

УДК 534.222

О ВЛИЯНИИ НЕОДНОРОДНОГО ПОТОКА ЖИДКОСТИ НА НАПРАВЛЕННОСТЬ ПАРАМЕТРИЧЕСКОГО ИЗЛУЧЕНИЯ

© 1996 г. Ю. И. Скрынников

Акустический институт им. Н.Н. Андреева РАН

117036 Москва, ул. Шверника, 4

Поступила в редакцию 10.04.95 г.

В работе [1] было показано, что нелинейное взаимодействие неоднородного потока жидкости с акустическим полем накачки в безграничном пространстве приводит к появлению боковых лепестков в диаграмме направленности параметрического излучения. Их амплитуда, вообще говоря, пропорциональна числу Маха скорости потока, может достигать заметной величины в зависимости от структуры потока [1] и условий распространения звука [2]. Например, при формировании излучения разностной частоты в мелком море возникающие таким образом максимумы диаграммы направленности сравнимы по величине с основным максимумом [2]. Что неудивительно, так как эффект накопления в этом случае имеет место только для четырехволнового нелинейного взаимодействия с участием пространственной гармоники потока, в то время как взаимодействие волн накачки, формирующее основной максимум диаграммы направленности, становится нерезонансным из-за наличия дисперсии звука.

Результаты работ [1, 2] получены в рамках простейшей модели параметрического излучения, предполагая, что масштаб затухания волн накачки l_3 много меньше их масштаба дифракции l_d . В действительности даже слабые дифракционные эффекты, всегда имеющие место в натуральных условиях, способны существенно изменить структуру звукового поля разностной частоты в дальней зоне [3, 4]. Поэтому для получения более полной картины рассматриваемого явления необходимо также исследовать альтернативный предельный случай: $l_d \ll l_3$.

В настоящей работе рассмотрена задача о влиянии неоднородного потока жидкости на направленность параметрического излучения с учетом дифракционной расходимости волн накачки в параболическом приближении. Так же, как и в работе [1], ограничимся случаем безграничного пространства и будем исходить из того, что поле скорости потока жидкости $\mathbf{u}(\mathbf{r})$ изменяется на масштабах, значительно превосходящих длины всех рассматриваемых здесь акустических волн (адиабатическое приближение). Тогда в первом порядке по гидродинамическому и во втором порядке по

акустическому числам Маха поле акустического давления $p(\mathbf{r}, t)$ описывается уравнением [1]

$$\Delta p - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 p}{\partial t^2} = -\frac{\varepsilon}{\rho c^4} \frac{\partial^2 p^2}{\partial t^2} - \frac{2\varepsilon}{\rho c^4} (\mathbf{u} \nabla) \frac{\partial p^2}{\partial t}, \quad (1)$$

где c – скорость звука в жидкости, ρ и ε – соответственно ее плотность и коэффициент нелинейности.

Следуя далее методу медленно изменяющегося профиля [3], нетрудно получить из (1) параболическое уравнение:

$$\frac{\partial}{\partial \tau} \left(\frac{\partial p}{\partial z} - \frac{\varepsilon}{2\rho c^3} \frac{\partial p^2}{\partial \tau} + \frac{\varepsilon}{\rho c^4} u_z \frac{\partial p^2}{\partial \tau} \right) = \frac{c}{2} \Delta_{\perp} p, \quad (2)$$

учитывающее слабую дифракционную расходимость волны, бегущей вдоль оси z . Здесь $\tau = t - z/c$,

$\Delta_{\perp} \equiv \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}$ – поперечный оператор Лапласа,

u_z – z -компонента скорости потока.

Считая поле накачки $p_0(\mathbf{r}, t)$ бигармонической волной

$$p_0 = \frac{1}{2} A_1(r, z) e^{i\omega_1 \tau} + \frac{1}{2} A_2(r, z) e^{i\omega_2 \tau} + \text{к. с.},$$

$$r = \sqrt{x^2 + y^2},$$

генерируемой двумя тональными излучателями, расположенными в плоскости $z = 0$, получаем, используя метод последовательных приближений, уравнение

$$\frac{\partial P_-}{\partial z} - \frac{1}{2ik} \Delta_{\perp} P_- = i \frac{\varepsilon k}{2\rho c^2} A_1 A_2^* - i \frac{\varepsilon k}{\rho c^3} u_z A_1 A_2^* \quad (3)$$

для комплексной амплитуды $P_-(x, y, z)$ параметрического излучения разностной частоты ($k = \Omega/c$, $\Omega = \omega_1 - \omega_2$, знак * обозначает комплексное сопряжение).

Функции $A_j(r, z)$, $j = 1, 2$, удовлетворяют уравнению

$$\frac{\partial A_j}{\partial z} - \frac{1}{2ik_j} \Delta_{\perp} A_j = 0, \quad k_j = \frac{\omega_j}{c}. \quad (4)$$

В дальней зоне, где $z \gg k_j a_j^2$ (a_j – характерный линейный размер излучателя гармоники на час-

тоте ω_j), асимптотическое решение уравнения (4) имеет простой вид [3]:

$$A_j(r, z) = i \frac{k_j}{z} \exp\left(-i \frac{k_j}{2z} r^2\right) \tilde{A}_0^{(j)}\left(k_j \frac{r}{z}, 0\right), \quad (5)$$

где

$$\tilde{A}_0^{(j)}(v, 0) = \int_0^{+\infty} A_0^{(j)}(r, 0) J_0(vr) r dr$$

– преобразование Ханкеля распределения амплитуды на j -м излучателе (т.е. при $z = 0$), которое здесь предполагается гауссовым:

$$A_0^{(j)}(r, z) = p_j \exp(-r^2/a_j^2).$$

Тогда

$$\tilde{A}_0^{(j)}(v, 0) = \frac{a_j^2 p_j}{2} \exp\left(-\frac{v^2 a_j^2}{4}\right),$$

и решение (5) принимает окончательный вид

$$A_j(r, z) = i \frac{k_j a_j^2 p_j}{2z} \exp\left(-i \frac{k_j}{2z} r^2 - \frac{k_j^2 a_j^2 r^2}{4z^2}\right). \quad (6)$$

В силу линейности уравнения (3) его решение представимо в виде

$$P_-(x, y, z) = P_-^{(1)}(r, z) + P_-^{(2)}(x, y, z), \quad (7)$$

где $P_-^{(1)}$ и $P_-^{(2)}$ – функции, удовлетворяющие следующим уравнениям:

$$\frac{\partial P_-^{(1)}}{\partial z} - \frac{1}{2ik} \Delta_{\perp} P_-^{(1)} = i \frac{\epsilon k}{2\rho c^2} A_1 A_2^*, \quad (8)$$

$$\frac{\partial P_-^{(2)}}{\partial z} - \frac{1}{2ik} \Delta_{\perp} P_-^{(2)} = -i \frac{\epsilon k}{\rho c^3} u_z A_1 A_2^*. \quad (9)$$

Учитывая выражение (6), находим решения уравнений (8) и (9). Решение уравнения (8) известно [3]:

$$P_-^{(1)} = \frac{c}{z} \exp\left(-\frac{(k_1^2 + k_2^2)r^2}{4z^2} - i \frac{kr^2}{2z}\right) \ln \frac{z}{z_0}, \quad (10)$$

$$C = \frac{\epsilon k k_1 k_2 p_1 p_2 a_1^2 a_2^2}{8\rho c^2},$$

а решение уравнения (9) представимо в виде

$$P_-^{(2)} = \frac{ik}{2\pi} \int_{z_0}^{z_m} dz' \int_{-\infty}^{+\infty} dx' \int_{-\infty}^{+\infty} dy' \frac{Q(x', y', z')}{z - z'} \times \exp\left(-\frac{ik(x-x')^2 + (y-y')^2}{2(z-z')}\right), \quad (11)$$

где $Q(x, y, z)$ – правая часть уравнения (9). В выражении (11) предполагается, что поток локализо-

ван, по крайней мере, в z -направлении ($u_z \neq 0$ при $z_0 < z < z_m$), причем $z_0 \gg \frac{\omega}{\Omega} l_d$, т.е. взаимодействие поля накачки с потоком происходит в прожекторной зоне [3].

Ограничившись одной пространственной гармоникой потока

$$u_z(x, y, z) = u_0 \exp(iqr)$$

и считая, что волна разностной частоты регистрируется далеко за пределами прожекторной зоны ($z \gg z'$), можно привести выражение (11) к виду

$$P_-^{(2)} = \frac{2iC}{z} \exp\left(-i \frac{kr^2}{2z}\right) (\text{Ei}(i\alpha z_0) - \text{Ei}(i\alpha z)), \quad (12)$$

где

$$\alpha = q_z + \frac{q_{\perp}^2}{2k} + (q_x \cos\theta + q_y \sin\theta)\varphi,$$

θ – угол между векторами \mathbf{r}_{\perp} и \mathbf{q}_{\perp} , лежащими в плоскости, перпендикулярной оси z , $\varphi \approx \sin\varphi = r/z$ – угол между осью z и направлением на точку наблюдения,

$$\text{Ei}(x) = \int_{-\infty}^x \frac{\exp(t)}{t} dt$$

– интегральная показательная функция [5].

Исследуем теперь характер зависимости $|P_-^{(2)}(\varphi)|$. Очевидно, при $\alpha z_0 \leq 1$, $\alpha z \leq 1$ величина $|P_-^{(2)}|$ близка к нулю и слабо зависит от угла φ . Иначе ведет себя функция $|P_-^{(2)}(\varphi)|$ в пределе $\alpha z_0 \gg 1$ и $\alpha z \gg 1$. Действительно, воспользовавшись асимптотикой [5]

$$\text{Ei}(ix) = -\frac{e^{-ix}}{x}, \quad x \gg 1,$$

считая, что

$$q_z(z - z_0) \gg 1, \quad q_{\perp}(z - z_0) \gg 1, \quad q_z z_0 \gg 1, \quad q_{\perp} z_0 \gg 1 \quad (13)$$

(неравенства (13) следуют из неравенств $\alpha z_0 \gg 1$ и $\alpha z \gg 1$), получаем

$$|P_-^{(2)}(\varphi)| \approx \frac{2C}{\alpha z_0 z} (z_0^2 + z^2 - 2zz_0 \cos(\alpha(z - z_0)))^{1/2}. \quad (14)$$

Из выражения (14) видно, что в этом случае $|P_-^{(2)}(\varphi)|$ является быстроосциллирующей функцией угла φ .

Таким образом, как в приближении $l_s \ll l_d$ [1, 2], наряду с основным максимумом (при $\varphi = 0$), определяемым выражением (10), в диаграмме направленности волн разностной частоты могут присутствовать и дополнительные максимумы, обусловлен-

ные взаимодействием поля накачки с гармоникой потока, волновые числа которой удовлетворяют условиям (13).

Автор благодарен Международному научному фонду, при финансовой поддержке которого выполнена настоящая работа (грант МН1000).

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Наугольных К.А., Рыбак С.А., Скрынников Ю.И. О нелинейном взаимодействии акустических волн в неоднородном потоке жидкости // Акуст. журн. 1993. Т. 39. № 2. С. 321 - 325.
2. Дмитриев В.Г., Наугольных К.А. Поле гармонического излучателя в волноводе с плавнонеоднородным потоком жидкости // Акуст. журн. 1994. Т. 40. № 3. С. 385 - 389.
3. Новиков Б.К., Руденко О.В., Тимошенко В.И. Нелинейная гидроакустика. Л.: Судостроение, 1981. 264 с.
4. Наугольных К.А., Островский Л.А. Нелинейные волновые процессы в акустике. М.: Наука, 1990. 237 с.
5. Корн Г., Корн Т. Справочник по математике для научных работников и инженеров. М.: Наука, 1974. 831 с.