

кого поля в области реверса позволит сократить габариты ЦПЭ без ухудшения его выходных характеристик.

Процесс преобразования исследовался при различных значениях параметра поперечного сечения пучка  $g = R_0/R_c$  (до 0,5) и параметра входной мощности  $W = P_\omega/V_0 I$  (до 5) и показал, что увеличение тока и начального радиуса потока, выбор оптимальных размеров области реверса с тормозящим полем позволяют повысить значения удельной мощности циклотронного преобразователя (до 50 кВт и более) с кпд на уровне 80–90%.

#### Литература

- СВЧ-энергетика // Под ред. Э. Окressа. М., 1971.
- Ванке В.А., Лопухин В.М., Саввин В.Л. // УФН. 1977. **123**, № 4. С. 633.
- Ванке В.А., Лопухин В.М., Рожновский В.К. и др. // Радиотехн. и электроника. 1982. **27**, № 5. С. 1014.
- Ванке В.А., Зайцев А.А., Лопухин В.М., и др. // Там же. 1978. **23**, № 6. С. 1217.
- Блейвас И.М., Ванке В.А., Рыбникова Л.М. и др. // Там же. 1982. **27**, № 5. С. 1009.
- Vanke V.A., Savvin V.L. // Proc. Second Intern. Symp. — SPS'91, Power from Space. Paris, 1991. P. 515.

Поступила в редакцию  
19.09.97

## ОПТИКА И СПЕКТРОСКОПИЯ

УДК 621.373.826

### УСТОЙЧИВОСТЬ СИНФАЗНОЙ ГЕНЕРАЦИИ ЛАЗЕРНОЙ РЕШЕТКИ В ЦИЛИНДРИЧЕСКОМ РЕЗОНАТОРЕ ТАЛЬБО

В. П. Кандидов, А. В. Кондратьев

(кафедра общей физики и волновых процессов)

Показано, что синфазный режим генерации замкнутой лазерной решетки в цилиндрическом резонаторе Тальбо является устойчивым по отношению к малым возмущениям в виде коллективных мод высшего порядка.

Решетка дифракционно связанных лазеров в цилиндрическом резонаторе Тальбо [1, 2] представляет собой уникальный широкоапертурный источник когерентного оптического излучения. Принципиальная схема такого источника показана на рисунке. Поверхность внутренних апертур каналов генерации и зеркало дифракционной связи — два соосных цилиндра радиусами  $R$  и  $r$  соответственно. Излучение каждого канала дифрагирует и попадает в соседние каналы, отражаясь от зеркала связи. Тем самым осуществляется нелокальная пространственная связь между элементами решетки. Дифракционные потери в такой схеме минимальны, если выполнено условие обобщенного эффекта Тальбо

$$2(R - r) = z_t^c = r \left( \sqrt{1 + \frac{2}{r} \frac{2(R\delta\varphi)^2}{\lambda}} - 1 \right), \quad (1)$$

где  $z_t^c$  — расстояние воспроизведения периодического (с периодом  $R\delta\varphi$ ) волнового (с длиной волны  $\lambda$ ) поля, сходящегося от цилиндрической поверхности радиусом  $R$  и отражаемого соосным зеркалом связи радиусом  $r$  [3].

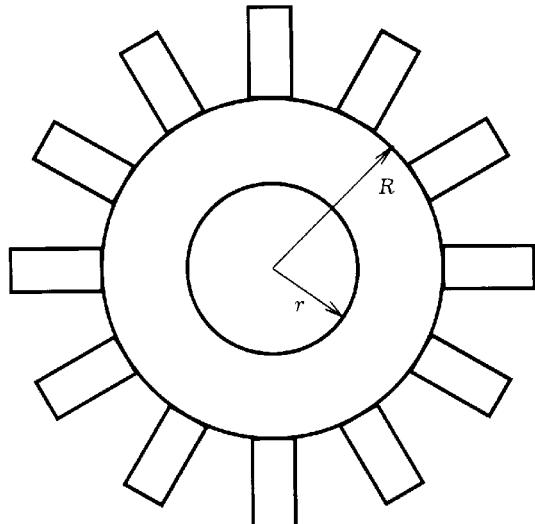


Схема лазерной решетки в цилиндрическом резонаторе Тальбо

Внутренние окна каналов просветлены, поэтому при выполнении условия (1) независимая генерация одного канала невозможна. Дифракционный обмен излучением играет принципиальную роль: он опре-

деляет выходные параметры коллективного излучения решетки. Окна каналов генерации, обращенные от оси системы, могут быть полупрозрачными либо глухими. В первом случае синфазная цилиндрическая решетка создает когерентное излучение, расходящееся из угла  $2\pi$ . Если внешние окна глухие, то излучение внутри полупрозрачного (или самопросветляющегося) зеркала связи может поглощаться прокачиваемым вдоль оси системы веществом, отводиться с помощью специальных оптических средств и т.п.

В данной работе обсуждается вопрос об устойчивости синфазного режима генерации замкнутой кольцевой решетки щелевых лазеров с дифракционной связью в цилиндрическом резонаторе Тальбо.

Пусть в каждом канале генерации выделена одна поперечная мода лазерного поля, активная среда безынерционна и насыщение усиления в ней может быть описано с помощью модели двухуровневой среды с однородно уширенной линией. Внешние окна каналов считаем глухими. Положим, кроме того, что все каналы одинаковы и отстройки собственной частоты каждого из них от центра линии усиления равны нулю. Тогда исследование устойчивости синфазированного режима коллективной генерации цилиндрической лазерной решетки с дифракционной связью может быть проведено на основе анализа системы дифференциальных уравнений для медленных амплитуд  $E_n$  полей в каналах генерации [4]:

$$\frac{dE_n}{dt} = \left( \frac{g_0 l}{1 + |E|^2} - 1 + M_0 \right) E_n + \sum_j M_j (E_{n-j} + E_{n+j}), \quad n = 1, 2, \dots, N, \quad (2)$$

где  $N$  — число лазеров в решетке. Суммирование ведется по всем каналам генерации, для которых дифракционная связь с  $n$ -м каналом существенна. Амплитуды  $E_n$  нормированы на  $\sqrt{8\pi I_s/cn}$ , где  $I_s$  — интенсивность насыщения, эволюционная переменная  $t$  нормирована на  $\tau_p$  — время обхода светом резонатора,  $g_0 l$  — усиление слабого сигнала в канале,  $l$  — длина канала генерации. Коэффициенты дифракционной связи  $M_j \equiv M_{|n-m|} \equiv M_{nm}$  каналов решетки определяются в рамках параболической теории дифракции, справедливой при условии  $R, r, R-r \gg R(\varphi_n - \varphi_m) \gg \lambda$ , где  $n, m$  — номера лазеров, для которых дифракционная связь существенна. Кроме того, предполагается, что пучки каналов полностью перехватываются зеркалом связи. В этих предположениях для щелевых гауссовых мод с поперечным размером  $\sigma$  и сходящимся цилиндрическим волновым фронтом радиуса  $R$  коэффициенты связи  $M_{mn}$  имеют вид [1, 3]

$$M_{nm} = \frac{1}{\sqrt{1-iD}} \cdot \exp \left\{ -\frac{(R\delta\varphi)^2(n-m)^2}{2\sigma^2(1-iD)} \right\}, \quad (3)$$

$$D = \frac{2}{\pi} \frac{(R\delta\varphi)^2}{\sigma^2} \frac{R-r}{z_t^c}. \quad (4)$$

Для замкнутой кольцевой решетки справедливо условие периодичности

$$E_{j-N} = E_j = E_{j+N}. \quad (5)$$

Система уравнений (2)–(5) имеет автоколебательное решение, соответствующее синфазной генерации каналов решетки:

$$E_n = A \exp(i\Omega t), \quad (6)$$

$$A^2 = \frac{g_0 l}{1 - 2 \sum \operatorname{Re} M_j - \operatorname{Re} M_0} - 1, \quad (7)$$

где  $\Omega = \operatorname{Im} M_0 + 2 \sum \operatorname{Im} M_j$  — сдвиг частоты лазерной генерации, определяющий медленные синхронные колебания комплексных амплитуд  $E_n$ . Из (7) видно, что характер дифракционной связи существенно влияет на выходную мощность излучения. Используя (2) в окрестности решения (5), для возмущений вида  $\delta E_n \sim A e^{i\Omega t} e^{\sigma t} u_n$ ,  $|u_n| \ll 1$ , получаем систему уравнений:

$$(i\Omega + \sigma) u_n = \frac{g_0 l}{1 + A^2} (-A^2 u_n - A^2 u_n^* + u_n) + (M_0 - 1) u_n + \sum_j M_j (u_{n-j} + u_{n+j}). \quad (8)$$

Ее решения по форме совпадают с высшими коллективными модами пустого резонатора Тальбо  $u_n(k) = a_k(e^{ikn} + e^{-ikn})$ , где  $k = \pi q/N$  — волновое число моды ( $q = 1, 2, \dots, N$ ). Временная эволюция возмущения с волновым числом  $k$  зависит от знака действительной части  $\sigma_k$ . Используя (7), получаем

$$\operatorname{Re} \sigma_k = -\frac{g_0 l A^2}{1 + A^2} + 2 \sum_j \operatorname{Re} M_j \{ \cos(kj) - 1 \}. \quad (9)$$

Покажем, что при выполнении условия Тальбо (1) решение (6)–(7) является устойчивым по отношению к указанным возмущениям, т.е. для всех  $k$  выполняется неравенство

$$\operatorname{Re} \sigma_k < 0. \quad (10)$$

Первое слагаемое в (9) всегда отрицательно. Числа  $\cos(kj) - 1$  неположительны. Исследуем знаки  $\operatorname{Re} M_j(j)$ . Согласно (3),

$$\operatorname{Re} M_j \sim \cos \left\{ -\frac{(R\delta\varphi)^2}{2\sigma^2} \frac{j^2 D}{1 + D^2} + \frac{1}{2} \operatorname{arctg} D \right\}. \quad (11)$$

Минимальное значение  $D_{\min} = \pi$  соответствует гипотетической решетке с абсолютно плотным заполнением, при котором  $R\delta\varphi = \pi\sigma$ . Используя (1), (4) и условие  $D^2 \gg 1$ , находим, что аргумент косинуса в (11) принадлежит интервалу

$$\left( \frac{1}{2} \operatorname{arctg} D - \frac{\pi}{2} j^2 \left( 1 - \frac{1}{D^2} \right); \quad \frac{\pi}{4} - \frac{\pi}{2} j^2 \left( 1 - \frac{1}{D^2} \right) \right). \quad (12)$$

При  $j^2 < D^2(3 - \operatorname{arctg} D/\pi)$  интервал (12) находится в I или IV квадранте, следовательно, знак (11) положителен. Для  $D_{\min}$  первый член в сумме (9), для которого  $\operatorname{Re} M_j < 0$ , соответствует  $j = 5$ . Таким образом, условие на  $j$  практически не является ограничением, потому что сумма в (9) определяется небольшим числом первых слагаемых из-за быстрого убывания модуля коэффициента дифракционной связи ( $|M_j| \sim \exp(-j^2)$ ). Физически это соответствует тому факту, что дифракционная связь значима для конечного числа соседних каналов. Неравенство (10), таким образом, выполняется.

Отметим, что результат (10) остается в силе и для цилиндрической решетки со связью «ближайших соседей» ( $j = 1$ ), если  $\operatorname{Re} M_1 > 0$ , однако в этом случае абсолютная величина декрементов затухания  $\operatorname{Re} \sigma_k$  падает и устойчивость синфазной генерации снижается.

Таким образом, дифракционная связь за счет эффекта Тальбо приводит к дальнодействующей полу-

жительной кооперативности [5] элементов цилиндрической лазерной решетки. Следствием этого является высокая степень устойчивости синфазного режима генерации.

Работа выполнена при поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (грант 96-02-17151).

#### Литература

1. Кандидов В.П., Левакова И.Г. // Квант. электроника. 1995. **22**. С. 93.
2. Кандидов В.П., Кондратьев А.В. // Вестн. Моск. ун-та. Физ. Астрон. 1997. № 2. С. 66 (Moscow University Phys. Bull. 1997. No. 2).
3. Кандидов В.П., Кондратьев А.В. // Квант. электроника. 1997. **24**. С. 240.
4. Лиханский В.В., Напартович А.П. // УФН. 1990. **160**. С. 101.
5. Белинцев Б.Н., Лившиц М.А., Волькенштейн М.В. // ДАН СССР. 1981. **257**. С. 487.

Поступила в редакцию  
01.10.97