

УСЛОВИЯ ТОРОИДАЛЬНОГО РАВНОВЕСИЯ ДВИЖУЩЕЙСЯ ПЛАЗМЫ

A. Г. Олейник

(Новосибирск)

В магнитогидродинамическом приближении выведены необходимые условия стационарного течения плазмы в магнитном поле тороидальной геометрии.

Как известно [1], для тороидального равновесия покоящейся плазмы необходимо, чтобы была отличная от нуля азимутальная компонента магнитного поля H_ω , соответствующая углу малого обхода тора,

$$(1) \quad H_\omega \neq 0.$$

Один из возможных способов получения (1) заключается в отыскании стационарных решений уравнений магнитной гидродинамики для неподвижной среды в первом приближении по параметру тороидальности $\alpha = \frac{a}{R}$ (a и R — радиусы малого и большого обхода тора), который можно считать малым. Найденные решения имеют смысл только при выполнении (1), поскольку H_ω (точнее, $H_{0\omega}$, отвечающее нулевому приближению $\alpha = 0$) входит в знаменатели полученных выражений. Аналогичным образом могут быть получены условия тороидального равновесия для движущейся среды.

В магнитогидродинамическом приближении уравнения, описывающие стационарное движение, имеют вид

$$(2) \quad \begin{aligned} \rho(v\nabla)v + \nabla p - \frac{1}{4\pi}[\operatorname{rot}H, H] &= 0; \quad \operatorname{rot}[vH] = 0; \\ \operatorname{div}\rho v &= 0; \quad \operatorname{div}H = 0; \quad (v\nabla)S = 0, \end{aligned}$$

где ρ , p , v , S — плотность, давление, скорость и энтропия плазмы; H — напряженность магнитного поля.

Воспользуемся тороидальной системой координат $\{r, \omega, \theta\}$, где r — расстояние до круговой оси тороида; θ и ω — углы большого (вокруг оси тороида) и малого обхода (вокруг круговой оси). Вводя безразмерную величину $\xi = r/R$, запишем систему (2) в виде

$$(3) \quad \begin{aligned} \rho \left(v_r \frac{\partial v_r}{\partial \xi} + \frac{v_\omega}{\xi} \frac{\partial v_\omega}{\partial \omega} - \frac{\alpha v_\theta^2 \cos \omega}{1 + \alpha \xi \cos \omega} - \frac{v_r^2 \omega}{\xi} \right) + \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\frac{H_r^2 + H_\omega^2}{8\pi} \right) - \\ - \frac{1}{4\pi} \left(\frac{H_\omega}{\xi} \frac{\partial H_r}{\partial \omega} - \frac{\alpha H_\theta^2 \cos \omega}{1 + \alpha \xi \cos \omega} - \frac{H_\omega^2}{\xi} \right) &= 0; \\ \rho \left(v_r \frac{\partial v_\omega}{\partial \xi} + \frac{v_\omega}{\xi} \frac{\partial v_\omega}{\partial \omega} + \frac{\alpha v_\theta^2 \sin \omega}{1 + \alpha \xi \cos \omega} + \frac{v_r v_\omega}{\xi} \right) + \frac{1}{\xi} \frac{\partial}{\partial \omega} \left(p + \frac{H_r^2 + H_\omega^2}{8\pi} \right) - \\ - \frac{1}{4\pi} \left(H_r \frac{\partial H_\omega}{\partial \xi} + \frac{\alpha H_\theta^2 \sin \omega}{1 + \alpha \xi \cos \omega} + \frac{H_r H_\omega}{\xi} \right) &= 0; \\ \rho \left(v_r \frac{\partial v_\theta}{\partial \xi} + \frac{v_\omega}{\xi} \frac{\partial v_\theta}{\partial \omega} + \frac{\alpha v_\theta v_r \cos \omega}{1 + \alpha \xi \cos \omega} - \frac{\alpha v_\theta v_\omega \sin \omega}{1 + \alpha \xi \cos \omega} \right) - \frac{1}{4\pi} \times \\ \times \left[H_r \frac{\partial H_\theta}{\partial \xi} + \frac{H_\omega}{\xi} \frac{\partial H_\theta}{\partial \omega} + \frac{\alpha H_\theta}{1 + \alpha \xi \cos \omega} (H_\rho \cos \omega - H_\omega \sin \omega) \right] &= 0; \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial \omega} [(1 + \alpha \xi \cos \omega) (v_\omega H_r - v_r H_\omega)] &= 0; \\ \frac{\partial}{\partial \omega} (v_\theta H_\omega - v_\omega H_\theta) - \frac{\partial}{\partial \xi} [\xi (v_r H_\theta - v_\theta H_r)] &= 0; \\ (1 + \alpha \xi \cos \omega) \frac{\partial}{\partial \xi} (v_\omega H_r - v_r H_\omega) + \alpha \cos \omega (v_\omega H_r - v_r H_\omega) &= 0; \\ \frac{\partial}{\partial \xi} [\xi (1 + \alpha \xi \cos \omega) \rho v_r] + \frac{\partial}{\partial \omega} [(1 + \alpha \xi \cos \omega) \rho v_\omega] + \alpha \frac{\partial}{\partial \theta} (\xi \rho v_\theta) &= 0; \\ \frac{\partial}{\partial \xi} [\xi (1 + \alpha \xi \cos \omega) H_r] + \frac{\partial}{\partial \omega} [(1 + \alpha \xi \cos \omega) H_\omega] + \alpha \frac{\partial}{\partial \theta} (\xi H_\theta) &= 0; \\ v_r \frac{\partial p}{\partial \xi} + \frac{v_\omega}{\xi} \frac{\partial p}{\partial \omega} - \frac{\gamma p}{\rho} \left(v_r \frac{\partial \rho}{\partial \xi} + \frac{v_\omega}{\xi} \frac{\partial \rho}{\partial \omega} \right) &= 0. \end{aligned}$$

Здесь γ — показатель адиабаты.

Полагая, что параметр α мал, представим искомые величины f_i в виде $f_i = f_{0i} + f_{1i}$, где f_{0i} отвечает нулевому, а f_{1i} — первому приближению по α . Сделаем допущение, что в нулевом приближении отсутствует зависимость от θ и ω

$$\frac{\partial f_{0i}}{\partial \theta} = \frac{\partial f_{0i}}{\partial \omega} = 0.$$

Тогда в нулевом приближении по α система (3) сводится к единственному уравнению

$$(4) \quad \frac{\partial}{\partial \xi} \left(p_0 + \frac{H_{0\theta}^2 + H_{0\omega}^2}{8\pi} \right) + \frac{H_{0\omega}^2}{4\pi\xi} - \frac{\rho_0 v_{0\omega}^2}{\xi} = 0,$$

а в первом приближении — к системе уравнений:

$$(5) \quad \begin{aligned} \rho_0 \left(\frac{v_{0\omega}}{\xi} \frac{\partial v_{1r}}{\partial \omega} - \alpha v_{0\theta}^2 \cos \omega - \frac{2v_{0\omega} v_{1\omega}}{\xi} \right) - \\ - \frac{\rho_1 v_{0\omega}^2}{\xi} + \frac{\partial}{\partial \xi} \left(p_1 + \frac{H_{0\theta} H_{1\theta} + H_{0\omega} H_{1\omega}}{4\pi} \right) - \frac{1}{4\pi} \left(\frac{H_{0\omega}}{\xi} \frac{\partial H_{1r}}{\partial \omega} - \alpha H_{0\theta}^2 \cos \omega - \right. \\ \left. - \frac{2H_{0\omega} H_{1\omega}}{\xi} \right) = 0; \end{aligned}$$

$$(6) \quad \begin{aligned} \rho_0 \left(v_{1r} \frac{\partial v_{0\omega}}{\partial \xi} - \frac{v_{0\omega}}{\xi} \frac{\partial v_{1\omega}}{\partial \omega} + \alpha v_{0\theta}^2 \sin \omega + \frac{v_{1r} v_{0\omega}}{\xi} \right) + \frac{1}{\xi} \frac{\partial}{\partial \omega} \left(p_1 + \right. \\ \left. + \frac{H_{0\theta} H_{1\theta}}{4\pi} \right) - \frac{1}{4\pi} \left(H_{1r} \frac{\partial H_{0\omega}}{\partial \xi} + \frac{H_{1r} H_{0\omega}}{\xi} + \alpha H_{0\theta}^2 \sin \omega \right) = 0; \end{aligned}$$

$$(7) \quad \begin{aligned} \rho_0 \left(v_{1r} \frac{\partial v_{0\omega}}{\partial \xi} + \frac{v_{0\omega}}{\xi} \frac{\partial v_{1\theta}}{\partial \omega} - \alpha v_{0\theta} v_{0\omega} \sin \omega \right) - \frac{1}{4\pi} \left(H_{1r} \frac{\partial H_{0\omega}}{\partial \xi} + \right. \\ \left. + \frac{H_{0\omega}}{\xi} \frac{\partial H_{1\theta}}{\partial \omega} - \alpha H_{0\theta} H_{0\omega} \sin \omega \right) = 0; \end{aligned}$$

$$(8) \quad \frac{\partial}{\partial \omega} (v_{0\omega} H_{1r} - v_{1r} H_{0\omega}) = 0;$$

$$(9) \quad \frac{\partial}{\partial \omega} (v_{0\theta} H_{1\theta} + v_{1\theta} H_{0\theta} - v_{0\omega} H_{1\omega} - v_{1\omega} H_{0\theta}) - \frac{\partial}{\partial \xi} [\xi (v_{1r} H_{0\theta} - v_{0\theta} H_{1r})] = 0;$$

$$(10) \quad \frac{\partial}{\partial \xi} (\xi \rho_0 v_{1r}) + \frac{\partial}{\partial \omega} (\rho_1 v_{0\omega} + \rho_0 v_{1\omega}) - \alpha \xi \rho_0 v_{0\omega} \sin \omega = 0;$$

$$(11) \quad \frac{\partial}{\partial \xi} (\xi H_{1r}) - \alpha \xi H_{0\omega} \sin \omega + \frac{\partial H_{1\omega}}{\partial \omega} = 0;$$

$$(12) \quad v_{1r} \frac{\partial p_0}{\partial \xi} + \frac{v_{0\omega}}{\xi} \frac{\partial p_1}{\partial \omega} - \frac{\gamma p_0}{\rho_0} \left(v_{1r} \frac{\partial \rho_0}{\partial \xi} + \frac{v_{0\omega}}{\xi} \frac{\partial \rho_1}{\partial \omega} \right) = 0.$$

Воспользовавшись системой уравнений (5) — (12), найдем искомые величины f_{1i} , учитывая, что f_{0i} удовлетворяют уравнению (4). С этой целью из уравнений (6) — (12) выразим через H_{1r} и $H_{1r}^* = \int H_{1r} d\omega$ остальные искомые величины и, подставляя последние в (5), получим уравнение для нахождения H_{1r} .

Первоначально из уравнений (7), (8) — (12) выразим искомые величины через p_1 , H_{1r} и H_{1r}^* . Находим

$$(13) \quad v_{1r} = \frac{v_{0\omega}}{H_{0\omega}} H_{1r};$$

$$(14) \quad p_1 = \frac{\rho_0}{\gamma p_0} p_1 + \frac{\xi}{H_{0\omega}} \left(\frac{\rho_0}{\gamma p_0} \frac{\partial \rho_0}{\partial \xi} - \frac{\partial \rho_1}{\partial \xi} \right) H_{1r}^*;$$

$$(15) \quad v_{1\omega} = \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\xi \frac{v_{0\omega}}{H_{0\omega}} H_{1r}^* \right) - \frac{v_{0\omega} \xi}{\gamma H_{0\omega} p_0} \frac{\partial p_0}{\partial \xi} H_{1r}^* - \frac{v_{0\omega}}{\gamma p_0} p_1 - \alpha \xi v_{0\omega} \cos \omega;$$

$$(16) \quad H_{1\omega} = - \frac{\partial}{\partial \xi} (\xi H_{1r}^*) - \alpha \xi \cos \omega H_{0\omega};$$

$$(17) \quad v_{1\theta} = \frac{1}{H_{0\omega}^2 - 4\pi\rho_0 v_{0\omega}^2} \left\{ \xi H_{1r}^* \left[\frac{\partial v_{0\theta}}{\partial \xi} \frac{1}{H_{0\omega}} (4\pi\rho_0 v_{0\omega}^2 - H_{0\omega}^2) - \frac{H_{0\theta} v_{0\omega} \partial p_0}{\gamma p_0} \right] - \frac{v_{0\omega} H_{0\omega} H_{0\theta}}{\gamma p_0} p_1 + \alpha \xi [v_{0\theta} (H_{0\omega}^2 + 4\pi\rho_0 v_{0\omega}^2) - 2v_{0\omega} H_{0\theta} H_{0\omega}] \cos \omega \right\};$$

$$(18) \quad H_{1\theta} = \frac{1}{H_{0\omega}^2 - 4\pi\rho_0 v_{0\omega}^2} \left\{ \xi H_{1r}^* \left[\frac{1}{H_{0\omega}} \frac{\partial H_{0\theta}}{\partial \xi} (4\pi\rho_0 v_{0\omega}^2 - H_{0\omega}^2) - \frac{4\pi\rho_0 v_{0\omega}^2 \partial p_0}{\gamma p_0} \frac{H_{0\theta}}{H_{0\omega}} \right] - \frac{4\pi\rho_0 v_{0\omega}^2 H_{0\theta}}{\gamma p_0} p_1 - \alpha \xi [H_{0\theta} (H_{0\omega}^2 + 4\pi\rho_0 v_{0\omega}^2) - 8\pi\rho_0 v_{0\omega} v_{0\theta} H_{0\omega}] \cos \omega \right\}.$$

Интегрируя уравнение (6) по ω и подставляя в него выражения (13) — (18), найдем p_1 через H_{1r}^* .

$$(19) \quad p_1 = \frac{\rho_0 v_{0\omega}^2}{F} \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\frac{\xi H_{1r}^*}{H_{0\omega}} \right) - \left(\frac{\xi H_{1r}^*}{H_{0\omega}} \right) \frac{\partial p_0}{\partial \xi} + \alpha \xi \frac{G}{F} \cos \omega,$$

$$F := 1 - \frac{v_{0\omega}^2}{c_0^2} \left(1 + \frac{H_{0\theta}^2}{H_{0\omega}^2 - 4\pi\rho_0 v_{0\omega}^2} \right), \quad c_0^2 = \frac{\gamma p_0}{\rho_0},$$

$$G = \rho_0 (v_{0\omega}^2 + v_{0\theta}^2) - \frac{H_{0\theta}^2}{4\pi} - \frac{1}{(H_{0\omega}^2 - 4\pi\rho_0 v_{0\omega}^2)} \left[2\rho_0 v_{0\omega} v_{0\theta} H_{0\omega} H_{0\theta} - \frac{H_{0\theta}^2}{4\pi} (4\pi\rho_0 v_{0\omega}^2 + H_{0\omega}^2) \right].$$

Подставляя (19) в (13) — (18), а затем (13) — (19) в (5), получим уравнение для нахождения H_{1r}^* . полагая, что $H_{1r}^* = y(\xi) \cos \omega$ (т. е. $H_{1r} = -y \sin \omega$)

$$(20) \quad \begin{aligned} & \frac{d}{d\xi} (Az) + Bz + \alpha\Phi = 0, \quad z = \frac{d}{d\xi} \left(\frac{y\xi}{H_{0\omega}} \right), \\ & A = \frac{\rho_0}{F} \left[v_{0\omega}^2 \left(1 + \frac{c_A^2}{c_0^2} \right) - c_{A\omega}^2 \right], \\ & c_{A\omega}^2 = \frac{H_{0\omega}^2}{4\pi\rho_0}, \quad c_A^2 = \frac{H_{0\omega}^2 + H_{0\theta}^2}{4\pi\rho_0}, \\ & B = \frac{1}{\xi} \left(\frac{\rho_0 v_{0\omega}^4}{c_0^2 F} + \rho_0 v_{0\omega}^2 - \frac{H_{0\omega}^2}{4\pi} \right), \\ & \Phi = \frac{d}{d\xi} \left\{ \xi \left[\frac{G}{F} - \frac{H_{0\omega}^2}{4\pi} + \frac{1}{H_{0\omega}^2 - 4\pi\rho_0 v_{0\omega}^2} \left(2\rho_0 v_{0\omega} v_{0\theta} H_{0\omega} H_{0\theta} - \right. \right. \right. \\ & \left. \left. \left. - \frac{H_{0\theta}^2}{4\pi} (H_{0\omega}^2 + 4\pi\rho_0 v_{0\omega}^2) - \frac{v_{0\omega}^2}{c_0^2} \frac{H_{0\theta}^2}{F} \right) \right] + \left[\frac{v_{0\omega}^2}{c_0^2} \frac{G}{F} + 2\rho_0 v_{0\omega}^2 - \rho_0 v_{0\theta}^2 - \right. \right. \\ & \left. \left. - \frac{1}{4\pi} (2H_{0\omega}^2 - H_{0\theta}^2) \right]. \right. \end{aligned}$$

Решая уравнение (20), находим

$$(24) \quad y(\xi) = -\frac{H_{0\omega}}{\xi} \int e^{-\int \frac{B}{A} d\xi} \left[-\frac{\alpha}{A} \int \Phi e^{\int \frac{B}{A} d\xi} d\xi + \frac{C_1}{A} \right] d\xi + C_2,$$

где C_1 и C_2 — константы интегрирования.

Рассмотрим сингулярные точки полученных решений, в которых искомые величины f_{1i} обращаются в бесконечность. Поскольку появление бесконечностей говорит о невозможности разрешения исходной системы уравнений, то, исключая сингулярные точки, получаем необходимые условия стационарного течения плазмы в тороиде.

Из выражения (24) следует необходимость $A \neq 0$, откуда

$$(22) \quad v_{0\omega}^2 \neq c_{A\omega}^2 (1 + c_A^2/c_0^2)^{-1},$$

из выражения (19) следует $F \neq 0$, откуда

$$(23) \quad v_{0\omega} \neq c_0 \left[\frac{1}{2} (1 + c_A^2/c_0^2) \pm \sqrt{\frac{1}{4} (1 + c_A^2/c_0^2)^2 - c_{A\omega}^2/c_0^2} \right].$$

Выражения (22), (23) являются необходимыми условиями возможности стационарного течения плазмы в тороиде в магнитогидродинамическом приближении.

Обращение в нуль знаменателей правых частей (17), (18) при $v_{0\omega} = c_{A\omega}$ не приводит к появлению бесконечностей, так как при подстановке в эти выражения p_1 из (19) происходит сокращение обращающихся в нуль множителей.

Согласно (19) в случае $(H_{0\omega}^2 - 4\pi\rho_0 v_{0\omega}^2) \rightarrow 0$

$$(24) \quad p_1 + \frac{\xi H_{1r}^* \partial p_0}{H_{0\omega} \sigma \xi} = \frac{c_0^2}{4\pi v_{0\omega}^2 H_{0\theta}^2} [8\pi\rho_0 v_{0\omega} v_{0\theta} H_{0\omega} H_{0\theta} - H_{0\theta}^2 (4\pi\rho_0 v_{0\omega}^2 + H_{0\omega}^2)] \alpha \xi \cos \omega.$$

В цилиндрическом случае ($\alpha=0$) условие (24), согласно (13), принимает вид

$$v_{1r} \frac{\partial p_0}{\partial \xi} + \frac{v_{0\omega} \partial p_1}{\xi \partial \omega} = 0,$$

что в данном случае $(v_{0r}=0, \frac{\partial p_0}{\partial \xi} \neq 0)$ равносильно требованию постоянства давления вдоль проекции линии тока на плоскость, перпендикулярную оси цилиндра.

Поступила 13 I 1975

ЛИТЕРАТУРА

1. Арцимович Л. А. Управляемые термоядерные реакции. М., Физматгиз, 1961.

УДК 533.6.011.8

ИНДУЦИРОВАННЫЕ ПУЛЬСАЦИИ ИНТЕНСИВНОСТИ ИЗЛУЧЕНИЯ, ВОЗБУЖДАЕМОГО ЭЛЕКТРОННЫМ ПУЧКОМ В ПОТОКЕ РАЗРЕЖЕННОГО ГАЗА С КЛАСТЕРАМИ

Н. И. Кисляков, И. А. Пивень, А. К. Ребров, Г. А. Храмов

(Новосибирск)

При исследовании взаимодействия двух сверхзвуковых потоков CO₂ низкой плотности с использованием электронного пучка обнаружено наличие пульсаций интенсивности излучения, возбужденного электронами в ядре струи. Характер изменения частоты и амплитуды пульсаций в объеме ядра струи, а также область существования пульсаций зависят от параметров торможения потоков.

Использование электронного пучка для диагностики потоков разреженного газа получило широкое распространение в экспериментальных газодинамических исследованиях благодаря тому, что эти методы позволяют получить количественную информацию о плотности газов, концентрации компонентов и их энергетическом состоянии как в покоящемся, так и движущемся газе [1, 2]. Измерения основаны на возможности установления однозначной связи между интенсивностью и характером спектра, возбужденного электронным пучком, и состоянием газа. В данной работе изучались низкочастотные пульсации излучения в зоне электронного пучка, использованного для зондирования взаимодействующих потоков разреженного газа с кластерами.

Это явление изучалось при взаимодействии двух спутных потоков CO₂ в вакуумной камере. В поле потока за соплом с диаметром среза 100 мм и геометрическим числом Маха M₁ ≈ 8 на расстоянии 1120 мм устанавливался газодинамический источник со сверхзвуковым соплом (диаметр критического сечения d_{*}=0,53 мм, диаметр среза d=1,22 мм) или звуковым соплом (d_{*}=0,33 мм). Размеры источника выбирались порядка нескольких длин свободного пробега, чтобы он не оказывал существенного влия-