

## К ТОКОВО-КОНВЕКТИВНОЙ НЕУСТОЙЧИВОСТИ ПОЛОГО РЭП В КООКСИАЛЬНОМ ВОЛНОВОДЕ

Р.Р. Киквидзе

*Найдены пороговый ток и инкремент нарастания токово-конвективной неустойчивости в трубчатом релятивистском электронном пучке, распространяющемся в коаксиальном волноводе. Проведено их сравнение с соответствующими величинами для диокотронной неустойчивости в пучке такой же геометрии.*

Возможность развития токово-конвективной неустойчивости в частично компенсированном трубчатом релятивистском электронном пучке (РЭП), распространяющемся в круглом цилиндрическом волноводе, исследована в работе /1/. Было показано, что при  $\gamma^2 f > 1/2$ , где  $\gamma = (1 - u^2/c^2)^{-1/2}$  — релятивистский фактор энергии электронов пучка,  $f = n_i/n_b$  — степень его зарядовой компенсации, токово-конвективная неустойчивость доминирует над диокотронной. С целью подавления обеих неустойчивостей в последнее время проводятся экспериментальные исследования распространения тонких трубчатых РЭП в коаксиальных волноводах с узким зазором между поверхностями пучка и металлических стенок волновода. Ниже проведен теоретический анализ устойчивости РЭП в такой геометрии.

Следуя /1/ и дополнив сформулированную там задачу нулевым граничным условием для обобщенного потенциала поля на внутренней поверхности коаксиального волновода, получим следующее дисперсионное уравнение для определения частоты малых колебаний  $\omega$ :

$$A(\omega) - (\omega_{Li}^2/\omega) B(\omega) = 0, \quad (1)$$

где

$$A(\omega) = \frac{\omega_i^2}{\omega_d^2} - \frac{\omega_1}{\omega_d} \left[ l(1 - \gamma^2 f) \left( 1 - \frac{r_b^2}{R_b^2} \right) + \frac{l}{|l|} \left( 1 - \frac{R_i^{2|l|}}{R_c^{2|l|}} \right) \right] \times \\ \times \left( \frac{R_b^{2|l|}}{R_c^{2|l|}} - \frac{R_i^{2|l|}}{r_b^{2|l|}} \right) + \left( 1 - \frac{R_i^{2|l|}}{R_c^{2|l|}} \right)^{-1} \left( 1 - \frac{R_i^{2|l|}}{r_b^{2|l|}} \right) \left[ l(1 - \gamma^2 f) \left( 1 - \frac{r_b^2}{R_b^2} \right) \right] \times \\ \times \left( 1 - \frac{r_b^{2|l|}}{R_c^{2|l|}} \right) - \left( 1 - \frac{r_b^{2|l|}}{R_b^{2|l|}} \right) \left( 1 - \frac{R_b^{2|l|}}{R_c^{2|l|}} \right) \right],$$

$$B(\omega) = \left[ \frac{\omega_i^2}{\omega_d^2} - \frac{\omega_1}{\omega_d} l \left( 1 - \frac{r_b^2}{R_b^2} \right) (1 - \gamma^2 f) \right] \left[ 1 - \frac{1}{2} \left( 1 - \frac{R_i^{2|l|}}{R_c^{2|l|}} \right) \right]^{-1} \times \\ \times \left( 1 - \frac{r_b^{2|l|}}{R_b^{2|l|}} \right) \left( \frac{R_b^{2|l|}}{R_c^{2|l|}} + \frac{R_i^{2|l|}}{r_b^{2|l|}} \right) + \frac{|l|}{2} (1 - \gamma^2 f) \left( 1 - \frac{r_b^2}{R_b^2} \right) \times \\ \times \left( 1 - \frac{r_b^{2|l|}}{R_b^{2|l|}} \right) \left( 1 - \frac{R_i^{2|l|}}{R_c^{2|l|}} \right) \left( 1 - \frac{R_i^{2|l|}}{r_b^{2|l|}} \right) \left( 1 - \frac{R_b^{2|l|}}{R_c^{2|l|}} \right).$$

Здесь  $\omega_{Li}$  — ленгмюровская частота ионов, частично компенсирующих заряд электронов пучка;  $\omega_d = \omega_b^2/2\gamma^2\Omega$ ;  $\omega_b = \sqrt{4\pi e^2 n_b/m}$  — ленгмюровская частота;  $\Omega = eV_0/mc$  — ларморовская частота электронов;  $V_0$  — напряженность продольного магнитного поля, удерживающего пучок от поперечного распы-

вания:  $R_i$  и  $R_c$  — внутренний и внешний радиусы коаксиального волновода;  $r_b$  и  $R_b$  — то же для трубчатого РЭП;  $\omega_1 = \omega - k_z u$  ( $k_z$  — продольное,  $l$  — азимутальное волновые числа возмущений).

Уравнение (1) описывает как токово-конвективную (при  $f \neq 0$  и  $\omega_{L1} \neq 0$ ), так и диокотронную (при  $f = 0$  и  $\omega_{L1} = 0$ ) неустойчивости РЭП. Прежде чем анализировать особенности развития токово-конвективной неустойчивости РЭП в коаксиальном волноводе, воспроизведем на основе уравнения (1) результаты, касающиеся возможности развития в таком волноводе диокотронной неустойчивости, так как в работе /2/, посвященной этой задаче, анализ проведен неполный.

Инкремент нарастания диокотронной неустойчивости находится из уравнения  $A(\omega) = 0$  /1/, причем поскольку эта неустойчивость является сносной, то порог ее развития определяется условием  $\text{Im } \omega = -u/L$ , где  $L$  — длина системы. Токово-конвективная неустойчивость является абсолютной, порог ее развития находится из условия  $A(0) = 0$ , а инкремент нарастания  $\text{Im } \omega = (\sqrt{3}/2) [B(0) \omega_{L1}^2 / A'(0)]^{1/3}$ .

В дальнейшем пучок считаем симметрично расположенным в коаксиальном волноводе, а его толщину — малой, т. е.  $\Delta = R_b - r_b \ll R_b$ . При большом зазоре между поверхностями пучка и стенок волновода, когда  $\delta \gg \Delta$ ,  $R_b/2|l|$ , влияние стенок волновода несущественно и результаты анализа уравнения  $A(\omega) = 0$  совпадают с полученными в /3/ (см. также /1/) для трубчатого РЭП со свободной поверхностью. С уменьшением зазора  $\delta$  при  $\Delta \ll \delta \ll R_b/2|l|$  инкремент нарастания диокотронной неустойчивости падает: неустойчивыми оказываются только моды с  $u = |l| \Delta/R_b \ll 1$ , причем инкремент  $\text{Im } \omega = \omega_d u$  не зависит от  $\delta$ . Пороговый ток пучка, который находится из условия  $\text{Im } \omega = u/L$ , при этом растет. В пучке со свободной поверхностью максимальным инкрементом нарастания обладает мода с  $u \approx 1$ , причем  $\text{Im } \omega \approx \omega_d / 1,3$ . Вместе с тем, инкремент развития диокотронной неустойчивости в коаксиальном волноводе  $\text{Im } \omega \approx \omega_d u$  намного превосходит инкремент развития этой неустойчивости в круглом волноводе ( $R_i = 0$ ) в случае прижатого к наружной стенке волновода пучка \* при  $\Delta \ll \delta \ll R_b/2|l|$ , когда  $u \ll 1$ , а  $\text{Im } \omega \approx 2\omega_d u \sqrt{\delta/R_b} (l-1)$ . Отсюда видно, что в круглом волноводе могут возбуждаться моды с  $l \geq 2$ , в то время как в коаксиальном неустойчива и мода с  $l = 1$ . Таким образом, РЭП в коаксиальном волноводе более неустойчив, чем в круглом (при одинаковых зазорах  $\delta$ ).

Несколько иное положение имеет место для токово-конвективной неустойчивости, которая является доминирующей в частично компенсированных пучках, если  $\gamma^2 f \geq 1/2$ . Здесь также при больших зазорах  $\delta \gg \Delta$ ,  $R_b/2|l|$  влияние стенок волновода несущественно и результаты анализа уравнения (1) совпадают с полученными в работе /1/. При  $\Delta \ll \delta \ll R_b/2|l|$  в коаксиальном волноводе могут возбуждаться лишь моды токово-конвективной неустойчивости с  $u \ll 1$ , причем инкремент нарастания и пороговый ток определяются выражениями:

$$\text{Im } \omega = (\sqrt{3}/2) k_z u (\Omega_i^2 R_b / \omega_{L1}^2 |l| \delta)^{1/3},$$

$$J_{th} = 4,3 (\gamma^2 - 1) (R_b / |l| \delta) k_z \Delta (\Omega_e R_b / c) \text{ кА.} \quad (2)$$

Заметим, что инкремент (2) отличается от инкремента нарастания токово-конвективной неустойчивости в круглом волноводе для случая прижатого к наружной стенке РЭП множителем  $2^{1/3}$ , а пороговый ток (2) в два раза меньше соответствующего порогового тока.

Из формул (2) следует, что с уменьшением  $\delta$  (с ростом  $R_b/|l|\delta$ ) инкремент нарастания и пороговый ток развития токово-конвективной неустойчивости увеличиваются. Однако это имеет место пока  $\delta \gg \Delta$ . Если же  $\delta \ll \Delta$ ,  $R_b/2|l|$ , то токово-конвективная и диокотронная неустойчивости в коаксиальном волноводе не развиваются — их пороговый ток неограниченно велик. Отметим, что в круглом волноводе даже в случае полностью прижатого к наружной стенке пучка развитие токово-конвективной неустойчивости возможно /1/, в то время как диокотронная неустойчивость, как уже отмечалось выше, развиваться не может.

Автор благодарен А.А. Рухадзе за критические замечания.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Богданкевич Л. С., Киквидзе Р. Р. Краткие сообщения по физике ФИАН, № 11, 52 (1985).
2. Каландия З. В. и др. ЖТФ, 53, 1889 (1983).
3. Карбушев Н. И., Рухадзе А. А., Удовиченко С. Ю. Краткие сообщения по физике ФИАН, № 7, 50 (1983).

Поступила в редакцию 26 декабря 1985 г.

\* В условиях  $\delta \ll \Delta$ ,  $R_b/2|l|$  диокотронная неустойчивость РЭП развиваться не может как в коаксиальном, так и в круглом волноводе.