

В соответствии с формулой (14) можно сделать вывод о том, что случайное поле с большими пространственными масштабами позволяет получить малые погрешности оценивания параметра корреляционной функции.

Необходимо сделать еще одно замечание об особенностях оценки максимального правдоподобия параметра корреляционной функции при больших отношениях сигнал/шум. Если $2S_n(0, \alpha)/N_0 \gg 1$, то, как правило, и $\sigma_\alpha^2 \rightarrow 0$ при любом T и H , т. е. при отсутствии шума оценка максимального правдоподобия параметра корреляционной функции может быть осуществлена с бесконечно высокой точностью при любом времени анализа и любых размерах приемника. Этот вывод является следствием сингулярности рассматриваемого случая [6].

ЛИТЕРАТУРА

1. Л. М. Лямшев, С. А. Салосина. О влиянии размеров приемника на результаты измерения спектра пристеночных пульсаций давления в пограничном слое. Акуст. ж., 1966, 12, 2, 261–263.
2. P. H. White. Effects of transducers size and surface sensitivity on the measurement of boundary layer pressure. J. Acoust. Soc. America, 1967, 41, 5, 1358–1363.
3. В. С. Петровский. Осреднение турбулентных пульсаций давления приемником звука со случайным распределением чувствительности. Акуст. ж., 1973, 19, 3, 404–410.
4. Г. С. Назмансон. О точности оценки параметра функции корреляции нормального случайного процесса при приеме на фоне белого шума. Радиотехника и электроника, 1971, 16, 8, 1492–1494.
5. Д. Е. Вакман. Асимптотические методы в линейной радиотехнике. М., «Сов. радио», 1962.
6. D. Slepian. Some comments on the detection of Gaussian signals in Gaussian noise. IRE Trans., 1958, IT-4, 2, 65–68.

Северо-Западный заочный политехнический институт

Поступила
29 октября 1973 г.

УДК 534.222.1

К ВОПРОСУ О РАСПРОСТРАНЕНИИ ЗВУКА В НЕОДНОРОДНОЙ СРЕДЕ

В. И. Чупрынин

При изучении распространения звуковых волн наряду с волновыми методами широко используется метод лучевого приближения. Определение геометрии акустического луча в случае, когда скорость звука зависит от одной координаты, сводится к решению известного дифференциального уравнения

$$(1) \quad \frac{dy}{dx} = \sqrt{\frac{n^2(y)}{\cos^2 \alpha_0} - 1},$$

где $n(y) = c_0/c(y)$, c_0 и $c(y)$ — скорости звука в точках с координатами (x_0, y_0) и (x, y) соответственно, α_0 — угол между осью x и касательной к лучу в точке (x_0, y_0) . Уравнение (1) интегрируется в зависимости от вида функции численно или аналитически.

Ниже получено дифференциальное уравнение луча для неоднородной среды, характеризуемой произвольно изменяющейся в плоскости x, y скоростью звука. Получить интеграл этого уравнения в общем виде не удастся, поэтому выбрано несколько

случаев задания скорости звука, для которых это уравнение возможно проинтегрировать.

Представим распределение скорости звука в плоскости x, y в виде

$$(2) \quad c(x, y) = \frac{c_0}{n(x, y)}.$$

Акустический луч выходит из точки $M(x_0, y_0)$ (фигура). В любой точке луча

$$(3) \quad \frac{dy}{dx} = \operatorname{tg} \alpha,$$

где α — угол между осью x и касательной к лучу в данной точке. Проведем через произвольно выбранную точку B линию равных скоростей и построим касательную к этой линии в точке пересечения луча и изолинии скорости. Угол наклона этой касательной к оси x обозначим γ . Выразим α через γ и β , где β — угол между касательной к лучу и касательной к изолинии скорости. Результаты дальнейших выводов не изменятся, если вместо β ввести угол $\delta = \pi - \beta$. Из треугольника ABC следует, что $\alpha = \gamma + \beta - \pi$, а

$$(4) \quad \operatorname{tg} \alpha = \frac{\operatorname{tg} \beta + \operatorname{tg} \gamma}{1 - \operatorname{tg} \beta \operatorname{tg} \gamma}.$$

Выразим $\operatorname{tg} \beta$ и $\operatorname{tg} \alpha$ через координаты x, y и β_0 — угол между касательной к лучу и к изолинии скорости в точке M . Согласно закону Снеллиуса $n(x, y) \cos \beta = \cos \beta_0$, и, следовательно,

$$(5) \quad \operatorname{tg} \beta = \sqrt{K^2 n^2 - 1},$$

где $K = 1/\cos \beta_0$. Здесь и в дальнейшем подразумевается, что n является функцией x и y . Тангенс угла наклона касательной к линии равных скоростей получается дифференцированием выражения (2) по x , считая y функцией от x , а $c(x, y)$ — постоянной величиной

$$(6) \quad -\operatorname{tg} \gamma = \frac{\partial n / \partial x}{\partial n / \partial y}.$$

Объединяя соотношения (3) — (6), получаем дифференциальное уравнение луча

$$(7) \quad \frac{dy}{dx} = \frac{\sqrt{K^2 n^2 - 1} - \frac{\partial n}{\partial x} / \frac{\partial n}{\partial y}}{1 + \sqrt{K^2 n^2 - 1} \frac{\partial n}{\partial x} / \frac{\partial n}{\partial y}}.$$

При $n = n(y)$ это уравнение переходит в уравнение (1).

Для практического расчета луча удобнее выразить $1/\cos^2 \beta_0$ через углы α_0 и γ_0 в точке выхода луча (x_0, y_0) . С помощью соотношения (4) получаем

$$\frac{1}{\cos^2 \beta_0} = 1 + \left(\frac{\operatorname{tg} \alpha_0 - \operatorname{tg} \gamma_0}{1 + \operatorname{tg} \alpha_0 \operatorname{tg} \gamma_0} \right)^2,$$

где α_0 — произвольно заданный угол выхода луча из начальной точки и

$$\gamma_0 = - \left(\frac{\partial n}{\partial x} / \frac{\partial n}{\partial y} \right)_{x=x_0, y=y_0}.$$

Рассмотрим три случая задания показателя преломления как функции двух координат, для которых уравнение (7) интегрируется

$$(8) \quad n = f(ax + by + d),$$

$$(9) \quad n = f \left(\frac{ax + a_1}{by + b_1} \right),$$

$$(10) \quad n = f[(ax + a_1)(by + b_1)],$$

где f — любая функция, коэффициенты a, b, d, a_1, b_1 могут иметь как положительные, так и отрицательные значения. Уравнение (7) для каждой из этих функций соответственно принимает вид

$$(11) \quad \frac{dy}{dx} = \frac{\sqrt{K^2 n^2 - 1} - a/b}{1 + \sqrt{K^2 n^2 - 1} a/b},$$

$$(12) \quad \frac{dy}{dx} = \frac{\sqrt{K^2 n^2 - 1} + a(by + b_1)/b(ax + a_1)}{1 - \sqrt{K^2 n^2 - 1} a(by + b_1)/b(ax + a_1)},$$

$$(13) \quad \frac{dy}{dx} = \frac{\sqrt{K^2 n^2 - 1} - a(by + b_1)/b(ax + a_1)}{1 + \sqrt{K^2 n^2 - 1} a(by + b_1)/b(ax + a_1)}$$

Вводя вместо y новые переменные $u = ax + by + d$ и $u = (ax + a_1)/(by + b_1)$ соответственно для уравнений (11) и (12), получаем уравнения с разделяющимися пере-

менными, которые после интегрирования принимают вид

$$(14) \quad \int \frac{du}{\sqrt{K^2 f^2(u) - 1}} + \frac{a}{b} u - \frac{a^2 + b^2}{b} x = c_1,$$

$$(15) \quad \int \frac{b du}{(b^2 u^2 + a^2) \sqrt{K^2 f^2(u) - 1}} + \frac{a}{2} \ln \left(\frac{a^2}{u^2} + b^2 \right) + \frac{1}{a} \ln(ax + a_1) = c_2.$$

Уравнение (13), если ввести в него новые переменные $u = ab(ax + a_1)(by + b_1)$ и $v = b^2(ax + a_1)^2$, приводится к уравнению в полных дифференциалах следующего типа:

$$2 \left(\frac{1}{\sqrt{K^2 f^2 \left(\frac{u}{ab} \right) - 1}} + \frac{u}{v} \right) du - \left(1 + \frac{u^2}{v^2} \right) dv = 0.$$

Это уравнение интегрируется в квадратурах

$$(16) \quad \int \frac{2 du}{\sqrt{K^2 f^2 \left(\frac{u}{ab} \right) - 1}} + \frac{u^2}{v} - v = c_3.$$

Постоянные интегрирования c_1 , c_2 и c_3 в уравнениях (14) – (16) определяются из начальных условий.

Для простейших видов функции f решение уравнений (14) – (16) получается в аналитической форме.

Дальневосточный государственный
университет

Поступила
8 февраля 1974 г.