

ТЕНЗОР ЭНЕРГИИ-ИМПУЛЬСА ИЗЛУЧЕНИЯ  
В ДВИЖУЩЕЙСЯ СРЕДЕ ПРИ УСЛОВИЯХ,  
БЛИЗКИХ К РАВНОВЕСНЫМ

*B. C. Ильинник, Ю. И. Морозов*

(Москва)

В систему уравнений гидродинамики при высоких температурах должны быть включены члены, учитывающие роль излучения, а также уравнение, описывающее перенос излучения.

Таким образом, можно прийти к уравнениям радиационной гидродинамики. Основной вопрос, который решается при этом, состоит в формулировке релятивистской ковариантного кинетического уравнения переноса излучения с учетом движения в среде. Наиболее существенный вклад в этот вопрос был сделан Томасом [1] и Синдженом [2]. Система уравнений радиационной гидродинамики для общего релятивистского случая записана Прокофьевым [3] (там же дан список литературы). Собственно в уравнениях, описывающих движение в среде, излучение входит в виде дивергенции тензора энергии-импульса излучения. Вообще говоря, вид этого тензора весьма сложен и нужно совместно рассматривать уравнения среды и уравнение переноса излучения.

Однако в условиях, близких к равновесным, можно вычислять этот тензор последовательными приближениями и в дальнейшем рассматривать общие уравнения, получаемые из суммы тензоров — среды и излучения. Такая процедура очень сильно упрощает задачи радиационной гидродинамики. Если ограничиться вторым приближением в вычислении тензора энергии-импульса (учесть линейные по градиентам гидродинамических величин члены), то получится обобщение известного в астрофизике приближения лучистой теплопроводности с введением средней по Росселанду [4, 5]. В данной работе вычисляется тензор энергии-импульса излучения в этом приближении. Раньше этот тензор был вычислен Томасом [1], но процедура его вычисления нестандартна и приводит к очень громоздким интегралам. Основой нашего метода вычисления будет вычисление тензора энергии-импульса излучения сначала в собственной системе отсчета, а потом преобразование его к фиксированной системе отсчета по формулам тензорного исчисления. Предварительно приведем необходимые формулы релятивистских преобразований и основное релятивистское ковариантное уравнение переноса излучения с кратким выводом.

**§ 1. Релятивистское ковариантное уравнение переноса излучения с учетом движения в среде.** Пусть в данной системе координат  $S$  (имеет смысл называть ее фиксированной) скорость движения вещества произвольна как по направлению, так и по величине в каждой точке пространства  $\mathbf{r}$  и в каждый момент времени  $t$ . Запишем преобразования Лоренца в векторной форме. Пусть, как обычно,

$$\mathbf{r}_{\parallel}' = \theta (\mathbf{r}_{\parallel} + \mathbf{q}t), \quad \mathbf{r}_{\perp}' = \mathbf{r}_{\perp}, \quad t' = \theta \left( t + \frac{\mathbf{q} \cdot \mathbf{r}_{\parallel}}{c^2} \right) \quad (1.1)$$

Здесь

$$\mathbf{r}_{\parallel} = \frac{\mathbf{q} \cdot \mathbf{r}}{q^2} \mathbf{q}, \quad \mathbf{r}_{\perp} = \mathbf{r} - \mathbf{r}_{\parallel}, \quad \theta = \frac{1}{\sqrt{1 - \beta^2}}, \quad \beta = \frac{\mathbf{q}}{c}$$

Система отсчета  $S'$  движется относительно системы отсчета  $S$  со скоростью —  $\mathbf{q}$ . Если подставить  $\mathbf{r}_{\parallel}$  и  $\mathbf{r}_{\perp}$  в (1.1), то получим искомый вид:

$$\mathbf{r}' = \mathbf{r} + (\theta - 1) \frac{\mathbf{q} \cdot \mathbf{r}}{q^2} \mathbf{q} + \theta \mathbf{q}t, \quad t' = \theta \left( t + \frac{\mathbf{q} \cdot \mathbf{r}}{c^2} \right) \quad (1.2)$$

Из инвариантности фазы  $2\pi i(\mathbf{k} \cdot \mathbf{r} - vt)$  следует, что

$$\mathbf{K} = \left\{ \mathbf{k}; i \frac{\mathbf{v}}{c} \right\} = \left\{ \frac{\mathbf{v}}{c} \mathbf{l}; i \frac{\mathbf{v}}{c} \right\}$$

будет представлять собой 4-вектор, преобразующийся по формулам  $K_i' = (\partial x_i' / \partial x_l) K_l$ , где элементы матрицы преобразования  $\partial x_i' / \partial x_l$  находятся из (1.2) с заменой  $t$  на  $\tau = ict$ . Таким образом, получим

$$\frac{v'}{c} I' = \frac{v}{c} \left[ 1 + (\theta - 1) \frac{\mathbf{q} \cdot \mathbf{l}}{q^2} \mathbf{q} + \frac{\mathbf{q}}{c} \theta \right], \quad i \frac{v'}{c} = i \frac{v}{c} \theta \left[ 1 + \frac{\mathbf{q} \cdot \mathbf{l}}{c} \right] \quad (1.3)$$

Введем обозначение

$$L = \theta \left[ 1 + \frac{\mathbf{q} \cdot \mathbf{l}}{c} \right] \quad (1.4)$$

Тогда равенства (1.3) примут вид:

$$v' = vL, \quad I' = \frac{1}{L} \left[ 1 + (\theta - 1) \frac{\mathbf{q} \cdot \mathbf{l}}{q^2} \mathbf{q} + \frac{\mathbf{q}}{c} \theta \right] \quad (1.5)$$

При помощи этих формул найдем, что в системе отсчета  $S'$

$$L = \frac{1}{\theta(1 - \mathbf{q} \cdot \mathbf{l}/c)} \quad (1.6)$$

Связь элементов телесных углов и частот в обеих системах отсчета устанавливается дифференцированием (1.6) при  $q = \text{const}$  и (1.5) при  $L = \text{const}$  соответственно:

$$d\omega' = \frac{1}{L^2} d\omega, \quad dv' = Ldv \quad (1.7)$$

Выразим интенсивность излучения  $I'_{v'}$  в системе отсчета  $S'$  через интенсивность излучения  $I_v$  в системе отсчета  $S$ , исходя из корпускулярного смысла теории переноса излучения. Пусть в  $S'$  покоящаяся площадка  $dS'$  расположена перпендикулярно  $\mathbf{q}$ . Число квантов излучения с частотой от  $v'$  до  $v' + dv'$ , проходящих через эту площадку за время  $dt'$  под углом  $\varphi'$  к нормали внутри телесного угла  $d\omega'$ , пропорционально

$$\frac{I'_{v'}}{v'} dS' dv' dt' d\omega' \frac{I' \cdot \mathbf{q}}{q} \quad (1.8)$$

Это должно совпадать с числом квантов, подсчитанным в системе  $S$ :

$$\frac{I_v}{v} dS dv dt d\omega \frac{I \cdot \mathbf{q}}{q} + \frac{I_v}{v} \frac{q}{c} dS dv dt d\omega \quad (1.9)$$

Здесь элементарная площадка  $dS$  перпендикулярна  $\mathbf{q}$  и покоятся в системе отсчета  $S'$ , причем  $dS' = dS$ ; второй член представляет собой число квантов данного сорта, заключенных в объеме  $dS q dt$ . Приравнивая (1.9) и (1.8) при помощи (1.4) — (1.7) и уравнения собственного времени  $dt' = \theta^{-1} dt$  в  $S'$  (последнее можно получить из (1.2) с  $dr' = 0$ ), находим:

$$I'_{v'} = L^3 I_v \quad (1.10)$$

Пользуясь (1.5), можно представить (1.10) в виде инварианта

$$\frac{I'_{v'}}{v'^3} = \frac{I_v}{v^3} = \text{inv} \quad (1.11)$$

Отсюда видно, что  $I_v / v^3$  с точностью до постоянного множителя есть Лоренц — инвариантная функция распределения фотонов [2, 3].

Уравнение переноса излучения может быть сразу написано в системе отсчета  $S$ . На основании баланса энергии

$$(1/c) \dot{I}_v + \mathbf{l} \cdot \nabla I_v = - \rho k_v I_v - \rho \sigma_v I_v + \rho \varepsilon_v + \\ + \int_0^\infty \rho \sigma_{v_1} \frac{d^3 v_1}{4\pi} \int_{(4\pi)} I_{v_1}(\mathbf{r}, \mathbf{l}_1, t) \Omega(v_1, v; \mathbf{l}_1, \mathbf{l}, \mathbf{r}, t) d\omega_1 \quad (1.12)$$

В этом уравнении учтены процессы поглощения, рассеяния и излучения радиации (массовые коэффициенты поглощения, рассеяния и излучения соответственно равны  $k_v$ ,  $\sigma_v$  и  $\epsilon_v$ ;  $\Omega$ —ядро интегрального члена рассеяния в данный пучок, обращающееся в единицу при когерентности и изотропности рассеяния).

Установим связь феноменологических коэффициентов  $k_v$ ,  $\sigma_v$ ,  $\epsilon_v$  и  $\Omega$  с атомными константами взаимодействия радиации с веществом. Для этой цели прежде всего рассмотрим трансформационные свойства оператора

$$\frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} + \mathbf{l} \cdot \nabla$$

Легко вычислить из (1.2):

$$\frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} = \theta \left[ \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t'} + \frac{\mathbf{q} \cdot \nabla'}{c} \right], \quad \mathbf{l} \cdot \nabla = \mathbf{l} \cdot \left[ \nabla' + (\theta - 1) \frac{\mathbf{q}}{q^2} \mathbf{q} \cdot \nabla' + \frac{1}{c^2} \theta \mathbf{q} \frac{\partial}{\partial t'} \right]$$

Если далее в правую часть этих формул подставить  $\mathbf{l}$  через  $\mathbf{l}'$ , используя для этой цели обращение формулы (1.5) (одновременная замена  $\mathbf{l}$  на  $\mathbf{l}'$  и  $\mathbf{q}$  на  $-\mathbf{q}$ , в том числе и в  $L$ ), и сложить оба операторных соотношения, то найдем

$$\frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} + \mathbf{l} \cdot \nabla = L \left[ \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t'} + \mathbf{l}' \cdot \nabla' \right] \quad (1.14)$$

или, согласно (1.5), в инвариантном виде:

$$v \left[ \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} + \mathbf{l} \cdot \nabla \right] = v' \left[ \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t'} + \mathbf{l}' \cdot \nabla' \right] = \text{inv} \quad (1.15)$$

При помощи инвариантов (1.11) — (1.15) преобразуем уравнение переноса (1.12) в систему отсчета  $S'$ . Для этого умножим его на  $1/v^2$  и образуем уже полученные инварианты:

$$\begin{aligned} v \left[ \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} + \mathbf{l} \cdot \nabla \right] \frac{I_v}{v^3} &= -(\rho k_v v) \frac{I_v}{v^3} - (\rho \sigma_v v) \frac{I_v}{v^3} + \\ &+ \left( \frac{\rho \epsilon_v}{v^2} \right) + \frac{1}{4\pi} \int_0^\infty \int_{(4\pi)} (\rho \sigma_{v_1} v_1) \frac{I_{v_1}}{v_1^3} \left( \frac{v_1 \Omega(v_1, v, l_1, l, r, t)}{v^2} \right) v_1 dv_1 d\omega_1 \end{aligned} \quad (1.16)$$

Под интегралом здесь также выделен инвариант  $v_1 dv_1 d\omega_1$ , вытекающий из (1.5) и (1.7). Уравнение (1.16) имеет релятивистски ковариантный вид. В скобках заключены новые инвариантные выражения, которые следуют из инвариантности левой части (1.16) и сомножителей этих выражений. Таким образом, в системе отсчета  $S'$  мы имеем:

$$\begin{aligned} v' \left[ \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t'} + \mathbf{l}' \cdot \nabla' \right] \frac{I'_{v'}}{v'^3} &= -(\rho' k'_{v'} v') \frac{I'_{v'}}{v'^3} - (\rho' \sigma'_{v'} v') \frac{I'_{v'}}{v'^3} + \\ &+ \left( \frac{\rho' \epsilon'_{v'}}{v'^2} \right) + \frac{1}{4\pi} \int_0^\infty \int_{(4\pi)} (\rho' \sigma'_{v'_1} v'_1) \frac{I'_{v'_1}}{v'_1^3} \left( \frac{v'_1 \Omega'(v'_1, v'; l'_1, l', r', t')}{v'^2} \right) v'_1 dv'_1 d\omega'_1 \end{aligned}$$

Заметим, что здесь выносить  $1/v'^3$  из под знака дифференцирования уже нельзя, если под  $S'$  подразумевать собственную систему отсчета в каждой точке пространства и в любой момент времени. Выпишем четыре новых инвариантных выражения:

$$\rho k_v v = \rho' k'_{v'} v' = \text{inv}, \quad \rho \frac{\epsilon_v}{v^2} = \rho' \frac{\epsilon'_{v'}}{v'^2} = \text{inv} \quad (1.18)$$

$$\rho \sigma_v v = \rho' \sigma'_{v'} v' = \text{inv}, \quad \frac{v_1 \Omega(v_1, v; l_1, l, r, t)}{v^2} = \frac{v'_1 \Omega'(v'_1, v'; l'_1, l', r', t')}{v'^2} = \text{inv}$$

Далее, если  $S'$  — собственная система отсчета, положим  $\mathbf{q} = -\mathbf{v}$ , где  $\mathbf{v}$  — локальная макроскопическая скорость движения вещества, и заменим штрихи на индекс нуль. Тогда при помощи (1.18) выразим феноменологические коэффициенты уравнения (1.12) через атомные константы взаимодействия радиации с веществом

$$\rho k_v = L \rho_0 k_{v_0}^o, \quad \rho \epsilon_v = \frac{1}{L^2} \rho_0 \epsilon_{v_0}^o, \quad \rho \sigma_v = L \rho_0 \sigma_{v_0}^o \quad (1.19)$$

$$\Omega(v_1, v; l_1, l, r, t) = \frac{L_1}{L^2} \Omega_0(v_{10}, v_0; l_{10}, l_0, r_0, t_0)$$

Выражения  $L$  в (1.19) можно записать, согласно (1.4) и (1.6) (для  $L_1$  выражения аналогичны):

$$L = \frac{1}{\theta(1 + \mathbf{v} \cdot \mathbf{l}_0 / c)} = \theta \left( 1 - \frac{\mathbf{v} \cdot \mathbf{l}}{c} \right) \quad (1.20)$$

Итак, в наиболее общем случае процесс переноса излучения в движущейся среде может быть описан в фиксированной системе отсчета уравнением переноса (1.12) совместно с соотношениями (1.19). В собственной системе отсчета  $S'$ , обозначаемой как  $S_0$ , имеет место уравнение (1.17). При этом нужно оговаривать, что  $v' (= v_0)$  зависит от  $r' (= r_0)$  и  $t' (= t_0)$ .

**§ 2.** Тензор энергии-импульса излучения в собственной системе отсчета. Запишем систему уравнений идеальной среды с учетом взаимодействия с излучением [1, 6, 7]

$$\frac{\partial T_{ik}}{\partial x_k} = F_i, \quad T_{ik} = (p + \epsilon) u_i u_k + \rho \delta_{ik}, \quad \frac{\partial (\rho_0 u_i)}{\partial x_i} = 0 \quad (2.1)$$

Здесь  $p$  — скалярное давление в среде,  $\epsilon$  — внутренняя энергия с учетом энергии покоя, отнесенная к единице объема в собственной системе отсчета,  $\rho_0$  — плотность среды в собственной системе отсчета.

Первое из уравнений (2.1), которое представляет собой закон сохранения энергии-импульса среды с учетом излучения, содержит в правой части 4-вектор  $F_i$ , описывающий обмен энергией-импульсом с излучением. Тензор энергии-импульса среды  $T_{ik}$  выражен через 4-скорость:

$$u_\alpha = \frac{v_\alpha}{c \sqrt{1 - v^2/c^2}} \quad (\alpha = 1, 2, 3), \quad u_4 = \frac{i}{\sqrt{1 - v^2/c^2}} \quad (2.2)$$

Последнее уравнение (2.1) представляет собой закон сохранения числа частиц в среде. Легко понять, что 4-вектор  $F_i$  может быть следующим образом выражен через характеристики излучения:

$$F_\alpha = \frac{1}{c} \int \int (\rho k_v I_v - \rho \epsilon_v) l_\alpha d\omega dv, \quad F_4 = -\frac{1}{ic} \int \int (\rho k_v I_v - \rho \epsilon_v) d\omega dv \quad (2.3)$$

Здесь интенсивность излучения  $I_v$  удовлетворяет уравнению переноса (1.12) в фиксированной системе отсчета;  $l_\alpha$  — направляющий косинус луча. В дальнейшем ограничимся случаем, когда рассеянием излучения в среде можно пренебречь. Коэффициенты поглощения и излучения радиации определяются из соотношений (1.19) с учетом (1.20). С другой стороны,  $F_i$  при помощи уравнения переноса (1.12) можно представить как дивергенцию тензора энергии-импульса излучения:

$$F_i = -\frac{\partial W_{ik}}{\partial x_k} \quad (2.4)$$

$$W_{\alpha\beta} = \frac{1}{c} \int \int l_\alpha l_\beta I_v d\omega dv, \quad W_{\alpha 4} = \frac{i}{c} \int \int l_\alpha I_v d\omega dv, \quad W_{44} = -\frac{1}{c} \int \int I_v d\omega dv \quad (2.5)$$

Доказательство тензорного характера величины  $W_{ik}$  весьма просто осуществляется прямым способом, если воспользоваться матрицей пре-

образования  $\partial x_i' / \partial x_k$  и соотношениями (1.5), (1.7) и (1.10). Однако и без этого по определению  $I_v$  величины

$$K_{\alpha\beta} = \frac{1}{c} \iint l_\alpha l_\beta I_v dv d\omega, \quad S_\alpha = \iint l_\alpha I_v dv d\omega, \quad U = \frac{1}{c} \iint I_v dv d\omega$$

представляют собой компоненты потока импульса излучения, компоненты потока энергии излучения и плотность энергии излучения соответственно.

Согласно общим свойствам тензора энергии-импульса, справедливым для произвольной физической системы [6]

$$W_{\alpha\beta} = K_{\alpha\beta}, \quad W_{\alpha 4} = (i/c)S_\alpha, \quad W_{44} = -U$$

Величины  $W_{ik}$  из (2.5) удовлетворяют этим соотношениям. Закон сохранения энергии-импульса среды с излучением (2.1) можно представить в виде

$$\frac{\partial}{\partial x_k} (T_{ik} + W_{ik}) = 0 \quad (2.6)$$

Далее перейдем к вычислению тензора  $W_{ik}$  при почти равновесных условиях, т. е. когда характерная длина пробега излучения в среде меньше масштаба изменения термодинамических величин  $p$ ,  $\varepsilon$ ,  $\rho_0$  и скорости движения среды  $v$ . Сначала вычислим  $W_{ik}$  в собственной системе отсчета  $S_0$ , что значительно проще. Из уравнения (1.12) во втором приближении, пренебрегая рассеянием и учитывая (1.19), получим

$$I_v = \frac{\varepsilon_v}{k_v} - \frac{1}{\rho k_v} \left[ \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} + \mathbf{l} \cdot \nabla \right] \frac{\varepsilon_v}{k_v} = \frac{1}{L^3} B_{v_0} - \frac{1}{L \rho_0 k_{v_0}} \left[ \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} + \mathbf{l} \cdot \nabla \right] \frac{1}{L^3} B_{v_0}$$

В собственной системе отсчета предполагается справедливым [4, 5] закон Кирхгофа  $\varepsilon_{v_0} / k_{v_0} = B_{v_0}$ . Чтобы найти  $I_v$  в собственной системе отсчета, нужно фиксированную систему отсчета отождествить с собственной системой отсчета в данной точке пространства  $r$  и в данный момент времени  $t$ . Для этого в (2.7) положим  $v = 0$ , за исключением выражений, подлежащих дифференцированию (при этом учтем, что  $v_0$  зависит от  $v$ ). Тогда из (2.7), подставляя  $L$  из (1.20) и имея в виду, что

$$B_{v_0} \sim \frac{v_0^3}{\exp(hv_0/kT) - 1} \quad (2.8)$$

найдем

$$I_{v_0} = B_{v_0} - \frac{1}{\rho_0 k_{v_0}} \cdot \frac{\partial B_{v_0}}{\partial T} \left\{ \left[ \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t_0} + \mathbf{l}_0 \cdot \nabla_0 \right] T - \frac{T}{c} \left[ \mathbf{l}_0 \left( \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t_0} + \mathbf{l}_0 \cdot \nabla_0 \right) v_0 \right] \right\}$$

Здесь использован тот факт, что под знаком дифференцирования заданной постоянной является  $v = v_0 / L$  (см. (1.5)). Эту формулу для интенсивности излучения  $I_{v_0}$  можно получить иначе, исходя из уравнения переноса (1.17), относящегося к собственной системе отсчета (рассеянием пренебрегается). Во втором приближении из (1.17) имеем

$$I_{v_0}^\circ = B_{v_0} - \frac{v_0^3}{\rho_0 k_{v_0}} \left[ \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t_0} + \mathbf{l}_0 \cdot \nabla_0 \right] \frac{B_{v_0}}{v_0^3} \quad (2.9)$$

Это снова приводит к (2.8), если положить  $v_0 = vL$  и в выражении для  $L$  считать  $v = 0$  вне знака дифференцирования. Таким образом,  $I_{v_0}^\circ = I_{v_0}$ , что естественно, поскольку обе системы отсчета тождественны друг другу. Следует заметить, что величина  $v_0$  в (2.8) относится к собственной системе отсчета. Далее выражение  $I_{v_0}$  подставим в (2.5) и вычислим путем

интегрирования по частоте и направлениям тензор  $W_{ik}^{\circ}$  в собственной системе отсчета. Введем обозначение средней Росселанда

$$\frac{1}{\kappa} = \left( \frac{dB_0}{dT} \right)^{-1} \int_0^{\infty} \frac{1}{k_{v_0}^{\circ}} \frac{\partial B_{v_0}}{\partial T} dv_0, \quad B_0 = \int_0^{\infty} B_{v_0} dv_0 \quad (2.10)$$

При помощи этой формулы во всех элементах  $W_{ik}^{\circ}$  производится интегрирование  $I_{v_0}$  из (2.8) по частоте

$$\int_0^{\infty} I_{v_0} dv_0 = B_0 - \frac{1}{c\rho_0} \frac{dB_0}{dT} \left[ \left( \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t_0} + \mathbf{l}_0 \cdot \mathbf{v}_0 \right) T + \frac{T}{c} \mathbf{l}_0 \left( \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t_0} + \mathbf{l}_0 \cdot \mathbf{v}_0 \right) \mathbf{v}_0 \right] \quad (2.11)$$

Оставшееся интегрирование по телесному углу дает:

$$\begin{aligned} W_{\alpha\beta}^{\circ} &= \delta_{\alpha\beta} \frac{4\pi}{3c} B_0 - \frac{4\pi}{c\rho_0} \frac{dB}{dT} \left[ \frac{1}{3c} \delta_{\alpha\beta} \frac{\partial T}{\partial t_0} + \frac{T}{15c} \left( \frac{\partial v_{0\alpha}}{\partial x_{0\beta}} + \frac{\partial v_{0\beta}}{\partial x_{0\alpha}} + \delta_{\alpha\beta} \nabla_0 \cdot \mathbf{v}_0 \right) \right] \\ W_{\alpha 4}^{\circ} &= -i \frac{4\pi}{c\rho_0} \frac{dB}{dT} \left[ \frac{1}{3} \frac{\partial T}{\partial x_{0\alpha}} + \frac{T}{3c^2} \frac{\partial v_{0\alpha}}{\partial t_0} \right] \\ W_{44}^{\circ} &= -\frac{4\pi}{c} B_0 + \frac{4\pi}{c\rho_0} \frac{dB_0}{dT} \left[ \frac{1}{c} \frac{\partial T}{\partial t_0} + \frac{T}{3c} \nabla_0 \cdot \mathbf{v}_0 \right] \end{aligned} \quad (2.12)$$

Таким образом, в (2.12) получены выражения тензора энергии-импульса излучения в собственной системе отсчета  $S_0$  для произвольной точки пространства и момента времени.

Во избежание недоразумения, здесь следует заметить, что при вычислении тензора  $W_{ik}^{\circ}$  нельзя подставлять в интегралы (2.5)  $I_{v_0}^{\circ}$  из решения уравнения (1.17) с  $\mathbf{v} \neq 0$ . Формальное построение таких величин по формулам, конечно, можно сделать. Но их совокупность в этом случае уже не будет представлять собой тензора. Отличие от тензора возникает только в членах второго приближения, где существенна зависимость  $\mathbf{v}$  от  $\mathbf{r}_0$ ,  $t_0$ . В отмеченном обстоятельстве отражается нетривиальный характер прямого доказательства тензорного характера величин  $W_{ik}$  из (2.5), когда  $I_{v_0}$  удовлетворяет уравнению переноса (1.12) в фиксированной системе отсчета  $S$ . При вычислении  $I_{v_0}$  по (2.8) использовалась интенсивность  $I_v$  определенная в (2.7) при помощи (1.12).

**§ 3. Тензор энергии-импульса излучения в фиксированной системе отсчета.** В уравнения (2.6) входит тензор  $W_{ik}$ , вычисленный в фиксированной системе отсчета  $S$ . Полученный в предыдущем параграфе тензор  $W_{ik}^{\circ}$  может быть теперь использован, чтобы с помощью известных формул преобразования тензоров [6] найти  $W_{ik}$ :

$$W_{ik} = \frac{\partial x_i}{\partial x_l^{\circ}} \frac{\partial x_k}{\partial x_m^{\circ}} W_{lm}^{\circ} \quad (3.1)$$

Система отсчета  $S$  движется относительно системы отсчета  $S_0$  со скоростью  $-\mathbf{v}$ . Поэтому из формул преобразования (1.2) получим выражения для  $\mathbf{r}$  и  $t$ , заменив  $\mathbf{q}$  на  $\mathbf{v}$  и поменяв местами штрихованные величины с ненштрихованными (кроме того, вместо штрихов в собственной системе отсчета поставим индексы нуль),

$$\mathbf{r} = \mathbf{r}_0 + (\theta - 1) \frac{\mathbf{v} \cdot \mathbf{r}_0}{v^2} \mathbf{v} - \frac{i}{c} \theta \mathbf{v} \tau_0, \quad \tau = \theta \left[ \tau_0 + i \frac{\mathbf{v} \cdot \mathbf{r}_0}{c} \right] \quad (3.2)$$

Из формул (3.2) находим матрицу преобразования

$$\| \alpha_{ik} \| = \begin{vmatrix} \frac{\partial x_i}{\partial x_k^{\circ}} & \theta v_{\alpha} v_{\beta} / v^2 & - (i/c) \theta v_{\alpha} \\ (i/c) \theta v_{\beta} & \theta & 0 \end{vmatrix} \quad (3.3)$$

Специально подчеркнем, что в рассматриваемой задаче преобразования Лоренца применяются в векторном виде (3.3), так как поле скоростей  $\mathbf{v}$  в фиксированной системе отсчета  $S$  предполагается произвольным.

В первом приближении, в котором тензор  $W_{ik} = W_{ik}^{(1)}$  имеет диагональный вид, после преобразования (3.1) получаем известное выражение [1]:

$$\|W_{ik}^{(1)}\| = \begin{vmatrix} \frac{4\pi B_0}{3c} \delta_{\alpha\beta} + \frac{4\pi B_0}{3c} \frac{4\theta^2}{c^2} v_\alpha v_\beta & i \frac{4\pi B_0}{3c} \frac{4\theta^2}{c} v_\alpha \\ i \frac{4\pi B_0}{3c} \frac{4\theta^2}{c} v_\beta & \frac{4\pi B_0}{3c} - \frac{4\pi B_0}{3c} \frac{4\theta^2}{c} \end{vmatrix} \quad (3.4)$$

В дальнейшем будет вычисляться добавка в тензоре  $W_{ik}$ , появляющаяся во втором приближении. Введем обозначение

$$W_{ik} = W_{ik}^{(1)} + W_{ik}^{(2)} \quad (3.5)$$

Согласно (3.4)

$$W_{ik}^{(2)} = a_{il} a_{km} W_{lm}^{(2)} = A a_{il} a_{km} F_{lm}, \quad A = -\frac{1}{c} \frac{4\pi}{\rho_0 \kappa} \frac{dB_0}{dT} \quad (3.6)$$

$$F_{\alpha\beta} = i \frac{1}{3} \delta_{\alpha\beta} \frac{\partial T}{\partial \tau_0} + \frac{T}{15} \left[ \frac{\partial \gamma_{0\beta}}{\partial x_{0\alpha}} + \frac{\partial \gamma_{0\alpha}}{\partial x_{0\beta}} + \delta_{\alpha\beta} \nabla_0 \cdot \boldsymbol{\gamma}_0 \right] \quad (3.7)$$

$$F_{\alpha 4} = i \left[ \frac{1}{3} \frac{\partial T}{\partial x_{0\alpha}} + i \frac{T}{3} \frac{\partial \gamma_{0\alpha}}{\partial \tau_0} \right], \quad F_{44} = - \left[ i \frac{\partial T}{\partial \tau_0} + \frac{T}{3} \nabla_0 \cdot \boldsymbol{\gamma}_0 \right], \quad \boldsymbol{\gamma}_0 = \frac{\mathbf{v}_0}{c}$$

Используя (3.3), из формул (3.7) получим выражения для элементов тензора  $W_{ik}^{(2)}$  через  $F_{lm}$ , приведенные в несколько ином виде в работе [3]:

$$\begin{aligned} \frac{1}{A} W_{\mu\nu}^{(2)} = F_{\mu\nu} + \frac{\theta-1}{\beta^2} \beta_\eta (\beta_\mu F_{\eta\nu} + \beta_\nu F_{\eta\mu}) + \frac{(\theta-1)^2}{\beta^4} \beta_\mu \beta_\nu \beta_\eta \beta_\rho F_{\eta\rho} - \\ - \theta^2 \beta_\mu \beta_\nu F_{44} - i\theta \left[ \beta_\nu F_{\mu 4} + \beta_\mu F_{\nu 4} + 2 \frac{\theta-1}{\beta^2} \beta_\mu \beta_\nu \beta_\eta F_{\eta 4} \right] \end{aligned} \quad (3.8)$$

$$\begin{aligned} \frac{1}{A} W_{\mu 4}^{(2)} = \theta \left[ i \frac{\theta-1}{\beta^2} \beta_\mu \beta_\eta \beta_\rho F_{\eta\rho} + i \beta_\eta F_{\mu\eta} + \right. \\ \left. + F_{\mu 4} + \frac{\theta(1+\beta^2)-1}{\beta^2} \beta_\mu \beta_\eta F_{\eta 4} - i \beta_\mu \theta F_{44} \right] \end{aligned} \quad (3.9)$$

$$\frac{1}{A} W_{44}^{(2)} = \theta^2 (-\beta_\eta \beta_\rho F_{\eta\rho} + 2i \beta_\eta F_{\eta 4} + F_{44}) \quad (3.10)$$

Подстановки  $F_{lm}$  из (3.7) в уравнения  $W_{ik}^{(2)}$  (3.8) — (3.10) еще недостаточно для получения искомого выражения. В (3.7) нужно перейти к координатам — времени и скорости среды в системе отсчета  $S$ . При этом следует использовать следующие из (3.2) операторные соотношения:

$$i \frac{\partial}{\partial \tau_0} = \theta \left[ i \frac{\partial}{\partial \tau} + \boldsymbol{\beta} \cdot \nabla \right], \quad \nabla_0 = \nabla + i\theta \boldsymbol{\beta} \frac{\partial}{\partial \tau} + \frac{(\theta-1)\boldsymbol{\beta}}{\beta^2} \boldsymbol{\beta} \cdot \nabla \quad (3.11)$$

а также релятивистский закон сложения скоростей в векторном виде.

$$\boldsymbol{\gamma}_0 = \frac{1}{\theta(1-\boldsymbol{\beta} \cdot \mathbf{v})} \left[ \boldsymbol{\gamma} + \frac{(\theta-1)\boldsymbol{\beta}}{\beta^2} \boldsymbol{\beta} \cdot \boldsymbol{\gamma} - \boldsymbol{\beta}\theta \right] \quad (3.12)$$

В любой данной мировой точке  $\boldsymbol{\gamma} = \boldsymbol{\beta}$  и после проведения дифференцирования также полагается  $\boldsymbol{\gamma} = \boldsymbol{\beta}$ . Из (3.12) видно, что в таком случае

действие любого дифференциального оператора  $D$  на  $\gamma_0$  сводится к следующему:

$$D\gamma_0 = \theta \left[ D\gamma + \frac{(\theta - 1)\beta}{\beta^2} \beta \cdot D\gamma \right] \equiv \theta \left[ D\beta + \frac{(\theta - 1)\beta}{\beta^2} \beta \cdot D\beta \right] \quad (3.13)$$

Подставляя  $F_{ik}$  из (3.7) в (3.8) — (3.10) с применением соотношений (3.11), (3.13) и вводя 4-скорость (2.2), получим

$$\begin{aligned} \frac{1}{A} W_{\mu\nu}^{(2)} &= \frac{1}{3} (\delta_{\mu\nu} + 6u_\mu u_\nu) \left[ u_4 \frac{\partial}{\partial \tau} + u_n \frac{\partial}{\partial x_n} \right] T + \frac{1}{3} \left[ u_\mu \frac{\partial}{\partial x_\nu} + u_\nu \frac{\partial}{\partial x_\mu} \right] T + \\ &+ \delta_{\mu\nu} \frac{T}{15} \left[ \frac{\partial u_4}{\partial \tau} + \frac{\partial u_n}{\partial x_n} \right] + \frac{T}{15} \left[ \frac{\partial u_\nu}{\partial x_\mu} + \frac{\partial u_\mu}{\partial x_\nu} \right] + \frac{2}{5} T \left[ \frac{\partial}{\partial \tau} (u_\mu u_\nu u_4) + \frac{\partial}{\partial x_n} (u_\mu u_\nu u_n) \right] \end{aligned} \quad (3.14)$$

$$\begin{aligned} \frac{1}{A} W_{\mu 4}^{(2)} &= \left[ 2u_\mu u_4^2 + \frac{1}{3} u_\mu \right] \frac{\partial T}{\partial \tau} + 2u_\mu u_4 u_n \frac{\partial T}{\partial x_n} + \\ &+ \frac{1}{3} u_4 \frac{\partial T}{\partial x_\mu} + \frac{T}{15} \left[ \frac{\partial u_\mu}{\partial \tau} + \frac{\partial u_4}{\partial x_\mu} \right] + \frac{2}{5} T \left[ \frac{\partial}{\partial \tau} (u_\mu u_4^2) + \frac{\partial}{\partial x_n} (u_n u_\mu u_4) \right] \end{aligned} \quad (3.15)$$

$$\begin{aligned} \frac{1}{A} W_{44}^{(2)} &= (2u_4^3 + u_4) \frac{\partial T}{\partial \tau} + \left( 2u_4^2 + \frac{1}{3} \right) u_n \frac{\partial T}{\partial x_n} + \\ &+ \frac{T}{5} \left[ \frac{\partial u_4}{\partial \tau} + \frac{1}{3} \frac{\partial u_n}{\partial x_n} \right] + \frac{2}{5} T \left[ \frac{\partial}{\partial \tau} (u_4^3) + \frac{\partial}{\partial x_n} (u_n u_4^2) \right] \end{aligned} \quad (3.16)$$

Легко проверить, что выражения  $W_{ik}^{(2)}$  совпадают с формулой (8) в [1], если учесть небольшую разницу в множителях компонент тензоров.

В заключение приведем  $W_{ik}^{(2)}$  в наиболее простом галилеевском одномерном плоском случае

$$u_n = \begin{cases} \beta & (\alpha = 1), \\ 0 & (\alpha = 2, 3), \end{cases} \quad u_4 = i, \quad \frac{\partial}{\partial x_\alpha} = \begin{cases} \partial / \partial x & (\alpha = 1) \\ 0 & (\alpha = 2, 3) \end{cases} \quad (3.17)$$

Будем пренебречь всеми членами  $\sim \beta^2$  и получим из (3.14) — (3.16)

$$\frac{1}{A} W_{11}^{(2)} = \frac{1}{3c} \frac{\partial T}{\partial t} + \beta \frac{\partial T}{\partial x} + \frac{T}{5} \frac{\partial \beta}{\partial x} \quad (3.18)$$

$$\frac{1}{A} W_{14}^{(2)} = \frac{i}{3} \frac{\partial T}{\partial x}, \quad \frac{1}{A} W_{44}^{(2)} = -\frac{5}{3} \beta \frac{\partial T}{\partial x} - \frac{T}{3} \frac{\partial \beta}{\partial x} - \frac{1}{c} \frac{\partial T}{\partial t} \quad (3.19)$$

По сравнению с нерелятивистским рассмотрением [4, 5] здесь новым результатом будет появление членов вязкости излучения в (3.18).

Таким образом, решение весьма широкого класса задач радиационной гидродинамики может быть получено на основе уравнений (2.6) с подстановкой  $W_{ik}$  из (3.4) и (3.14) — (3.16), а в простейшем галилеевском одномерном случае из (3.18) — (3.19).

Поступила 14 III 1963

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Thomas L. H. The radiation field in a fluid in motion. The Quarterly Journal of Mathematics, Oxford series, 1930 vol. 1.
2. Синдж Д. Л. Релятивистский газ. М., ГИИЛ, 1960.
3. Прокофьев В. А. Уравнение переноса в релятивистской радиационной гидродинамике. ДАН СССР, 1961, 140, стр. 1033.
4. Чандraseкар С. Введение в учение о строении звезд. М., ИЛ, 1950.
5. Франк-Каменецкий Д. А. Физические процессы внутри звезд. М., Гос. изд. физ.-мат. лит., 1959.
6. Ландау Л. Д., Лифшиц Е. М. Теория поля. Изд. 2-е, МЛ, ГИТТЛ, 1948.
7. Ландау Л. Д., Лифшиц Е. М. Механика сплошных сред. Изд. 2-е, перераб. и дополн., М., ГИТТЛ, 1953.