

ДИССИПАТИВНЫЕ СПЕКТРАЛЬНЫЕ ПЕРЕКАЧКИ
ТУРБУЛЕНТНЫХ ПУЛЬСАЦИЙ ПЛАЗМЫ

В. Г. Махаников, В. Н. Цытович

(Дубна)

Обсуждается вопрос о возбуждении низкочастотных ($\omega^s \ll v_e m_e / m_i$) акустических колебаний пучком поперечных (в. ч.) волн. Оказывается, что в определенных условиях дисперсия (а не только инкремент возбуждения) низкочастотных акустических колебаний однозначно связана с плотностью энергий в. ч. волн.

1. Известно, что спектры турбулентности плазмы определяются интенсивностью трансформации вдоль спектра энергии турбулентных пульсаций, возбуждаемых вследствие неустойчивости плазмы. Если турбулентность будет квазистационарной и характерное время существования стационарной турбулентности много больше частот парных соударений, то взаимодействие турбулентных пульсаций может весьма существенно зависеть от парных соударений частиц. В [1] дан расчет эффективности таких взаимодействий в условиях, когда разность частот двух взаимодействующих пульсаций много больше $v_e m_e / m_i$; (m_e , m_i — соответственно массы электронов и ионов; плазма полностью ионизирована; v_e — частота соударений электронов с электронами и ионами плазмы). Более точно необходимые критерии применимости результатов [1] имеют вид¹

$$\left| \frac{\omega_1 - \omega_2}{k - v_{Te}} \right|^2 \gg \frac{m_e}{m_i}, \quad |\omega_1 - \omega_2| \gg v_e \frac{m_e}{m_i} \quad (1.1)$$

Цель данной работы — анализ нелинейных взаимодействий и характерных времен спектральных перекачек в условиях, когда (1.1) нарушено. При этом будет показано, что в этих условиях кинетическое возбуждение низкочастотных колебаний высокочастотными (из-за процессов типа распадных) оказывается невозможным, а гидродинамическое возбуждение возникает лишь в условиях очень узких спектров высокочастотных колебаний. Однако в этой области частот возможен новый специфический вид неустойчивости, связанный с диссипативным характером процесса.

В отличие от перекачек высокочастотных волн в условиях (1.1) рассматриваемые ниже спектральные перекачки являются диссипативными, т. е. действительные нелинейные поправки к частоте могут быть существенно меньшими мнимых поправок.

В рассматриваемой области тепловое движение частиц сказывается лишь на спектрах частот турбулентных пульсаций (но не на их взаимодействии), поэтому оказывается возможным использовать двухжидкостные гидродинамические уравнения [2] для описания такого взаимодействия. При этом будет показано, что гидродинамические уравнения позволяют получить результаты работы [1] в условиях (1.1), если силу трения между электронами и ионами для высокочастотных колебаний считать равной $(-m_e n_e v_e U)$ вместо $(-0.51 m_e n_e v_e U)$. Последнее легко понять, если учесть, что коэффициент 0.51 возникает лишь в условиях частых соударений $\omega \ll$

¹ Нарушение первого из условий (1.1) не приводит к существенному изменению результатов [1], оставляя их справедливыми по порядку величины.

$\ll v_e$, тогда как в условиях слабых соударений непосредственный расчет силы трения дает $(-m_e n_e v_e \mathbf{U})$. Выписываемая ниже система уравнений, учитывающая это обстоятельство, может рассматриваться как полуфеноменологическая. Обоснованность ее использования подтверждается кинетическим расчетом [1].

2. Выпишем эту систему

$$\frac{\partial n_e}{\partial t} + \operatorname{div}(n_e \mathbf{V}_e) = 0, \quad \frac{\partial n_i}{\partial t} + \operatorname{div}(n_i \mathbf{V}_i) = 0 \quad (2.1)$$

$$m_e n_e \left[\frac{\partial}{\partial t} + \left(\mathbf{V}_e \frac{\partial}{\partial \mathbf{r}} \right) \right] V_{e,\alpha} = - \frac{\partial}{\partial x_\alpha} n_e T_e - \frac{\partial \pi_{e,\alpha\beta}}{\partial x_\beta} - en_e \left(E_\alpha + \frac{1}{c} [\mathbf{V}_e \mathbf{H}]_\alpha \right) + R_\alpha \quad (2.2)$$

$$m_i n_i \left[\frac{\partial}{\partial t} + \left(\mathbf{V}_i \frac{\partial}{\partial \mathbf{r}} \right) \right] V_{i,\alpha} = - \frac{\partial}{\partial x_\alpha} n_i T_i - \frac{\partial \pi_{i,\alpha\beta}}{\partial x_\beta} + en_i \left(E_\alpha + \frac{1}{c} [\mathbf{V}_i \mathbf{H}]_\alpha \right) - R_\alpha \quad (2.3)$$

$$\frac{3}{2} n_e \left[\frac{\partial}{\partial t} + \left(\mathbf{V}_e \frac{\partial}{\partial \mathbf{r}} \right) \right] T_e + n_e T_e \operatorname{div} \mathbf{V}_e = - \operatorname{div} \mathbf{q}_e - \pi_{e,\alpha\beta} \frac{\partial V_{e,\alpha}}{\partial x_\beta} + Q_e \quad (2.4)$$

$$\frac{3}{2} n_i \left[\frac{\partial}{\partial t} + \left(\mathbf{V}_i \frac{\partial}{\partial \mathbf{r}} \right) \right] T_i + n_i T_i \operatorname{div} \mathbf{V}_i = - \operatorname{div} \mathbf{q}_i - \pi_{i,\alpha\beta} \frac{\partial V_{i,\alpha}}{\partial x_\beta} + Q_i \quad (2.5)$$

$$\mathbf{R} = \mathbf{R}_U + \mathbf{R}_T, \quad \mathbf{q}_e = \mathbf{q}_U^e + \mathbf{q}_T^e, \quad \mathbf{U} = \mathbf{V}_e - \mathbf{V}_i$$

Здесь \mathbf{R}_U — сила трения, \mathbf{R}_T — термосила, m_e, m_i — массы, n_e, n_i — концентрации, T_e, T_i — температуры электронов и ионов соответственно

$$\mathbf{R}_T = -0.71 n_e \frac{\partial T_e}{\partial \mathbf{r}}, \quad \mathbf{R}_U = -n_e m_e v_e \mathbf{U} \begin{cases} 0.51 & \text{при } \omega \ll v_e \\ 1.0 & \text{при } \omega \gg v_e \end{cases} \quad (2.6)$$

$$\mathbf{q}_U^e = 0.71 n_e T_e \mathbf{U}, \quad \mathbf{q}_T^e = -3.16 \frac{n_e T_e}{m_e v_e} \frac{\partial T_e}{\partial \mathbf{r}}, \quad \mathbf{q}_i = -3.9 \frac{n_i T_i}{m_i v_i} \frac{\partial T_i}{\partial \mathbf{r}}$$

$$Q_e = -(\mathbf{R} \mathbf{U}) - Q_i, \quad Q_i = \frac{3}{m_i} \frac{m_e}{n_e} n_e v_e (T_e - T_i)$$

$$\pi_{e,\alpha\beta} = -0.73 \frac{n_e T_e}{v_e} W_{\alpha\beta}^{(e)}, \quad \pi_{i,\alpha\beta} = -0.96 \frac{n_i T_i}{v_i} W_{\alpha\beta}^{(i)}$$

$$W_{\alpha\beta} = \frac{\partial V_\alpha}{\partial x_\beta} + \frac{\partial V_\beta}{\partial x_\alpha} - \frac{2}{3} \delta_{\alpha\beta} \operatorname{div} \mathbf{V}$$

Величины v_e и v_i суть характерные частоты соударений электронов и ионов с остальными частицами (электронами и ионами) плазмы, зависящие известным образом от температуры ($\sim T_\alpha^{-3/2}$) и плотности плазмы.

Используем выписанную систему уравнений для исследования нелинейных взаимодействий пульсаций высоких частот

$$\omega^+ \gtrsim \omega_{0e}, \quad \omega_{0e} = (4\pi n_e e^2 / m_e)^{1/2}$$

В нелинейных поляризуемых состояниях плазмы будем учитывать члены, содержащие не более чем вторую степень ω^+ в знаменателе. Разложим все величины по степеням напряженности электрического поля вплоть до членов третьего порядка по E

$$V = \sum_{j=1} V^{(j)}, \quad n = n_0 + \sum_{j=1} n^{(j)}, \quad T = T_0 + \sum_{j=1} T^{(j)} \quad (2.7)$$

$$V^{(j)} \sim (E)^j, \quad n^{(j)} \sim (E)^j, \quad T^{(j)} \sim (E)^j$$

Здесь $n_0 = \langle n \rangle$, $T_0 = \langle T \rangle$ — средние значения температуры и плотности в турбулентной плазме. Использовать разложение (2.7) можно, если

$$(n^{(j)} / n_0), (T^{(j)} / T_0), \dots \ll 1$$

Отметим сразу, что наличие высокочастотных турбулентных пульсаций сказывается на усредненной функции распределения частиц плазмы и приводит к так называемому столкновительному нагреву [3]. Уравнение для изменения средней температуры плазмы в поле высокочастотных пульсаций имеет вид, аналогичный использованному в [3] для нагрева монохроматической волной

$$\frac{3}{2} \frac{\partial}{\partial t} T_{0e} = \frac{e^2}{m_e} v_e \int \frac{|E_k|^2 dk}{(\omega^+)^2} - 3 \frac{m_e}{m_i} v_e (T_{0e} - T_{0i}) \quad (2.8)$$

$$\frac{3}{2} \frac{\partial}{\partial t} T_{0i} = 3 \frac{m_e}{m_i} v_e (T_{0e} - T_{0i}) \quad (2.9)$$

Согласно [3] (это следует также из (2.8), (2.9)) за время $\tau \sim (1 / v_e)$ температура электронов увеличится лишь на

$$\Delta T_{0e} \approx T_{0e} \left(\frac{\omega_{0e}}{\omega^+} \right)^2 \frac{W}{n_0 T_{0e}} \ll T_{0e}$$

так как по предположению

$$(W / n_0 T_{0e}) \ll 1, \quad \omega^+ \gg \omega_{0e}$$

Увеличение температуры ионов есть

$$\Delta T_{0i} \approx 3 \frac{m_e}{m_i} \Delta T_{0e}$$

За время $\tau = \tau_1 = (m_i / m_e v_e)$ разность средних температур электронов и ионов выходит на плато

$$\frac{T_{0e} - T_{0i}}{T_{0e}} \approx \frac{1}{3} \frac{m_i}{m_e} \left(\frac{\omega_{0e}}{\omega^+} \right)^2 \frac{W}{n_0 T_{0e}}$$

а температура ионов увеличится на

$$\frac{\Delta T_{0i}}{T_{0e}} \approx \frac{m_i}{m_e} \left(\frac{\omega_{0e}}{\omega^+} \right)^2 \frac{W}{n_0 T_{0e}}$$

Обозначим

$$W_p = \frac{m_e}{m_i} n_0 T_{0e} \left(\frac{\omega^+}{\omega_{0e}} \right)^2 = \frac{E_p^2}{4\pi}$$

Здесь E_p — так называемое плазменное поле, W_p — плотность энергии плазменного поля. Таким образом, если $W \ll W_p$, то эффектом нагрева электронов и ионов можно пренебречь. Если плазма слабо ионизирована, то столкновения ионов с нейтралами могут не позволить им поднять температуру достаточно высоко, и тогда температуру ионов можно считать постоянной и равной T , а температуру электронов (если $\tau \gg \tau_1$) — равной $T(1 + W / W_p)$. При $W \gg W_p$ имеем $T_{0e} \gg T_{0i}$. В такой системе возможен турбулентный нагрев вследствие нелинейного возбуждения ионного звука.

Вернемся к системе уравнений (2.1) — (2.5). Найдем ее решение для $V^{(2)}$, $n^{(2)}$, $T^{(2)}$ и $V^{(1)}$, $n^{(1)}$, $T^{(1)}$, при помощи которых можно определить нели-

нейную поляризуюемость второго порядка по полю $S_1(k, k_1, k_2)$, определяемую равенством

$$j_k^* = \int S_1(k, k_1, k_2) E_{k_1}^* E_{k_2}^* \delta(k_1 + k_2 - k) dk_1 dk_2 \quad (2.10)$$

Оценим члены, входящие в уравнение переноса импульса (2.2). Так как для нахождения S_1 необходимо знать $V^{(1)}$, $n^{(1)}$, $T^{(1)}$, соответствующие высокой частоте ω^+ , то выбрасывая диссипативные члены для высокой частоты, можно получить

$$n_{k_1}^{(1)} = n_0 \frac{k_1 V_{k_1}^{(1)}}{\omega_1}, \quad V_{k_1}^{(1)} = -i \frac{e E_{k_1}}{m_e \omega_1}, \quad T_{k_1}^{(1)} = 1.44 \frac{T_{0e} k_1 V_{k_1}^{(1)}}{\omega_1} \quad (2.11)$$

Здесь, простоты ради, поле E_k считается продольным. Используя (2.11), нетрудно показать, что сумма

$$m_e n_e \frac{\partial}{\partial t} \mathbf{V}_{e,\alpha}^{(1)} + e n_e^{(1)} E_\alpha = 0$$

Член $\partial n_e^{(1)} T_e^{(1)} / \partial x_\alpha$, входящий в уравнение (2.2) с помощью (2.11) может быть оценен как $\sim E^2 / (\omega^+)^4$, и поэтому им можно пренебречь. Аналогично, учитывая разложение (2.7) и формулы (2.11), легко показать, что с требуемой точностью

$$\pi_{e,\alpha\beta} = -0.73 \frac{n_0 T_{0e}}{v_e (T_{0e})^2} W_{\alpha\beta}^{(e)(2)}, \quad W_{\alpha\beta}^{(e)(2)} \sim V_e^{(2)}$$

а величину силы трения необходимо считать равной

$$\mathbf{R} = -0.51 m_e n_0 v_e \mathbf{U}^{(2)} - 0.71 n_0 \frac{\partial}{\partial \mathbf{r}} T_e^{(2)}$$

Точно так же могут быть оценены члены в уравнении переноса энергии (2.4)

$$n_e^{(1)} T_{0e} \frac{\partial}{\partial \mathbf{r}} V_e^{(1)} \sim \frac{E^2}{(\omega^+)^3}, \quad \mathbf{V}_e^{(1)} \frac{\partial}{\partial \mathbf{r}} T_e^{(1)} \sim \frac{E^2}{(\omega^+)^3}, \quad n_0 T_e^{(1)} \frac{\partial}{\partial \mathbf{r}} \mathbf{V}_e^{(1)} \sim \frac{E^3}{(\omega^+)^3}$$

$$\mathbf{q}_e = 0.71 n_0 T_{0e} \mathbf{U}^{(2)} - 3.16 \frac{n_0 T_{0e}}{m_e v_e} \frac{\partial}{\partial \mathbf{r}} T_e^{(2)}, \quad \frac{V_e^{(1)}}{V_i^{(1)}} = \frac{m_i}{m_e}$$

$$\begin{aligned} Q_e &= -(\mathbf{R}^{(1)} \mathbf{U}^{(1)}) - 3 \frac{m_e}{m_i} n_0 v_e (T_e^{(2)} - T_i^{(2)}) = \\ &= m_e n_0 v_e \mathbf{V}_e^{(1)} \mathbf{V}_e^{(1)} - 3 \frac{m_e}{m_i} n_0 v_e (T_e^{(2)} - T_i^{(2)}) \end{aligned}$$

Наконец, величина

$$\pi_{e,\alpha\beta}^{(1)} \frac{\partial V_{e,\alpha}^{(1)}}{\partial x_\beta} \sim -\frac{k_1^2 v_{Te}^2}{v_e^2} Q_e \quad \text{при } k_1 v_{Te} \ll v_e$$

будет малой.

Оценивая аналогично члены, входящие в уравнение переноса для ионов, получаем окончательно уравнения для поправок второго порядка по E

$$\begin{aligned} \left(-i\omega + i \frac{k^2 v_{Te}^2}{\omega} \right) V_{ke}^{(2)} &= -0.51 v_e U_k^{(2)} - 4.71 i k v_{Te}^2 \frac{T_{ke}^{(2)}}{T_{0e}} - \frac{e E_k}{m_e} \quad (2.12) \\ \left(-\frac{3}{2} i\omega + 3.16 \frac{k^2 v_{Te}^2}{v_e} + 3 \frac{m_e}{m_i} v_e \right) \frac{T_{ke}^{(2)}}{T_{0e}} &= -ik V_{ke}^{(2)} - 0.71 ik U_k^{(2)} + \\ &+ 3 \frac{m_e}{m_i} v_e \frac{T_{ki}^{(2)}}{T_{0e}} + \frac{m_e v_e}{T_{0e}} \int \mathbf{V}_{k_1}^{(1)} \mathbf{V}_{k_2}^{(1)} d\lambda \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \left(-i\omega + 1.28 \frac{k^2 v_{Ti}^2}{v_i} + i \frac{k^2 v_{Ti}^2}{\omega} \right) V_{ki}^{(2)} = & -ikv_{Ti}^2 \frac{T_{ki}^{(2)}}{T_{0i}} + 0.71 ikv_{Ti}^2 \frac{T_{ke}^{(2)}}{T_{0i}} + \\ & + 0.51 \frac{m_e}{m_i} v_e U_k^{(2)} + \frac{eE_k}{m_i} \\ \left(-\frac{3}{2} i\omega + 3.9 \frac{k^2 v_{Ti}^2}{v_i} + 3 \frac{m_e}{m_i} v_e \right) \frac{T_{ki}^{(2)}}{T_{0i}} = & -ikV_{ki}^{(2)} + 3 \frac{m_e}{m_i} v_e \frac{T_{ke}^{(2)}}{T_{0i}} \\ d\lambda = \delta(k - k_1 - k_2) dk_1 dk_2, \quad k = \{\mathbf{k}, \omega\} \end{aligned}$$

Решая эту систему, получаем

$$V_{ke}^{(2)} = -\frac{ikv_e A_e}{\kappa \Omega_e m_e} \int V_{k_1}^{(1)} V_{k_2}^{(1)} d\lambda, \quad V_{ki}^{(2)} = \frac{ikv_e A_i m_e}{\kappa \Omega_e \omega_i m_i} \int V_{k_1}^{(1)} V_{k_2}^{(1)} d\lambda \quad (2.13)$$

Здесь

$$\begin{aligned} \omega_i &= -i\omega + i \frac{k^2 v_{Ti}^2}{\omega} + 1.28 \frac{k^2 v_{Ti}^2}{v_i} + \frac{k^2 v_{Ti}^2}{\Omega_i} - \\ &\quad - \left(0.71 - \frac{\delta v}{\Omega_i} \right) \left(1 + \frac{\delta v}{\Omega_i} \right) \frac{T_{0e}}{T_{0i}} \frac{k^2 v_{Ti}^2}{\Omega_e} \quad (2.14) \\ \omega_e &= -i\omega + i \frac{k^2 v_{Te}^2}{\omega} + 1.71 \frac{k^2 v_{Te}^2}{v_e} \left(1 + \frac{\delta v}{\Omega_i} \right), \quad \delta v = 3 \frac{m_e}{m_i} v_e \\ \Omega_i &= -\frac{3}{2} i\omega + \delta v + 3.9 \frac{k^2 v_{Ti}^2}{v_i}, \\ \Omega_e &= -\frac{3}{2} i\omega + \delta v + 3.16 \frac{k^2 v_{Te}^2}{v_e} - \frac{(\delta v)^2}{\Omega_i} \\ \kappa &= 1 + \kappa^\circ \left(\frac{1}{\omega_e} + \frac{m_e}{m_i} \frac{1}{\omega_i} \right), \quad \kappa^\circ = 0.51 v_e + 1.71 \left(0.71 - \frac{\delta v}{\Omega_i} \right) \frac{k^2 v_{Te}^2}{\Omega_e} \\ A_e &= 1.71 + \frac{m_e}{m_i} \frac{\kappa^\circ}{m_i} \left(1 + \frac{\delta v}{\Omega_i} \right), \quad A_i = 0.71 - \frac{\delta v}{\Omega_i} - \frac{\kappa^\circ}{m_e} \left(1 + \frac{\delta v}{\Omega_i} \right) \end{aligned}$$

Искомое выражение для S_1 имеет вид

$$S_1(k, k_1, k_2) = -i \frac{en_0 kv_e}{\kappa \Omega_e} \left(\frac{A_e}{\omega_e} + \frac{m_e}{m_i} \frac{A_i}{\omega_i} \right) \frac{V_{k_1}^{(1)} V_{k_2}^{(1)}}{E_{k_1} E_{k_2}} \sim V_{ke}^{(2)} - V_{ki}^{(2)} \quad (2.15)$$

При $\omega \gg \delta v$, kv_{Ti} результат (2.15) совпадает с тем, который был получен в [1]. Таким образом, (2.31) обобщает результаты [1] на случай $\omega \lesssim \delta v$ и $\omega \lesssim kv_{Ti}$.

Нелинейный ток S_2 , определяемый соотношением

$$j_k^+ = \int S_2(k, k_1, k_2) E_{k_1}^+ E_{k_2}^* d\lambda \quad (2.16)$$

имеет формально тот же вид, что и в работе [1]

$$S_2(k, k_1, k_2) = \frac{i e^3 n_0 k_e (k k_1)}{m_e^2 \omega \kappa \omega_e \omega_2 k k_1} \quad (2.17)$$

где, однако, κ , ω_e определяются формулами (2.14). Наконец, нелинейный ток третьего порядка связан с током второго порядка соотношением, найденным в [1].

3. Приведем пример расчета спектральных перекачек ленгмюровских волн, если разность их частот меньше δv . Несложный расчет дает

$$\begin{aligned} \gamma_k &= \frac{1}{|E_k|^2} \frac{\partial}{\partial t} |E_k|^2 = \\ &= -\frac{1.71 v_e n_0 e^4}{m_i m_e^2 \omega_{0e}^3} \operatorname{Re} \int \frac{|k - k_1|^2 (k k_1)^2}{\omega_e \kappa \Omega_e k^2 k_1^2} \frac{\omega_e |E_{k_1}|^2 dk_1}{\omega_i (\omega - \omega_1) [1 + m_e \omega_e / m_i \omega_i]} \end{aligned} \quad (3.1)$$

Наиболее эффективным оказывается взаимодействие волн, разность частот которых близка к скорости звуковых колебаний $\omega_s = \sqrt{\frac{10}{3}} k v_{T_i}$ или точнее, если

$$\frac{\Delta\omega - \omega_s}{\Delta\omega} < \frac{|k_1 - k_2|^2 v_{Te}^2}{\Delta\omega v_e}, \quad |\Delta\omega - \omega_s| \gg \gamma_s \quad (3.2)$$

Здесь $\Delta\omega = \omega_1 - \omega_2$ — разность частот взаимодействующих волн. Получим оценку

$$\gamma_k \approx - \frac{(\Delta\omega - \omega_s) \omega_{0e}}{(kv_{Te}/v_e)^4 v_e} \frac{W}{n_0 T_{0e}} \quad (3.3)$$

Если $\Delta\omega - \omega_s$ порядка $(k^2 v_{Te}^2 / v_e)$, то γ_k порядка

$$\gamma_k \approx \frac{\omega_{0e} v_e^2}{k^2 v_{Te}^2} \frac{W}{n_0 T_{0e}} \quad (3.4)$$

Формула (3.4) показывает, что такие взаимодействия очень эффективны. Однако при использовании этого соотношения необходимо иметь ввиду, что $(W / n_0 T_{0e}) \ll (m_e / m_i)$ и, кроме того, взаимодействуют интенсивно лишь волны, имеющие очень близкие частоты $\Delta\omega \sim \omega_s \ll (v_e m_e / m_i)$. Фактически спектры ленгмюровских колебаний в турбулентной плазме могут быть значительно шире. Поэтому здесь речь идет об «эстакетной» перекачке (см. [5]).

4. Рассмотрим в качестве другого примера возможность распада высокочастотных волн (например, лазерных поперечных волн в условиях лазерной искры) на низкочастотный звук $\omega_s \ll (v_e m_e / m_i)$. Нетрудно проверить, что дисперсионное уравнение, описывающее такой процесс, имеет стандартный вид [4,5]

$$\omega' + i\gamma_s = - \frac{1}{(2\pi)^4} \int \frac{u(k, k_1) (N_{k_1}^t - N_{k_1-k}^t)}{\omega' + \Delta\omega_{kk_1} + i\delta} dk_1 \quad (4.1)$$

$$\Delta\omega_{kk_1} = - \operatorname{Re} (\omega_{k_1}^t - \omega_{k_1-k}^t - \omega_k^s)$$

Здесь ω' — нелинейная поправка к частоте звуковых колебаний, $u(k, k_1)$, обычно являющаяся вероятностью рассматриваемого распадного процесса (в бессударительном случае), в данном случае пропорциональна произведению нелинейных поляризумостей S_1 и S_2

$$u(k, k_1) = (2\pi)^4 \frac{S_1(k, \omega_{k_1}^t - \omega_{k_1-k}^t; k_1, \omega_{k_1}^t; k - k_1, -\omega_{k_1-k}^t)}{(\partial\omega^s / \partial\omega)_1 (\partial\omega^s / \partial\omega)_2} \times \quad (4.2)$$

$$\times 16 (\omega_{k_1-k}^t + \operatorname{Re} \omega_k^s) \frac{S_2(k_1, \omega_{k_1-k}^t + \operatorname{Re} \omega_k^s; k_1 - k, \omega_{k_1-k}^t; k, \operatorname{Re} \omega_k^s)}{(\partial\omega^s / \partial\omega)_3}$$

Здесь нижние индексы у скобок 1, 2, 3 означают соответствующие подстановки значений ω

$$\omega = \operatorname{Re} \omega_k^s, \quad \omega = \omega_{k_1}^t, \quad \omega = \omega_{k_1-k}^t$$

Обычно кинетическая нелинейная неустойчивость возникает, когда $\Delta\omega_{kk_1} > \omega'$ (см. [4,5]), и подынтегральное выражение пропорционально $(-\imath\pi\delta / (\Delta\omega_{kk_1}))$. В случае $\omega_k^s < (v_e m_e / m_i)$ из (2.15) и (2.17) следует:

$$u(k, k_1) = \frac{1.71 (2\pi)^2 v_e \omega_{0e}^4}{8 \omega_{k_1}^t \omega_{k_1-k}^t 4\pi n_0 T_{0e}} \left(1 + \frac{(k_1, k_1 - k)^2}{k_1^2 |k_1 - k|^2} \right) \quad (4.3)$$

При получении (4.3) отбрасывались малые члены порядка $(k^2 v_{Te}^2 / v_e \omega_k^s)$. Следовательно $(Re u / Im u) \sim (\gamma_s / \omega_k^s)$, поэтому невозможно (см. [4]) возбуждение низкочастотных акустических колебаний распадного типа.

Если пучок поперечных волн имеет некий разброс по частотам $\Delta\omega_1$ и по углам $\Delta\mathbf{k}_1$, то пусть при изменении ω_1 и \mathbf{k}_1 в указанных интервалах максимальное значение $\Delta\omega_{kk_1}$, есть Δ_1 , а $\max(\Delta\omega_{kk_1+k}) = \Delta_2$. Соответствующие минимальные значения обозначим δ_1 и δ_2 . Если δ_1, Δ_1 и Δ_2, Δ_2 больше $Re \omega_k^s \lambda$, то возникает рассматриваемый новый вид нелинейной диссипативной неустойчивости.

Пусть $\delta_2, \Delta_2 > \delta_1, \Delta_1$, тогда

$$\omega' + i\gamma_s = i \frac{1.71 v_e \omega_{0e}^4}{(2\pi)^2 32\pi n_0 T_{0e}} \int a(\mathbf{k}, \mathbf{k}_1) \frac{\mathbf{N}_{\mathbf{k}_1}^t}{\Delta\omega_{d\mathbf{k}_1}} d\mathbf{k}_1 \quad (4.4)$$

$$a(\mathbf{k}, \mathbf{k}_1) = \frac{1}{\omega_{\mathbf{k}_1}^t \omega_{\mathbf{k}_1-\mathbf{k}}^t} \left(1 + \frac{(\mathbf{k}_1, \mathbf{k}_1 - \mathbf{k})^2}{\mathbf{k}_1^2 |\mathbf{k}_1 - \mathbf{k}|^2} \right), \quad \Delta\omega_{\mathbf{k}_1} = \omega_{\mathbf{k}_1}^t - \omega_{\mathbf{k}_1-\mathbf{k}}^t$$

или

$$\omega' + i\gamma_s = -i \frac{1.71 v_e \omega_{0e}^4}{(2\pi)^2 32\pi n_0 T_{0e}} \int \left(\left(\mathbf{k} \frac{\partial a(\mathbf{k}, \mathbf{k}_1)}{\partial \mathbf{k}_1} \right) - \frac{a(\mathbf{k}, \mathbf{k}_1)}{\Delta\omega_{\mathbf{k}_1}} \left(\mathbf{k} \frac{\partial \Delta\omega_{\mathbf{k}_1}}{\partial \mathbf{k}_1} \right) \right) \frac{d\mathbf{k}_1}{\Delta\omega_{\mathbf{k}_1}} \quad (4.5)$$

при $\delta_2, \Delta_2 \sim \delta_1, \Delta_1, k_1 \gg k$.

Формулы (4.4) и (4.5) позволяют оценить инкременты нелинейного возбуждения низкочастотных акустических волн, распространяющихся под острым углом к пучку поперечных волн. Оценка по формуле (4.4) дает

$$\gamma \sim \frac{\omega_{0e}}{16} \left(\frac{\omega_{0e}}{\omega^t} \right)^3 \frac{v_e}{kc} \frac{W^t}{n_0 T_{0e}} \quad \text{при } \frac{k}{k_1} \gg \frac{v_{Ti}}{c} \quad (4.6)$$

учитывая, что $v_e m_e / m_i, \omega_k^s > \gamma > \gamma_s$, получаем условия, при которых возможно возбуждение (4.6)

$$\left\{ \frac{m_e}{m_i}, \frac{kv_{Ti}}{v_e} \right\} > \frac{\omega_{0e}}{kc} \left(\frac{\omega_{0e}}{\omega^t} \right)^3 \frac{W^t}{n_0 T_{0e}} > \frac{k^2 v_{Te}^2}{v_e^2}$$

Аналогично могут быть получены оценки из (4.5).

Поступила 4 IX 1968

ЛИТЕРАТУРА

1. Маханьков В. Г., Цытович В. Н. Кулоновские соударения частиц в турбулентной плазме. ЖЭТФ, 1967, т. 53, № 11.
2. Брагинский С. И. Явления переноса в плазме. В сб.: «Вопросы теории плазмы», М., Госатомиздат, 1963, т. 1.
3. Гинзбург В. Л., Гуревич А. В. Нелинейные явления в плазме, находящейся в переменном электромагнитном поле. Усп. физ. н., 1960, т. 70, вып. 2.
4. Маханьков В. Г., Цытович В. Н. Нелинейная генерация плазменных волн пучком поперечных волн. Препринт ОИЯИ, 1968, Р9-3980.
5. Цытович В. Н. Нелинейные эффекты в плазме. М., «Наука», 1967.