

коэффициентом поглощения  $\alpha$  и толщиной  $L$ ) высокочастотными излучателями с гауссовым профилем (с произвольным размером круглого сечения  $a$ ). Как и следовало ожидать, из графиков видно, что с увеличением  $\alpha$  интенсивность и мощность излучения антенны падают, а радиус пучка увеличивается из-за сокращения области параметрической генерации. При этом на плоскости  $(\mathcal{D}, \alpha L)$  можно выделить несколько областей (секторов): 1)  $k_1^2 a^2 / k_3 \ll \alpha^{-1}$  ( $\beta \ll k_3^2 / k_1^2$ ) — затухание волн мало во всей зоне параметрической генерации; характеристики излучателя практически такие же, как в среде без поглощения; 2)  $k_1 a^2 \ll \alpha^{-1} \ll k_1^2 a^2 / k_3$  ( $k_3^2 / k_1^2 \ll \beta \ll k_3 / k_1$ ) — область параметрической генерации сокращается, однако поглощение мало в дифракционной зоне основных пучков. Здесь ультразвуковой пучок расширяется, его мощность падает с увеличением  $\alpha$ ; 3)  $k_3 a^2 \ll \alpha^{-1} \ll k_1 a^2$  ( $k_3 / k_1 \ll \beta \ll 1$ ) — область параметрической генерации меньше дифракционной зоны основных пучков. Здесь интенсивность, мощность и радиус пучка меняются более резко с ростом поглощения; 4)  $\alpha^{-1} \ll k_3 a^2$  ( $1 \ll \beta$ ) — область параметрической генерации меньше дифракционной зоны возбуждаемого излучения — параметрический излучатель работает как плоский излучатель толщиной  $\alpha^{-1}$  с гауссовым профилем. В этой области  $I_3 = (\mathcal{D} / \alpha L) \times [1 + (4\mathcal{D})^2]^{-1}$ ;  $\bar{P}_3 = \mathcal{D} / \alpha L$ ;  $\tilde{\rho}_3 = \sqrt{1 + (4\mathcal{D})^2}$ .

Эффективность работы параметрической антенны с различной апертурой излучателей можно сравнить, проводя вертикальные прямые ( $\alpha L$  — фиксировано,  $\mathcal{D}$  — меняется). На фигуре, а, б видно, что  $I_3(\mathcal{D})$ ,  $\bar{P}_3(\mathcal{D})$  имеют максимумы, которые отвечают касанию данной вертикальной прямой ( $\alpha L = \text{const}$ ) с определенным уровнем. Иными словами, находя точки, соответствующие вертикальным касательным уровням, можно легко найти оптимальный размер апертуры излучателя,  $a_{\text{опт}}^2 = L / 2k_3 \mathcal{D}_{\text{опт}}$  для каждого значения  $\alpha L$ , и соответствующую максимальную величину интенсивности или мощности.

В [1] была аналитически найдена несколько завышенная оценка оптимального размера излучателя по максимуму мощности на разностной частоте:  $a_{\text{опт}}^2 = 0,09(\alpha k_3)$ , ( $\beta_{\text{опт}} = 0,18$ ); при этом  $(\bar{P}_3(\mathcal{D}) / \mathcal{D})_{\text{max}} \approx 1 / (8\alpha L)$ . Сравнение последних выражений с данными, представленными на фигуре, б, показывает их удовлетворительное согласие.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Карамзин Ю. Н., Сухоруков А. П., Сухорукова А. К. К теории параметрической акустической антенны. Акуст. ж., 1977, 23, 4, 596–602.
2. Карамзин Ю. Н., Сухоруков А. П., Сухорукова А. К. Общие вопросы теории параметрических излучателей ультразвука. Препринт № 138, Москва, ИПМ АН СССР, 1976.

Московский институт народного хозяйства  
им. Г. В. Плеханова

Поступила  
13 июня 1977 г.  
После исправления  
5 декабря 1977 г.

УДК 534.232

### О ВЛИЯНИИ ГАРМОНИЧЕСКОГО ИЗМЕНЕНИЯ ЧАСТОТЫ МОДУЛЯЦИИ ИНТЕНСИВНОСТИ ЛАЗЕРНОГО ЛУЧА НА ГЕНЕРИРУЕМОЕ ИМ В ЖИДКОСТИ ЗВУКОВОЕ ПОЛЕ

С. Г. Касоев

В работе [1] решена задача о генерации звука лазерным лучом, модулированным по интенсивности звуковым сигналом с линейно нарастающей частотой, при поглощении энергии лазерного излучения в полупространстве с крупномасштабными неровностями границы, заполненном жидкостью. Нами исследована задача излучения звука лазерным лучом, модулированным по интенсивности звуковым сигналом, в случае гармонической угловой модуляции (см. [2]) звукового сигнала.

Пусть на неровную границу жидкости  $z > \zeta$ , определяемую уравнением  $z = \zeta(x, y)$ , падает из воздуха вдоль оси  $z$  лазерный луч, модулированный по интенсивности сигналом с круговой частотой  $\omega(t) = \omega_0 + \omega_d \cos \Omega t$ , где  $\omega_0$  — несущая частота,  $\omega_d$  — девиация частоты,  $\Omega$  — модулирующая частота.

При поглощении в жидкости энергии лазерного излучения возникают тепловые источники звука с плотностью энергии

$$Q = \mu H(x, y) e^{-\mu z} \{1 + n \exp [i(\omega_0 t + m \sin \Omega t)]\},$$

где  $\mu$  — коэффициент поглощения света в жидкости,  $H(x, y)$  — функция распределения интенсивности света по сечению пучка света,  $n$  — коэффициент модуляции интенсивности света,  $m = \omega_d / \Omega$  — индекс модуляции. При этом в рассматриваемом случае быстрой модуляции  $\Omega \gg \omega_d$  (см. [2]) выполняется условие

$$(1) \quad \rho_0 \frac{\omega_0 - \Omega}{c} \gg 1,$$

т. е. наибольшая длина волны звука много меньше размеров неровностей границы. Здесь  $\rho_0$  — характерный размер неровностей,  $c$  — скорость звука в жидкости.

Звуковое поле в жидкости описывается неоднородным волновым уравнением

$$(2) \quad \Delta p - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 p}{\partial t^2} = - \frac{\beta}{c_p} \frac{\partial Q}{\partial t},$$

где  $p$  — звуковое давление,  $\beta$  — коэффициент объемного теплового расширения жидкости,  $c_p$  — удельная теплоемкость при постоянном давлении. Выполнив преобразование Фурье по времени уравнения (2), получим уравнение Гельмгольца для спектра звукового давления

$$(3) \quad \Delta \tilde{p} + k^2 \tilde{p} = - \frac{i\omega\beta}{c_p} \tilde{Q}.$$

Как известно [2], при малых индексах модуляции  $m \ll 1$  спектр плотности интенсивности источников можно представить в следующем виде:

$$\tilde{Q} = \mu H(x, y) e^{-\mu z} \left\{ \delta(\omega) + n \left[ \delta(\omega - \omega_0) + \frac{m}{2} \delta(\omega - \omega_0 - \Omega) - \frac{m}{2} \delta(\omega - \omega_0 + \Omega) \right] \right\},$$

где  $\delta(\omega)$  — дельта-функция. Решение уравнения Гельмгольца (3) можно написать на основании принципа взаимности [3]

$$(4) \quad \tilde{p} = \frac{1}{4\pi} \int_V p_0(x_1, y_1, z_1; x, y, z) \left( - \frac{i\omega\beta}{c_p} \tilde{Q} \right) dx_1 dy_1 dz_1,$$

где  $p_0(x_1, y_1, z_1; x, y, z)$  — решение регулярной стационарной задачи о рассеянии поля точечного источника на данной границе, когда источник регулярного звукового поля находится в точке  $(x, y, z)$ , т. е. в той точке, где необходимо определить искомое поле,  $V$  — объем, занятый тепловыми источниками звука, обусловленными действием оптического излучения.

В рассматриваемом случае границы с крупномасштабными неровностями (см. условие (1)) ограничимся решением дифракционной задачи в приближении Кирхгофа. Следуя работе [4] в предположении оптимального режима генерации и пренебрегая членами порядка  $\psi^2$  (где  $\psi \ll 1$  — среднеквадратичный угол наклона неровной поверхности границы), решение регулярной задачи приближенно можно представить в следующем виде:

$$(5) \quad p_0 = -2i \frac{e^{ikR}}{R} e^{i(\alpha x_1 + \beta y_1 - \gamma \zeta(x_1, y_1))} \sin \gamma [z_1 - \zeta(x_1, y_1)],$$

где  $R = \sqrt{x^2 + y^2 + z^2}$ ,  $\alpha = k \cos \varphi \sin \theta$ ,  $\beta = k \sin \varphi \sin \theta$ ,  $\gamma = k \cos \theta$ , точка  $(x, y, z)$  находится в дальней зоне,  $\theta$  — угол между радиус-вектором  $\mathbf{R}$  и осью  $z$ ,  $\varphi$  — угол между проекцией вектора  $\mathbf{R}$  на плоскость  $(x, y)$  и осью  $x$ .

Из выражений (4) и (5) получим формулу для спектра звукового давления

$$(6) \quad \tilde{p} = - \frac{H_0 \beta \mu n \omega}{2\pi c_p} \frac{e^{ikR}}{R} \left[ \delta(\omega - \omega_0) + \frac{m}{2} \delta(\omega - \omega_0 - \Omega) - \frac{m}{2} \delta(\omega - \omega_0 + \Omega) \right] \times \\ \times \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \int_0^{\infty} \exp[-\rho_1^2/a^2 - i\gamma\zeta_1 - \mu z + i(\alpha x_1 + \beta y_1)] \sin \gamma z dx_1 dy_1 dz,$$

где  $\xi_1 = \xi(x_1, y_1)$ ,  $z = z_1 - \xi_1$ ,  $H(x, y) = H_0 \exp(-\rho^2/a^2)$ ,  $\rho = \sqrt{x^2 + y^2}$ . Обратное преобразование Фурье формулы (6) дает представление для звукового давления

$$(7) \quad p(x, y, z, t) = \frac{H_0 \beta \mu n}{2\pi c_p R} \sum_{j=0}^2 A_j e^{i\omega_j(R/c-t)} \omega_j \frac{\cos^2 \theta}{\mu^2 c^2 / \omega_j^2 + \cos^2 \theta} \times \\ \times \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \exp \left[ -\frac{\rho_1^2}{a^2} - i \frac{\omega_j \xi_1}{c} \cos \theta + i \frac{\omega_j}{c} (x_1 \cos \varphi \sin \theta + y_1 \sin \varphi \sin \theta) \right] dx_1 dy_1,$$

где  $\omega_1 = \omega_0 + \Omega$ ,  $\omega_2 = \omega_0 - \Omega$ ,  $A_0 = 1$ ,  $A_1 = m/2$ ,  $A_2 = -m/2$ .

На основании полученного решения (7) найдем среднюю интенсивность звука с точностью до членов первого порядка малости

$$(8) \quad \langle |p|^2 \rangle = \langle |p_0|^2 \rangle + \langle p_0 p_1^* \rangle + \langle p_0^* p_1 \rangle + \langle p_0^* p_2 \rangle + \langle p_0 p_2^* \rangle,$$

где  $p_0$ ,  $p_1$  и  $p_2$  — первое, второе и третье слагаемые суммы (7).

Используем результаты работ [1, 4] для вычисления слагаемых в выражении (8). По формулам названных работ получим следующее выражение для средней интенсивности звукового поля, возбуждаемого лазерным излучением:

$$(9) \quad \langle |p|^2 \rangle = \langle |p_0|^2 \rangle \left\{ 1 + 4m \frac{\Omega}{ck} \cos \frac{\Omega R}{k} \exp \left[ - \left( \frac{\Omega}{c} \right)^2 \frac{a^2 \sin^2 \theta + \sigma^2 \cos^2 \theta}{2} \right] \right\},$$

где, согласно работе [4],

$$\langle |p_0|^2 \rangle = \left( \frac{H_0 \beta m c}{2c_p R} \right)^2 \frac{\mu^2 a^4 \cos^2 \theta}{[(\mu/k)^2 + \cos^2 \theta]^2} \times \\ \times \frac{\exp[-(\rho_0/\sigma)^2 \Delta^2 \sin^2 \theta / 4(1 + \Delta^2 \cos^2 \theta)]}{1 + \Delta^2 \cos^2 \theta}$$

— средняя интенсивность монохроматического звукового поля частоты  $\omega_0$ , генерируемого лазерным излучением в жидком полупространстве с крупномасштабными неровностями границы.

Из выражения (9) видно, что относительная положительная добавка к средней интенсивности монохроматического поля является произведением трех функций модулирующей частоты: линейной, быстроосциллирующей и показательной. Интересно заметить, что выражение (9) справедливо для обоих видов угловой модуляции [2]: частотной, когда постоянной величиной является девиация частоты, и фазовой, когда постоянное значение сохраняет индекс модуляции. В то же время добавка к средней интенсивности для разных видов модуляции будет изменяться по-разному в зависимости от модулирующей частоты. Так, при частотной модуляции огибающая добавки монотонно спадает при увеличении  $\Omega$ , а при фазовой модуляции огибающая имеет максимум, определяемый условием  $\Omega = c/\sigma$ .

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Касоев С. Г., Лямшев Л. М. Генерация звука в жидкости лазерным лучом, модулированным по интенсивности ЧМ-сигналом. Акуст. ж., 1977, 23, 4, 608–614.
2. Гоноровский И. С. Радиотехнические цепи и сигналы. Ч. I, М., «Советское радио», 1966.
3. Лямшев Л. М. К вопросу о принципе взаимности в акустике. Докл. АН СССР, 1959, 125, 6, 1231–1234.
4. Касоев С. Г., Лямшев Л. М. Генерация звука при поглощении модулированного лазерного излучения в жидком полупространстве с крупномасштабными неровностями границы. Акуст. ж., 1977, 23, 2, 265–272.

Акустический институт  
Академии наук СССР

Поступила  
7 июля 1977 г.  
После исправления  
30 ноября 1977 г.