

шей степени чувствительна к особенностям поведения профиля $n(z)$, чем $\cos \varphi_m(H)$. В статье Крупина [2] указывалось, что в случае отрицательного градиента скорости l_m вначале возрастает с номером m , а следовательно, может убывать. К еще более аномальному поведению может привести наличие слоя с почти постоянной скоростью вблизи поверхности, что характерно, например, в летний период времени.

Пусть величина σ_m для некоторого m лишь ненамного меньше показателя преломления в верхнем слое перемешивания. Тогда из лучевых соображений длина цикла для соответствующей нормальной волны аномально велика, а коэффициент затухания аномально мал. Рассмотрим модельный пример. Пусть показатель преломления $n(z)$ задан формулой $n(z) = A + B \operatorname{arctg} k(z - z_0)$, где $A = 0,985$, $B = 0,00955$, $k = 15$, $H = 0,4$. На частоте 66 Гц для первых четырех нормальных волн соответственно получаем $l_1 = 3,8$, $l_2 = 3,2$, $l_3 = 5,1$, $l_4 = 3,1$; $\cos \varphi_1 = 0,075$, $\cos \varphi_2 = 0,11$, $\cos \varphi_3 = 0,15$, $\cos \varphi_4 = 0,17$.

Таким образом, из (11) следует, что в рассмотренном примере наименьшим затуханием характеризуется первая нормальная волна, затем третья и лишь за ними вторая, четвертая и т. д.

ЛИТЕРАТУРА

1. Kornhauser E. T., Raney W. P. Attenuation in shallow water due to an absorbing bottom.— JASA, 1955, v. 27, № 4, p. 639–697.
2. Крупин В. Д. Об одном явлении в волноводе с отрицательным градиентом скорости звука.— Акустич. журн., 1972, т. 18, № 4, с. 556–564.
3. Weston D. E., Tindle C. T. Reflection loss and mode attenuation in a Pekeris model.— JASA, 1979, v. 66, № 3, p. 872–879.
4. Tindle C. T. The equivalence of bottom loss and mode attenuation per cycle in underwater acoustics.— JASA, 1979, v. 66, № 1, p. 250–255.
5. Tindle C. T., Weston D. E., Payne C. G. Cycle distances and attenuation in shallow water.— JASA, 1980, v. 68, № 5, p. 1489–1492.
6. Tindle C. T., Weston D. E. Connection of acoustic beam displacement cycle distance and attenuation for rays and normal modes.— JASA, 1980, v. 67, p. 1614–1622.
7. Булдырев В. С., Буслаев В. С. Распространение звука в океане. М.: Препринт ИРЭ, 1984.
8. Болдырев В. С., Славянов С. Ю. Равномерные асимптотические формулы для решений уравнений типа Шредингера с двумя точками перехода.— Вестн. ЛГУ, 1968, № 22, с. 70–84.

Поступило в редакцию
4.III.1986

УДК 534.222

РАССЕЯНИЕ ЗВУКА В ТРЕХМЕРНО-НЕОДНОРОДНОМ ВОЛНОВОДЕ С НЕРОВНЫМ ЖИДКИМ ДНОМ

Чилачава Т. И.

К настоящему времени сравнительно хорошо изученной является задача о распространении звука в среде с вертикальной стратификацией. Это естественно, так как предположение о слоистости среды позволяет использовать при математическом исследовании задачи метод разделения переменных с последующим получением богатого набора формул, удобных как для численных расчетов, так и для выявления различных физических закономерностей. При расчетах звуковых полей в слоисто-неоднородных подводных волноводах на высоких частотах, когда число распространяющихся мод велико и расчет их на основе различных численных методов неэффективен, широко применяются асимптотические методы (лучевой метод и асимптотические варианты метода нормальных волн) [1, 2].

Значительно меньше изучено распространение звуковых волн в трехмерно-неоднородной среде. По сути дела, единственным общим подходом к исследованию высокочастотных колебаний в таких средах является лучевой метод. Однако лучевому подходу свойственны хорошо известные трудности, связанные с дифракционными эффектами: образование каустик, полутеневых и теневых зон. В ряде случаев допустимо предположение о слабой зависимости параметров среды от горизонтальных координат. Такое допущение позволяет развить для решения задачи метод, имеющий много общих черт с техникой разделения переменных (в акустике этот метод известен под названием схемы Барриджа – Вейнберга [3]).

Ниже предложен эффективный подход к решению задач распространения звука низких частот в трехмерно-неоднородной среде, связанный с использованием метода асимптотических разложений по малому параметру, характеризующему отклонение показателя преломления среды от единицы. Рассмотрена задача вычисления звукового поля точечного источника в неоднородном волноводе с неровным жидким дном. Предполагается, что вертикальный масштаб неровности дна значительно меньше глубины волновода.

Подобные задачи, помимо известного теоретического интереса, важны и прак-

тически; так, например, при волноводном сверхдальнем распространении звука в слоисто-неоднородной среде влияние даже небольших неоднородностей или неровностей границ может весьма сильно сказаться на дальности распространения.

Звуковое давление, создаваемое гармоническим точечным источником в точке $x = (x_1, x_2, x_3)$ водного слоя, описывается выражением $p(x, t) = \text{Re}[u_\varepsilon(x) e^{-i\omega t}]$, где комплексная амплитуда поля $u_\varepsilon(x)$ — решение краевой задачи (здесь и далее все величины даны в безразмерном виде, причем в качестве размерного физического параметра взята глубина волновода: $H : H = \max_{(x_1, x_2) \in \bar{\Omega}_0} \text{mod } h(x_1, x_2)$, где $x_3 = h(x_1, x_2) < 0$ —

уравнение дна, а решение определяется в слое $\Omega_1 = \bar{\Omega}_0 \times [h, 0]$:

$$\begin{aligned} (\Delta + k^2 n^2(x)) u_\varepsilon &= -\delta(x - x^0), & -1 + \varepsilon f(x') \leq x_3 \leq 0, & (1) \\ u_\varepsilon|_{x_3=0} &= 0, & (u_\varepsilon - u)|_{x_3 = -1 + \varepsilon f(x')} &= 0, & \left(\frac{\partial u_\varepsilon}{\partial \nu_\varepsilon} - \chi^{-1} \frac{\partial u}{\partial \nu_\varepsilon} \right) \Big|_{x_3 = -1 + \varepsilon f(x')} &= 0, \\ (\Delta + k^2 n_1^2) u &= 0, & x_3 < -1 + \varepsilon f(x'), & \\ u_\varepsilon(x) \rightarrow 0, & u(x) \rightarrow 0, & |x - x^0| \rightarrow \infty, & \text{Im } \omega > 0, \end{aligned}$$

где $n^2(x) = 1 + \varepsilon \eta(x)$, n_1^2 — квадраты показателей преломления водного слоя и жидкого дна, ε — малый параметр (в реальных ситуациях $\varepsilon \approx 0,04$), $\eta(x) \in C(\Omega_1)$ и $\max_{x \in \Omega_1} \text{mod } \eta(x) \approx O(1)$; $x' = (x_1, x_2)$; $x_3 = -1 + \varepsilon f(x')$ — уравнение дна в безразмерном

виде (здесь предполагается, что отношение вертикального размера неровности дна к глубине волновода порядка ε), k — безразмерное волновое число, $x^0 = (0, 0, x_3^0)$ — точка, в которой расположен источник, $\chi^{-1} = \alpha \varepsilon$ ($\alpha = O(1)$) — отношение плотности воды к плотности дна, $f(x') \geq 0$ — гладкая функция, отличная от нуля лишь в некоторой ограниченной области $\Omega : \Omega = \bigcup_{j=1}^N \Lambda_j$ и при $N > \bigcap_{j=1}^N \Lambda_j = \emptyset$; ν_ε — внешняя нормаль к границе, вычисляемая по формуле

$$\begin{aligned} \nu_\varepsilon(x', -1 + \varepsilon f(x')) &= (1 + \varepsilon^2 |\nabla' f|^2)^{-1/2} \left(-\varepsilon \frac{\partial f}{\partial x_1}, -\varepsilon \frac{\partial f}{\partial x_2}, 1 \right) = \\ &= (0, 0, 1) - \varepsilon \left(\frac{\partial f}{\partial x_1}, \frac{\partial f}{\partial x_2}, 0 \right) + O(\varepsilon^2). \end{aligned}$$

Найдя решение $u(x)$ в однородной жидкой области $x_3 < -1 + \varepsilon f(x')$, далее можно для функции $u_\varepsilon(x)$ построить первые два члена ряда теории возмущений. Коэффициенты этого ряда ищутся как решения некоторых краевых задач для неоднородного уравнения Гельмгольца в невозмущенном волноводе.

Таким образом, решение краевой задачи (1) ищем в виде $u_\varepsilon(x) = u_0(x) + \varepsilon u_1(x) + \dots$ где главный член асимптотики $u_0(x)$ есть решение задачи в невозмущенном волноводе:

$$(\Delta + k^2) u_0 = -\delta(x - x^0), \quad u_0|_{x_3=0} = 0, \quad \frac{\partial u_0}{\partial x_3} \Big|_{x_3=-1} = 0$$

и имеет вид

$$u_0(x) = \frac{i}{2} \sum_{n \geq 0} \sin(\beta_n x_3^0) \sin(\beta_n x_3) H_0^{(1)}(ka_n |x'|), \quad (2)$$

$$\begin{aligned} \beta_n &= (n + 0,5)\pi, & (n = 0, 1, 2, \dots), & a_n = \sqrt{1 - b_n^2}, \\ b_n &= \beta_n/k; \end{aligned}$$

при этом ветвь квадратного корня выбирается из условия $\text{Im } a_n \geq 0$, а $k \neq (s + 0,5)\pi$, ($s = 0, 1, 2, \dots$).

Ограничение на безразмерное волновое число введено для того, чтобы исключить поперечный резонанс, при котором амплитуда соответствующей моды (номера s) неограниченно возрастает.

Следующий член асимптотики $u_1(x)$ есть решение неоднородной задачи:

$$(\Delta + k^2) u_1 = -k^2 \eta(x) u_0(x), \quad u_1|_{x_3=0} = 0, \quad \frac{\partial u_1}{\partial x_3} \Big|_{x_3=-1} = \psi(x') + \varphi(|x'|),$$

$$\psi(x') \equiv \left(\nabla' u_0 \nabla' f - f(x') \frac{\partial^2 u_0}{\partial x_3^2} \right) \Big|_{x_3=-1},$$

$$\varphi(|x'|) \equiv \frac{\alpha k i}{2} \sum_{n \geq 0} \sqrt{a_n^2 - n_1^2} (-1)^{n+1} \sin(\beta_n x_3^0) H_0^{(1)}(ka_n |x'|)$$

и имеет вид (будем интересоваться только распространяющимися модами)

$$u_1(x) = x_3 (\psi(x') + \varphi(|x'|)) + \frac{i}{2} \sum_{m=0}^M \sin(\beta_m x_3) \times \\ \times \left\{ (-1)^m \frac{\alpha k i}{2} \sum_{n \geq 0} \sqrt{a_n^2 - n^2} (-1)^{n+1} \sin(\beta_n x_3^0) \int_{\bar{\Omega}_0} H_0^{(1)}(r_n) H_0^{(1)}(\rho_m) dy' + \right. \\ \left. + \frac{4i(-1)^m}{\beta_m^2} (\varphi(|x'|) + \psi(x')) + \frac{ik^2}{2} \sum_{n \geq 0} \sin(\beta_n x_3^0) \int_{\bar{\Omega}_0} I_{mn}(y') \times \right. \\ \left. \times H_0^{(1)}(r_n) H_0^{(1)}(\rho_m) dy' + \frac{ik^2}{2} (-1)^m \int_{\Omega} f(y') G_m(x', y) dy' \right\}, \quad (3)$$

$$I_{mn}(y') = \int_{-1}^0 \eta(y) \sin(\beta_n y_3) \sin(\beta_m y_3) dy_3, \quad M = \left[\frac{k}{\pi} - \frac{1}{2} \right],$$

$$\rho_m = ka_m |x' - y'|, \quad r_n = ka_n |y'|,$$

$$G_m(x', y') = \sum_{n \geq 0} (-1)^{n+1} \sin(\beta_n x_3^0) [H_0^{(1)}(r_n) H_0^{(1)}(\rho_m) + a_n a_m H_1^{(1)}(\rho_m) H_1^{(1)}(r_n) \cos \theta],$$

где θ — угол между векторами y' и $x' - y'$.

Формула (3) дает модовое представление для возмущения звукового поля. Рассматривая распространение моды с фиксированным номером m , видим, что возмущение поля имеет вид континуальной суммы расходящихся вторичных волн, «источниками» которых являются неоднородности; при этом амплитуды этих волн пропорциональны величине ε и зависят от параметров всех мод. С этой точки зрения процесс рассеяния можно представить себе как переход энергии звуковой волны от моды данного номера (падающая волна) к модам других номеров (рассеянные волны). Таким образом, неоднородности осуществляют связь между модами разных номеров, которые были бы вполне независимыми в волноводе, не содержащем неоднородностей.

Следует также отметить наличие в формуле (3) слагаемых двух типов: первый (зависящий только от ρ_m, r_n) соответствует ненаправленному, а второй (зависящий также и от угла θ) — направленному излучению волн «элементарным источником», находящимся в точке $y' \in \bar{\Omega}_0$ (в случае ненаправленного) и в $y' \in \Omega$ (в случае направленного).

Полученные выше формулы (2), (3) аналитически описывают рассеяние звука неоднородностями среды (рефракция), а также небольшими подводными горами.

Рассмотрим некоторые практически важные следствия.

Формулы (2), (3) (в случае $\alpha=0, f=0$ и, например, $\eta(y_3) = a(y_3 - y_1^0) + b(y_3 - y_2^0)^2 + y_3^0$) будут давать решение задачи о рассеянии звуковых волн в плоскостойком волноводе с твердым дном. Коэффициенты I_{mn} при этом имеют вид

$$I_{mn} = \frac{a - 2by_2^0}{2} \left[\frac{1 + (-1)^{n-m+1}}{(\beta_n - \beta_m)^2} - \frac{1 + (-1)^{n+m}}{(\beta_n + \beta_m)^2} \right] + \\ + b \left[\frac{(-1)^{n-m}}{(\beta_n - \beta_m)^2} - \frac{(-1)^{n+m+1}}{(\beta_n + \beta_m)^2} \right], \quad m \neq n, \\ I_{ss} = - \frac{(a - 2by_2^0)(\beta_s^2 + 1)}{4\beta_s^2} + \frac{by_2^{02} - ay_1^0}{2} + \frac{b(2\beta_s^2 + 3)}{12\beta_s^2} + \frac{y_3^0}{2}.$$

Для случая однородного волновода ($\eta=0$) и твердого дна ($\alpha=0$) при $M=0$ (одна распространяющаяся мода, например низкие частоты), $|y'|, |x' - y'| \gg (ka_0)^{-1}$ (расстояния от источника и приемника до неоднородности Ω велики), а также $d_j = O[(ka_0)^{-1}]$ (диаметры d_j областей Λ_j малы) при $x' \notin \text{supp } \psi(x')$ из (2), (3) получим

$$u_1(x) \approx \frac{-ik^2}{2\pi} \sin(\beta_0 x_3^0) \sin(\beta_0 x_3) \sum_{j=1}^N \int_{\Lambda_j} f_j(y') dy' \frac{e^{i(\rho_{0j} + r_{0j})}}{\sqrt{\rho_{0j} r_{0j}}} (1 - a_0^2 \cos \theta_j); \quad (4)$$

здесь учтено, что $f(y') = \sum_{j=1}^N f_j(y') \chi_{\Lambda_j}(y')$, где $\chi_{\Lambda_j}(y')$ характеристическая функция множества Λ_j .

При этом для интегралов, содержащихся в выражении (4), имеют место простые оценки

$$I_j = \int_{\Lambda_j} f_j(y') dy^{(j)} \leq \bar{f}_j \frac{\pi d_j^2}{4},$$

где \bar{f}_j — среднее значение функции $f_j(y')$ в области Λ_j .

Для конкретных числовых расчетов дифракции звука на небольших подводных горах (например, эллипсоидальных) в качестве функции $f(y')$ можно взять

$$f(y') = \sum_{j=1}^N c_j \sqrt{1 - \frac{(y_1 - y_{1j})^2 + (y_2 - y_{2j})^2}{d_j^2}} \theta \left[1 - \frac{(y_1 - y_{1j})^2 + (y_2 - y_{2j})^2}{d_j^2} \right], \quad c_j > 0.$$

где $\theta(z)$ — функция Хевисайда.

В задаче дифракции звука на неровностях морского дна формула (4) в случае $N=1$ позволяет сделать, например, следующий вывод: при рассеянии звука небольшой подводной горой отношение интенсивностей отраженной волны в точках x^1, x^2 определяется соотношением

$$\frac{|u_1(x^1)|^2}{|u_1(x^2)|^2} = \left(\frac{\sin(\beta_0 x_3^{(1)})}{\sin(\beta_0 x_3^{(2)})} \right)^2 \left(\frac{1 - a_0^2 \cos \theta_1}{1 - a_0^2 \cos \theta_2} \right)^2 \frac{\rho_0^{(2)}}{\rho_0^{(1)}}, \quad (5)$$

где $\theta_l, \rho_0^{(l)}, x_3^{(l)}$ — значения параметров θ, ρ_0, x_3 для точек x^l ($l=1, 2$).

Формула (5) показывает, что интенсивность отраженной от одиночной подводной горы звуковой волны обратно пропорциональна расстоянию до неоднородности.

ЛИТЕРАТУРА

1. Булдырев В. С., Буслаев В. С. Качественная структура акустического поля в океане. М.: Препринт ИРЭ АН СССР, 1984, № 44. 55 с.
2. Булдырев В. С., Буслаев В. С. Распространение звука в океане. М.: Препринт ИРЭ АН СССР, 1984, № 45, 43 с.
3. Барридж Р., Вейнберг Г. Горизонтальные лучи и вертикальные моды. — В кн.: Распространение волн и подводная акустика. М.: Мир, 1980, с. 76–125.

Поступило в редакцию
11.X.1985