

СЗДЗ
С-844

12/411-7

СООБЩЕНИЯ
ОБЪЕДИНЕННОГО
ИНСТИТУТА
ЯДЕРНЫХ
ИССЛЕДОВАНИЙ
ДУБНА



P2 - 7435

4485/2-73

В.Н.Стрельцов

О ТЕНЗОРЕ ЭНЕРГИИ-ИМПУЛЬСА ЖИДКОСТИ

1973

ЛАБОРАТОРИЯ ВЫСОКИХ ЭНЕРГИЙ

I

Рассмотрим тензор энергии-импульса T_{ik} идеальной жидкости /газа/, который, как известно, характеризуется, в частности, равными нулю смешанными компонентами 3-тензора $T_{\alpha\beta}$ - натяжений. При этом в собственной системе отсчета (K°), где покоится данная жидкость вместе с заключающим ее замкнутым сосудом, тензор T_{ik} будет иметь отличными от нуля только диагональные элементы /см., например, /1/ /:

$$T_{ik}^{\circ} = \begin{vmatrix} p^{\circ} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & p^{\circ} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & p^{\circ} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -\epsilon^{\circ} \end{vmatrix} \quad /1/$$

Напомним, что равенство пространственных компонент $T_{11}^{\circ} = T_{22}^{\circ} = T_{33}^{\circ} = p^{\circ}$ определяет собою закон Паскаля.

В качестве модели такой идеальной системы мы рассмотрим равновесное излучение, заключенное в замкнутой сосуд.

1. Возьмем для этого сначала плоскую волну, распространяющуюся вдоль оси OX и описываемую компонентами напряженностей:

$$\xi_x^{\circ} = 0, \xi_y^{\circ} = f, \xi_z^{\circ} = g, H_x^{\circ} = 0, H_y^{\circ} = -g, H_z^{\circ} = f. \quad /2/$$

При этом тензор энергии-импульса /электромагнитного поля/ плоской волны будет иметь вид:

$$t_{ik}^{\circ} = \begin{vmatrix} f^2 + g^2 & 0 & 0 & -i(f^2 + g^2) \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ -i(f^2 + g^2) & 0 & 0 & -(f^2 + g^2) \end{vmatrix} \quad /3/$$

Пусть далее происходит отражение указанной плоской волны от некоторой площадки, нормальной к оси OX, в результате чего компоненты t_{14}° и t_{41}° изменяют знак. Если теперь мы введем тензор

$$T_{ik}^{\circ} = \frac{1}{2} (t_{ik}^{\circ} + t_{ik}^{\circ \text{отраж.}}), \quad /4/$$

то он будет описывать совокупность плоских волн вида /2/, заключенных в пространстве между двумя ограничительными площадками, нормальными к OX. При этом, очевидно, будут отличны от нуля только две его компоненты, связанные известным равенством

$$T_{11}^{\circ} = -T_{44}^{\circ} (p^{\circ} = \epsilon^{\circ}). \quad /5/$$

2. Перейдем теперь к случаю двух пространственных измерений, т.е. рассмотрим систему плоских волн различных направлений, заключенных в плоский замкнутый сосуд. Чтобы вычислить давление излучения в этом случае, произведем поворот координатной системы на угол θ . В результате для компонент $T_{11}^{\circ''}$ и $T_{22}^{\circ''}$ будем иметь:

$$T_{11}^{\circ''}(\theta) = \cos^2 \theta T_{11}^{\circ}, \quad T_{22}^{\circ''}(\theta) = \sin^2 \theta T_{11}^{\circ}. \quad /6/$$

Усредняя по углу θ , придем к естественному результату

$$T_{11}^{\circ''} = \int T_{11}^{\circ''}(\theta) d\theta = T_{22}^{\circ''} = \int T_{22}^{\circ''}(\theta) d\theta = p^{\circ''} = \frac{1}{2} \epsilon^{\circ}. \quad /7/$$

3. Для определения давления излучения в общем случае произведем произвольный поворот в пространстве, который будет описываться матрицей

$$a_{\beta\gamma} = \begin{vmatrix} \cos\phi_1 \cos\phi_2 & -\cos\theta \sin\phi_1 \sin\phi_2 & -\cos\phi_1 \sin\phi_2 & -\cos\theta \sin\phi_1 \cos\phi_2 & \sin\phi_1 \sin\theta \\ \sin\phi_1 \cos\phi_2 & \cos\theta \cos\phi_1 \sin\phi_2 & -\sin\phi_1 \sin\phi_2 & \cos\theta \cos\phi_1 \cos\phi_2 & -\cos\phi_1 \sin\theta \\ & \sin\phi_2 \sin\theta & & \cos\phi_2 \sin\theta & \cos\theta \end{vmatrix} \quad /8/$$

где ϕ_1, ϕ_2 и θ - углы Эйлера. При этом будем иметь

$$T_{11}^{\circ''' }(\phi, \theta) = (a_{11})^2 T_{11}^{\circ}, \quad T_{22}^{\circ''' }(\phi, \theta) = (a_{21})^2 T_{11}^{\circ}, \quad T_{33}^{\circ''' }(\phi, \theta) = (a_{31})^2 T_{11}^{\circ}. \quad /9/$$

Усредняя по всем возможным направлениям, найдем в соответствии с известным результатом

$$\int (a_{11})^2 dV = \int (a_{21})^2 dV = \int (a_{31})^2 dV = \frac{1}{3}, \quad /10/$$

$$\text{где } dV = \frac{1}{8\pi^2} \sin\theta d\phi_1 d\phi_2 d\theta,$$

а следовательно /опуская штрихи/,

$$T_{11}^{\circ} = T_{22}^{\circ} = T_{33}^{\circ} = p^{\circ} = \frac{1}{3} \epsilon^{\circ}. \quad /11/$$

II

1. Рассмотрим далее формулы преобразования для компонент тензора энергии-импульса T_{ik} при переходе от одной инерциальной системы отсчета (K°) к другой (K). При этом в соответствии с общими правилами преобразования компонент симметричного тензора 2-го ранга будем, например, иметь

$$T_{11} = (T_{11}^{\circ} - \beta^2 T_{44}^{\circ}) \gamma^2, \quad T_{22} = T_{22}^{\circ}, \quad T_{33} = T_{33}^{\circ}, \quad /12/$$

$$T_{44} = (T_{44}^{\circ} - \beta^2 T_{11}^{\circ}) \gamma, \quad T_{41} = i\beta (T_{11}^{\circ} - T_{44}^{\circ}) \gamma^2, \quad /13/$$

где $\gamma = (1 - \beta^2)^{-1/2}$, или, в частности,

$$p_{||} = (p^0 + \beta^2 \epsilon^0) \gamma^2, \quad p_{\perp} = p^0, \quad /12a/$$

$$\epsilon = (\epsilon^0 + \beta^2 p^0) \gamma^2, \quad S_x = \beta (\epsilon^0 + p^0) \gamma^2. \quad /13a/$$

Здесь необходимо специально подчеркнуть следующее. Если, подобно Планку /см., например, /2/ /, считать, что нормальное давление p является скалярной величиной и не преобразуется при переходе к другой системе отсчета ($p_{||} = p^0$), то мы вынуждены допустить тогда на основании первой формулы /12a/, что $p^0 = -\epsilon^0 (\Gamma_{44}^0 = \Gamma_{11}^0)$. При этом, опираясь на первое выражение /13a/, будем иметь также $\epsilon = \epsilon^0$.

Полученные таким образом выводы вряд ли можно считать приемлемыми, поскольку, например, первый из них находится в прямом противоречии с формулой /11/. Кроме того, на основании второго выражения /13/ придем к другому физически неудовлетворительному результату, что в K -системе, где объем с жидкостью движется, поток переносимой им энергии S_x должен быть равен нулю.

Учитывая сказанное, мы вынуждены поставить под сомнение справедливость /общепринятого/ исходного утверждения об инвариантности нормального давления*. Составляющие указанной величины должны преобразовываться согласно правилам преобразования для компонент тензора 2-го ранга, определяемым формулами /12/.

2. Коснемся теперь вопроса об импульсе и энергии рассматриваемой равновесной системы. Введем для этого, как обычно, 4-вектор импульса

$$P_i = \int T_{ik} dV_k, \quad /14/$$

где dV_k - 4-вектор бесконечно малого элемента объема.

* Ранее при рассмотрении близких вопросов с использованием тензора энергии-импульса 4-го ранга $T_{i,jkl}$ /3/ автор фактически опирался на отмеченный выше результат Планка. В связи с вышесказанным можно, по-видимому, говорить лишь о том, что данный тензор $T_{i,jkl}$ антисимметричен относительно перестановок только трех последних /координатных/ индексов.

Напомним, что, в частности, его четвертая компонента dV_4 описывает объем прямоугольного параллелепипеда, образованного тремя бесконечно малыми 3-векторами специального вида $dx_\alpha (dx, 0, 0)$, $\delta x_\alpha (0, dy, 0)$ и $\Delta x_\alpha (0, 0, dz)$:

$$dV_4 = \begin{vmatrix} dx & 0 & 0 \\ 0 & dy & 0 \\ 0 & 0 & dz \end{vmatrix} \quad /15/$$

Здесь мы хотим обратить внимание на следующее. Если в соответствии с общепринятым определением длины движущегося масштаба считать, что в K -системе вектор dx_i имеет вид $dx_i (dx, 0, 0, 0)$, а поэтому, например,

$$dV_1 = \begin{vmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & dy & 0 \\ 0 & 0 & dz \end{vmatrix} = 0, \quad /16/$$

то для энергии и импульса (P_x) данной равновесной системы будем иметь

$$P_x = i \int T_{14} dV_4, \quad E = - \int T_{44} dV_4. \quad /17/$$

С другой стороны, для K^0 -системы получим

$$P_x^0 = \int T_{11}^0 dV_1^0, \quad E^0 = - \int T_{44}^0 dV_4^0, \quad /18/$$

поскольку на основании формулы преобразования для компонент 4-вектора будем иметь известное равенство

$$dV_4^0 = dV_4 \gamma, \quad /19/$$

а кроме того, следующее выражение

$$dV_1^0 = -\beta dV_4 \gamma, \quad /20/$$

откуда с необходимостью вытекает, что в K^0 -системе

данный покоящийся объем с жидкостью должен обладать импульсом *

$$P_x^0 = \int T_{11}^0 dV_1^0 \neq 0, \quad /21/$$

Укажем сразу, что этот результат является прямым следствием использования общепринятого определения понятия длины движущегося масштаба, которое приводит к лоренцеву сокращению. Поэтому, чтобы избавиться от отмеченной трудности, мы должны отказаться от указанного определения.

2а. В связи с вышеизложенным будем определять элемент пространственного объема в K^0 -системе как объем прямоугольного параллелепипеда, образованного тремя бесконечно малыми векторами $dx_i^0 (dx^0, 0, 0)$, $\delta x_i^0 (0, dy^0, 0, 0)$ и $\Delta x_i^0 (0, 0, dz^0, 0)$. В результате будем, например, иметь

$$dV_4^0 = \begin{vmatrix} dx^0 & 0 & 0 \\ 0 & dy^0 & 0 \\ 0 & 0 & dz^0 \end{vmatrix}, \quad dV_1^0 = \begin{vmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & dy^0 & 0 \\ 0 & 0 & dz^0 \end{vmatrix} = 0, \quad /22/$$

откуда следует, что

$$P_x^0 = \int T_{11}^0 dV_1^0 + i \int T_{14}^0 dV_4^0 = 0, \quad /23a/$$

$$E^0 = - \int T_{44}^0 dV_4^0, \quad /23b/$$

т.е., как того и требует логика вещей, импульс покоящегося объема действительно равен нулю.

* В частном случае одного пространственного измерения при условии постоянства T_{11}^0 будем иметь, например,

$$P_x^0 = T_{11}^0 \int dt = -\beta T_{11}^0 X \gamma, \quad \text{где } X - \text{продольный размер рассматриваемого объема в } K\text{-системе. Заметим, что полученный результат имеет силу и применительно к импульсу электромагнитного поля классического электрона.}$$

Привлекая формулы преобразования для компонент тензора T_{ik} /12/ и для составляющих вектора объема:

$$dV_4 = dV_4^0 \gamma, \quad dV_1 = \beta dV_4^0 \gamma \quad /24/$$

найдем, что

$$P_x = \int T_{11} dV_1 + i \int T_{14} dV_4 = -\beta \gamma \int T_{44}^0 dV_4^0 = \beta E^0 \gamma, \quad /25a/$$

$$E = i \int T_{41} dV_1 - \int T_{44} dV_4 = -\gamma \int T_{44}^0 dV_4^0 = E^0 \gamma. \quad /25b/$$

На основании /25a/ и /25b/ мы можем заключить, что энергия и импульс рассматриваемой равновесной системы образуют 4-вектор. Последний результат находится в полном соответствии с аналогичным выводом, который был сделан ранее относительно энергии и импульса электромагнитного поля классического электрона /см., например, /4/ и /5/ /*.

III

В заключение мы сделаем качественное замечание, касающееся вида формулы для плотности энергии излучения черного тела /закон Стефана-Больцмана/:

$$\epsilon^0 \approx a T^0{}^4. \quad /26/$$

Зависимость плотности излучения от четвертой степени температуры достаточно трудно понять, если рассматривать ϵ^0 как компоненту тензора 2-го ранга. Действительно, ведь компоненты указанного тензора, например, преобразуются как произведения составляющих двух 4-векторов. Мы достигнем значительно большего понимания, если снова будем трактовать плотность энер-

* Впрочем, отмеченный результат в какой-то мере можно было предвидеть, поскольку, например, рассмотренное в ч. I электромагнитное излучение, заключенное в замкнутый сосуд, может служить достаточно хорошей моделью ультрарелятивистской жидкости.

гии как компоненту тензора 4-го ранга /3/. При этом наряду с вектором температуры, предложенным Арцели /6/:

$$T_{Ai}^{\circ} = \frac{P_i^{\circ}}{m} T^{\circ}, \quad /Д.7/$$

необходимо будет, по-видимому, ввести также три пространственных вектора температуры типа $T_i^{\circ} = n_i^{\circ} T^{\circ}$, где n_i° - единичные векторы, направленные вдоль соответствующих /пространственных/ координатных осей.

Дополнение

1. Рассмотрим выражение, описывающее закон сохранения энергии и, например, x -компоненты импульса электромагнитного поля

$$\frac{\partial \epsilon}{\partial t} + \operatorname{div} \vec{S} = -q, \quad /Д.1/$$

$$\frac{\partial S_x}{\partial t} + \operatorname{div} \vec{\sigma} = -q_x. \quad /Д.2/$$

Здесь $q = \vec{j} \vec{E}$ - джоулево тепло, выделяемое в единицу времени в единице объема, $\vec{\sigma} (T_{11}, T_{12}, T_{13})$, а q_x - импульс, переносимый тепловым потоком.

Определим, как обычно, собственную систему отсчета (K°), где $q_x^{\circ} = 0$. Тогда с точки зрения некоторой другой системы отсчета, движущейся относительно собственной со скоростью β , на основании формул преобразования для левых частей /Д.1/ и /Д.2/ найдем, в частности, что

$$q = \frac{q_0}{\sqrt{1-\beta^2}}. \quad /Д.3/$$

Вследствие инвариантности четырехмерного объема эта формула должна быть справедлива также для всей теплоты, выделенной при определенном процессе:

$$Q = \frac{Q^{\circ}}{\sqrt{1-\beta^2}}. \quad /Д.3'/$$

2. Рассмотрим далее следующее выражение:

$$dA = \epsilon dV_4, \quad /Д.4/$$

описывающее работу, совершаемую над некоторой замкнутой системой, при условии отсутствия потока энергии.

В результате сведения интеграла по объему к интегралу по поверхности с последующим переходом к криволинейному интегралу будем иметь

$$A = \int \epsilon dV_4 = \iiint_{(V)} \left(\frac{\partial^3 P_4}{\partial z \partial y \partial x} - \frac{\partial^3 P_4}{\partial y \partial z \partial x} + \frac{\partial^3 P_4}{\partial x \partial z \partial y} - \frac{\partial^3 P_4}{\partial z \partial x \partial y} + \frac{\partial^3 P_4}{\partial y \partial x \partial z} - \frac{\partial^3 P_4}{\partial x \partial y \partial z} \right) \times$$

$$\times dx dy dz =$$

$$= \iint_{(S)} \left(\frac{\partial^2 P_4}{\partial z \partial y} - \frac{\partial^2 P_4}{\partial y \partial z} \right) dy dz + \left(\frac{\partial^2 P_4}{\partial x \partial z} - \frac{\partial^2 P_4}{\partial z \partial x} \right) dz dx + \left(\frac{\partial^2 P_4}{\partial y \partial x} - \frac{\partial^2 P_4}{\partial x \partial y} \right) dx dy = \int_{(s)} \frac{\partial P_4}{\partial x} dx + \frac{\partial P_4}{\partial y} dy + \frac{\partial P_4}{\partial z} dz,$$

где $P_4 = \sum P_4^i N^i$, а N^i - число частиц с данной энергией. С учетом того, что $\partial P_4 / \partial t = 0$, придем к релятивистскому выражению для работы

$$dA = \frac{\partial P_4}{\partial t} dt + \frac{\partial P_4}{\partial x} dx + \frac{\partial P_4}{\partial y} dy + \frac{\partial P_4}{\partial z} dz = \frac{dP_4}{ds} ds = F_4 ds, \quad /Д.5/$$

где F_4 - 4-ая компонента силы Минковского, а ds - элемент длины в 4-мире.

3. На основании равенств $T_{44} = \sum_i P_4^i j_4^i$, $T_{11} = \sum_i P_1^i j_1^i$ и т.д. можно заключить, что

$$T_{aa} + T_{44} = - \sum_i \rho^{*i} m^i, \quad /Д.6/$$

где ρ^{*i} - инвариантная плотность частиц с массой m^i .

4. При условии, что в уравнении, описывающем первое начало термодинамики

$$dQ^\circ = dU^\circ - dA^\circ, \quad /Д.7/$$

dU° представляет собою изменение внутренней кинетической энергии системы, релятивистское выражение

$$dQ_4^\circ = dU_4^\circ - \epsilon^\circ dV_4^\circ$$

может быть сведено на основании /Д.7/ к равенству

$$dQ^\circ = dU^\circ - 3p^\circ dV_4^\circ, \quad /Д.8/$$

где мы учли, что в собственной системе отсчета K° $T_{11}^\circ = T_{22}^\circ = T_{33}^\circ = p^\circ$.

5. В связи с вышеизложенным /п.п. 4 и 5/ ковариантные уравнения состояния релятивистского идеального газа должны определяться следующими выражениями:

$$T_{aa} V_4 - T_{41} V_1 = N k_1 \theta_4, \quad /Д.9/$$

$$(T_{44} + T_{22} + T_{33}) V_1 - T_{14} V_4 = N k_1 \theta_1.$$

В собственной системе отсчета, где $T_{41}^\circ = 0$ и $V_1^\circ = 0$, в частности, будем иметь

$$\text{или} \quad T_{aa}^\circ V_4^\circ = N k_1 \theta_4^\circ$$

$$p^\circ V_4^\circ = N k_1 \theta_4^\circ, \text{ где } k_1 = 3k. \quad /Д.9'/$$

Литература

1. Л.Д.Ландау, Е.М.Лифшиц. *Механика сплошных сред*. ГИТТЛ, М., § 124, 1954.
2. В.Паули. *Теория относительности*, ОГИЗ, ГИТТЛ, М.-Л., § 45, стр. 194, 1947.
3. В.Н.Стрельцов. *Сообщение ОИЯИ*, P2-6694, Дубна, 1972.
4. F.Rohrlich. *Amer. J.Phys.*, 38, 1310 (1970).
5. В.Н.Стрельцов. *Сообщение ОИЯИ*, P2-6710, Дубна, 1972.
6. H.Arzeliés. *Nuovo Cim.*, 35, 792 (1965).

Рукопись поступила в издательский отдел
30 августа 1973 года.