

Министерство высшего и среднего специального образования
Р С Ф С Р

Горьковский ордена Трудового Красного Знамени
научно-исследовательский радиофизический институт (НИРФИ)

П р е п р и н т № 2 7 1

ЭФФЕКТЫ ИНТЕРФЕРЕНЦИОННОГО ПОДАВЛЕНИЯ ЗВУКА
В ОКЕАНИЧЕСКИХ ВОЛНОВОДАХ

Ю.В.Петухов

Горький 1989

Петухов Ю. В.

ЭФФЕКТЫ ИНТЕРФЕРЕНЦИОННОГО ПОДАВЛЕНИЯ ЗВУКА В ОКЕАНИЧЕСКИХ ВОЛНОВОДАХ // Препринт № 271. - Горький: НИРФИ. - 1989. - 11 с.

УДК 534.231.1

В адиабатическом приближении показано, что влияние когерентных эффектов приводит к заметным изменениям в поведении интенсивности поля с расстоянием в изоскоростном с поглощающим дном и изменяющейся по трассе глубиной волноводе, а также в приповерхностном волноводе с изменяющимся по трассе профилем скорости звука при различных расположениях корреспондирующих точек относительно границ раздела.

Наблюдавшееся в мелководных [1] и глубоководных [2] районах океана увеличение затухания звука в определенном низкочастотном диапазоне, зависящем от расположения корреспондирующих точек относительно свободной поверхности, объяснялось соответственно в [3,4] и [5] на основе усредненных по горизонтальной интерференционной структуре законов изменения интенсивности поля с расстоянием, полученных впервые в [6] с использованием лучевого приближения и учетом поглощающих свойств дна. Естественно, что при таком подходе (см. [3-6]) учет потерь просто необходим для получения соответствующих зависимостей интенсивности от расстояния, отличающихся от привычной цилиндрической. В [2] предложено принципиально иное объяснение обнаруженным там закономерностям, смысл которого состоит в том, что повышенное затухание низких частот является следствием интерференционного подавления звука свободной поверхностью океана из-за когерентного сложения сигналов от действительного и "мнимых" источников. Выполненные в [7] экспериментальные и теоретические исследования закономерностей в поведении с расстоянием интенсивности импульсных сигналов донных отражений различной кратности, возбуждаемых приповерхностным источником, однозначно доказали преобладающее влияние эффектов интерференционного подавления на дополнительный по сравнению с геометрической расходимостью спад соответствующих величин.

Следует заметить, что если в [1,7] исследования проводились для стратифицированного по глубине, но однородного по трассе волновода, то в [2,5] имелся достаточно протяженный участок волновода с уменьшающейся глубиной, при движении источника вдоль которого наблюдалось наоборот, по сравнению с [1,7], заметное ослабление потерь на распространение и даже увеличение интенсивности сигнала

с расстоянием, существенно проявляющееся с понижением частоты излучения. В [5] отмечалось, что для объяснения обнаруженного эффекта увеличения интенсивности необходимо проведение исследований влияния изменения глубины волновода на зависимости интенсивности от расстояния, полученные в [3,5,6] для случая расположения корреспондирующих точек вблизи свободной поверхности, аналогично тому, как это сделано в [8-12] для закона изменения некогерентной составляющей интенсивности поля, усредненной по глубине источника и приемника.

Поэтому настоящая работа посвящена теоретическому исследованию влияния изменений, во-первых, глубины волновода, во-вторых, профиля скорости звука, на поведение с расстоянием полной интенсивности поля (с учетом когерентных эффектов) и ее некогерентной составляющей (энергетической суммы мод) при расположении вблизи свободной поверхности по отдельности или вместе, источника и приемника.

Рассмотрим простейший волновод, представляющий собой слой жидкости, лежащей на жидком поглощающем полупространстве; глубина слоя $H(r)$ плавно изменяется в горизонтальном направлении r , а скорость звука C_0 и плотность ρ_0 в нем, аналогично как и соответствующие параметры C и ρ в полупространстве, не зависят от вертикальной координаты z . Тогда в адиабатическом приближении и с учетом вклада мод лишь с малыми углами скольжения решение для волны давления p , возбуждаемой точечным гармоническим источником с циклической частотой ω , погруженным на глубину z_s , будет иметь, в предположении цилиндрической симметрии задачи, следующий вид [8]:

$$p(r) = \sqrt{\frac{8\pi}{H_0 H(r) k_0 r}} \exp \left[i \left(k_0 r - \omega t + \frac{\pi}{4} \right) \right] \times$$

$$\times \sum_{l=1}^{L(\omega)} \sin(\alpha_l z_s) \sin \left[\frac{\alpha_l z}{h(r)} \right] \exp \left(-i \frac{\alpha_l^2}{2k_0} \int_0^r \frac{dr}{h^2(r)} - \frac{\alpha_l^2 \sigma}{k_0^2 H_0} \int_0^r \frac{dr}{h^3(r)} \right), \quad (I)$$

где

$$\alpha_l = \frac{\pi l}{H_0}, \quad h(r) = \frac{H(r)}{H_0}, \quad k_0 = \frac{\omega}{C_0},$$

$$\sigma = \frac{\beta n_0^2 m_0}{\gamma_0^3}, \quad \beta = \frac{\text{Im}(c_0/c)}{n_0}, \quad n_0 = \text{Re} \frac{c_0}{c},$$

$$m = \frac{\rho}{\rho_0}, \quad \gamma_0 = 1 - n_0^2, \quad \left(\frac{\alpha_l}{K_0}\right)^2 \ll 1, \quad K_0 H(r) \gg 1,$$

$$\alpha_l^2 \int_0^r \frac{dr}{h^3(r)} / K_0^2 H_0 \ll 1, \quad \frac{r}{H(r)} \gg 1, \quad L(\omega) \gg 1 \quad - \text{число мод на}$$

частоте ω , для которых выполняется условие малости углов скольжения $(\pi l / H(r) K_0)^2 \ll 1$. Если в выражении для полной интенсивности поля $J(r) = |p|^2$ интересоваться, аналогично [3-6, 8-II], лишь поведением с расстоянием некогерентной составляющей $J_H(r)$ (энергетическая сумма мод), то, переходя от суммирования по l к интегрированию по $x = \alpha_l / K_0$, с использованием (I) получаем

$$J_H(r) = \frac{\theta}{H_0 r h(r)} \int_{x_1}^{\infty} \sin^2(x K_0 z_s) \sin^2 \left[\frac{x K_0 z}{h(r)} \right] \times \exp \left(-2\sigma \frac{r}{H_0} \theta(r) x^2 \right) dx, \quad (2)$$

где $x_1 = \frac{\pi}{H_0 K_0}$, $\theta(r) = \frac{1}{r} \int_0^r \frac{dr}{h^3(r)}$, верхний предел интегрирования в (2) выбран бесконечно большим потому, что с учетом сказанного выше относительно основного вклада узкого пучка мод ошибка в определении $J_H(r)$ будет незначительна (см. [8]). Из (2) нетрудно получить при определенных допущениях приближенные аналитические зависимости для $J_H(r)$:

$$z_s = \frac{H_0}{2}, \quad z = \frac{H(r)}{2}, \quad J(r) \approx \frac{4 \left(\frac{\pi}{2\sigma H_0} \right)^{1/2}}{r^{3/2} h(r) \theta^{1/2}(r)}, \quad (3)$$

$$\alpha_l z_s \ll 1, \quad z = \frac{H(r)}{2}, \quad J_H(r) \approx \frac{(K_0 z_s)^2 (\pi H_0 / 2\sigma^3)^{1/2}}{r^{5/2} h(r) \theta^{3/2}(r)}, \quad (4)$$

$$z_s = \frac{H_0}{2}, \quad \frac{\alpha_l z}{h(r)} \ll 1, \quad J_H(r) \approx (k_0 z)^2 \left(\frac{\pi H_0}{2\sigma^3} \right)^{1/2} \left\{ r^{5/2} h^3(r) \theta(r) \right\}^{-1}, \quad (5)$$

$$\alpha_l z_s \ll 1, \quad \frac{\alpha_l z}{h(r)} \ll 1, \quad J_H(r) \approx \frac{3}{4} (k_0^2 z_s z)^2 \left(\frac{\pi H_0^3}{2\sigma^5} \right)^{1/2} \left\{ r^{7/2} h^3(r) \theta^{5/2}(r) \right\}^{-1}. \quad (6)$$

Зависимость (3) была впервые получена в [8], а (4)-(6) являются обобщениями соответствующих закономерностей, приведенных в [3,5,6], и совпадают с ними при $H(r) \equiv H_0$ ($h(r) \equiv 1$).

Учтем теперь влияние когерентных эффектов на поведение $J(r)$ при соответствующих (3)-(6) допущениях. Тогда, заменяя в (I) суммирование по l интегрированием по $x = \alpha_l / k_0$, для $J(r)$ получаем

$$J(r) = \frac{\delta k_0}{\pi r h(r)} \left| \int_r^\infty \sin(x k_0 z_s) \sin\left(x k_0 \frac{z}{h(r)}\right) e^{-i \frac{k_0 r}{2} \alpha(r) x^2} dx \right|^2, \quad (7)$$

где $\alpha(r) = \frac{1}{r} \int_0^r \frac{dr}{h^2(r)} - \frac{2i\sigma}{k_0 H_0} \theta(r)$, Из (7) по аналогии с (3)-(6)

получим следующие приближенные зависимости:

$$z_s = \frac{H_0}{2}, \quad z = \frac{H(r)}{2}, \quad J(r) \approx \frac{4}{r^2 h(r) |\alpha(r)|}, \quad (8)$$

$$\alpha_l z_s \ll 1, \quad \frac{\alpha_l z}{h(r)} \geq 1, \quad J(r) \approx \frac{\frac{\delta k_0 z_s^2}{\pi} \sin^2 \frac{\pi z}{H(r)}}{r^3 h(r) |\alpha(r)|^2}, \quad (9)$$

$$\alpha_l z_s \geq 1, \quad \frac{\alpha_l z}{h(r)} \ll 1, \quad J(r) \approx \frac{\frac{\delta k_0 z^2}{\pi} \sin^2 \frac{\pi z_s}{H_0}}{r^3 h^3(r) |\alpha(r)|^2}, \quad (10)$$

$$\alpha_l z_s \ll 1, \quad \frac{\alpha_l z}{h(r)} \ll 1, \quad J(r) \approx 4(k_0 z_s z)^2 / \{r^4 h^3(r) |\alpha(r)|^3\}. \quad (II)$$

Из сравнения зависимостей (3)-(6) и (8)-(II) можно сделать определенные выводы. Во-первых, когерентные эффекты приводят к интерференционному подавлению звука, которое во всех случаях обеспечивает заметно больший спад (в \sqrt{r} раз при $h(r) \equiv 1$) полной интенсивности поля, чем - затухание в соответствующих усредненных по r зависимостях $J_H(r)$. Это конечно не означает, что увеличение коэффициента потерь β не приводит к изменениям в поведении $J(r)$ (так как предполагается малость величины $4\sigma^2 / \kappa_0^2 H^2 \ll 1$, т.е. $|x(r)| \approx \frac{1}{r} \int_0^r dr / h^2(r)$). В действительности же с ростом β заметно сужается диапазон расстояний $r \leq r_*$, где выполняется соотношение $\gamma = 2\sigma \frac{d\epsilon}{\kappa_0^2} \frac{r_*}{H_0} \theta(r) \ll 1$, необходимое для осуществления предельного перехода $L(\omega) \rightarrow \infty$ при получении выражений (3)-(6) и (8)-(II). За пределами этого диапазона расстояний $r \gg r_*$ имеет место одна общая зависимость $J_H(r) \sim J(r) \sim e^{-\gamma r_* / r}$. Во-вторых, изменение глубины волновода различным образом отражается на поведении $J_H(r)$ и $J(r)$. Последнее удобно показать на простейшем примере - линейной зависимости $h(r) = 1 + \alpha r$, с учетом которой имеем $\theta(r) = (1 + \frac{\alpha r}{2}) / (1 + \alpha r)^2$, $|x(r)| = \sqrt{1 + \epsilon (1 + \frac{\alpha r}{2}) \theta(r)} / (1 + \alpha r)$, где $\epsilon = 4\sigma^2 / \kappa_0^2 H_0^2$. Тогда, рассмотрев случай малых изменений $\alpha r \ll 1$, для величин $I_H(r) = J_H(r) / J_H(r)|_{\alpha=0}$ и $I(r) = J(r) / J(r)|_{\alpha=0}$, характеризующих влияние изменения глубины волновода на поведение $J_H(r)$ и $J(r)$, получим с точностью до первого порядка по αr следующие приближенные выражения:

$$z_s = \frac{H_0}{2}, \quad z = H(r)/2: I_H(r) \approx 1 - \frac{1}{4} \alpha r, \quad I(r) \approx 1 + \frac{\epsilon \alpha r}{2(1 + \epsilon)}, \quad (12)$$

$$\alpha_L z_s \ll 1, \quad z = H(r)/2: I_H(r) \approx 1 + \frac{5}{4} \alpha r, \quad I(r) \approx 1 + \frac{1 + 2\epsilon}{1 + \epsilon} \alpha r, \quad (13)$$

$$z_s = \frac{H_0}{2}, \quad \frac{\alpha_L z}{h(r)} \ll 1: I_H(r) \approx 1 - \frac{3}{4} \alpha r, \quad I(r) \approx 1 - \frac{\alpha r}{1 + \epsilon}, \quad (14)$$

$$\alpha_L z_s \ll 1, \quad \frac{\alpha_L z}{h(r)} \ll 1: I_H(r) \approx 1 + \frac{3}{4} \alpha r, \quad I(r) \approx 1 + \frac{3}{4} \frac{\epsilon}{1 + \epsilon} \alpha r. \quad (15)$$

Поскольку здесь рассматривается многомодовое распространение $K_0 H_0 \gg 1$, то $\epsilon \ll 1$, и поэтому учет когерентных эффектов приводит в одних случаях (см. (12), (15)) к существенному ослаблению влияния изменений $h(r)$, т.е. отличий в поведении $I(r)$ и $I_H(r)$, в других же - к незначительным отличиям $I(r)$ от $I_H(r)$ (см. (13), (14)).

Приближенные зависимости $J_H(r)$ и $J(r)$ (12)-(15) позволяют качественно объяснить, хотя и двояким образом, обнаруженное в [2,5] уменьшение спада интенсивности поля при движении источника вблизи свободной поверхности вдоль участка волновода с уменьшающейся глубиной ($\alpha < 0$). Поскольку в случае движения источника и неподвижного приемника все полученные здесь зависимости $J_H(r)$ и $J(r)$ остаются справедливыми с точностью до замены в них $z_s \rightleftharpoons z$, то с использованием (14) находим, что из-за влияния изменения $h(r)$ должно наблюдаться ослабление спада $J_H(r)$ и $J(r)$, причем относительное ослабление $I(r)$ спада $J(r)$ выражено заметнее чем $I_H(r)$ для $J_H(r)$. Однако полученные здесь выражения (3)-(6), (8)-(11) не позволяют объяснить эффект увеличения интенсивности звука при дальнейшем росте r (см. [2]), что вызвано не применимостью адиабатического приближения для условий изменения $h(r)$ в [2,5]. Действительно, в [5], например, $h(r)$ изменялась почти в два раза на дистанции $\Delta r \approx 10^2$ км, а максимальная длина цикла луча D на однородном по трассе участке волновода ($H_0 \approx 5,7$ км) составляла $D \approx 50$ км, поэтому $D/\Delta r \approx 1/2$ и необходимое для применимости адиабатического приближения условие малости отношения $D/\Delta r \ll 1$ не выполнялось, аналогичная ситуация имела место и в [2].

Рассмотрим теперь влияние когерентных эффектов - интерференционного подавления на поведение $J(r)$ в приповерхностном звуковом канале с изменяющейся по трассе скоростью звука $C = C_0/\sqrt{1-2\alpha(r)z}$. С использованием адиабатического и ВЭ приближений (см. [13]) для поля давления получаем следующее выражение:

$$p(r) = \sqrt{\frac{2\pi}{H_0 H(r) r}} e^{i(\frac{\pi}{4} - \omega t)} \sum_{l=1}^{\infty} \frac{(t_{sl} t_{rl})^{1/4}}{y_l^{3/2} \sqrt{\xi_l(r)}} \sin\left(y_{sl} + \frac{\pi}{4}\right) \sin\left(y_{rl} + \frac{\pi}{4}\right) e^{i \int_0^r \xi_l(r) dr}, \quad (16)$$

где

$$H_0 = (2a_0 k_0^2)^{-1/3}, \quad H(r) = (2a(r) k_0^2)^{-1/3}, \quad a_0 = a(r=0),$$

$$t_{sl} = \frac{z_s}{H_0} - y_l, \quad t_{rl} = \frac{z}{H(r)} - y_l, \quad y_l = \left[\frac{3}{2} \pi (l - \frac{1}{4}) \right]^{2/3}$$

$$\gamma_{sl} = \frac{2}{3} (-t_{sl})^{3/2}, \quad \gamma_{rl} = \frac{2}{3} (-t_{rl})^{3/2}, \quad \xi_l = \sqrt{k_0^2 - \frac{y_l}{H^2(r)}}.$$

Учитывая в (16) вклад мод лишь с малыми углами скольжения $\frac{y_l}{k_0^2 H^2(r)} \ll 1$

($\xi_l \approx k_0 - y_l / 2 k_0 H^2(r)$), вдали от точек поворота мод

$z_s / y_l H_0 \ll 1$, $z / y_l H(r) \ll 1$ переходом от суммирования по l к интегрированию по $x = y_l^{1/2} / k_0 H_0$ получаем

$$J(r) = \frac{\delta k_0}{\pi r h(r)} \left| \int_{x_1}^{\infty} \sin(k_0 z_s x) \sin(k_0 z x / h(r)) e^{-i \frac{k_0 r}{2} \varphi(r) x^2} \right|^2, \quad (17)$$

где $x_1 = \left(\frac{9}{8} \pi \right)^{1/3} / k_0 H_0 \ll 1$, $\varphi(r) = \frac{1}{r} \int_0^r dr / h^2(r)$. Выражение (17) полностью аналогично (7), поэтому из первого получаются похожие на (13)-(15) асимптотические зависимости

$$\frac{z_s}{H_0} y_l^{1/2} \ll 1, \quad \frac{z}{H(r)} y_l^{1/2} \geq 1, \quad J(r) \approx \frac{\delta \frac{k_0 z_s^2}{\pi} \sin^2 \left[\left(\frac{9}{8} \pi \right)^{1/3} \frac{z}{H(r)} \right]}{r^3 h(r) \varphi^2(r)}, \quad (18)$$

$$\frac{z_s}{H_0} y_l^{1/2} \geq 1, \quad \frac{z}{H(r)} y_l^{1/2} \ll 1, \quad J(r) \approx \frac{\delta \frac{k_0 z^2}{\pi} \sin^2 \left[\left(\frac{9}{8} \pi \right)^{1/3} \frac{z_s}{H_0} \right]}{r^3 h^3(r) \varphi^2(r)}, \quad (19)$$

$$\frac{z_s}{H_0} y_l^{1/2} \ll 1, \quad \frac{z}{H(r)} y_l^{1/2} \ll 1, \quad J(r) \approx \frac{4 (k_0 z_s z)^2}{r^4 h^3(r) \varphi^3(r)}, \quad (20)$$

из которых следует, что влияние эффектов интерференционного подавления звука приводит к заметно большему спаду его интенсивности с расстоянием по сравнению с $J(r) \sim 1/r$ и может усиливаться или ослабляться при изменении глубинной зависимости скорости звука по трассе. Так при $a(r) = a_0 / (1 + \alpha r)^3$, что отвечает линейной зависимости $h(r) = 1 + \alpha r$, из (18)-(20) с точностью до первого порядка малости по αr получаем зависимости для $I(r)$:

$$\frac{z_s}{H_0} y_l^{1/2} \ll 1, \quad \frac{z}{H(r)} y_l^{1/2} \geq 1, \quad I(r) \approx 1 + \alpha r, \quad (21)$$

$$\frac{z_s}{H_0} y_l^{1/2} \geq 1, \quad \frac{z}{H(r)} y_l^{1/2} \ll 1, \quad I(r) \approx 1 - \alpha r, \quad (22)$$

$$\frac{z_s}{H_0} y_l^{1/2} \ll 1, \quad \frac{z}{H(r)} y_l^{1/2} \ll 1, \quad I(r) \approx 1, \quad (23)$$

совпадающие с аналогичными (9)-(II), в которых надо положить $\varepsilon = 0$.

В заключение заметим, что, как следует из симметрии выражений (2), (7) относительно замены $z_s = H_0 - H_s$, $z = H(r) - H_r$, при расположении корреспондирующих точек вблизи дна $H_s/H(r) \ll 1$, $\alpha_l H_s \ll 1$ или $H_r/H(r) \ll 1$, $\alpha_l H_r/h(r) \ll 1$ будут иметь место аналогичные зависимости (4)-(6), (9)-(II), в которых необходимо лишь сделать замену $z_s \rightarrow H_s$, $z \rightarrow H_r$. Причем эффекты интерференционного подавления звука будут наблюдаться независимо от того - моделируется дно жидким полупространством или упругим, в котором учитывается возбуждение сдвиговых волн, поскольку во всех случаях коэффициент отражения $V(\varphi) \rightarrow -1$ при скользких углах падения $\varphi \rightarrow \pi/2$. Это означает, что и в придонном волноводе (см., например, [14]) должно наблюдаться интерференционное подавление звука, так как в этом случае нетрудно получить, аналогичное (10), выражение для $J(r)$. Поскольку же, как показано выше (см. (3)-(16), (8)-(II)), влияние интерференционного подавления поля обеспечивает больший спад интенсивности звука с расстоянием $r < r_*$, чем влияние затухания в

соответствующей усредненной по Γ зависимости, то учет когерентных эффектов необходим, по-видимому, и в исследованиях поведения с расстоянием интенсивности звука при его распространении в многомодовых волноводах со случайными неоднородностями [II, 12].

Л И Т Е Р А Т У Р А

1. Murphy E.L., Wasillieff A., Jensen F.B. Frequency-dependent influence of the sea bottom on the near-surface sound field in shallow water // J.Acoust.Soc.Amer. - 1976. - V.59, N 4. - P.839-845.
2. Bannister R.W., Pedersen M.A. Low-frequency surface interference effects in long-range sound propagation // J.Acoust.Soc.Amer. - 1981. - V.69, N 1. - P.76-83.
3. Грачев Г.А. Особенности затухания сигналов в мелком море // Акуст. журн. - 1983. - Т.29, № 2. - С.275-277.
4. Грачев Г.А., Кузнецов Г.Н. Ослабление интерференционных максимумов акустического поля в мелком море // Акуст. журн. - 1985. - Т.31, № 5. - С.675-678.
5. Denham R.N. Intensity decay laws for near-surface sound sources in the ocean // J.Acoust.Soc.Amer. - 1986. - V.79, N 1. - P.60 - 63.
6. Weston D.E. Intensity-range relations in oceanographic acoustics // J.Sound Vibr. - 1971. - V.18, N 2. - P.271-287.
7. Голубев В.Н., Петухов Ю.В., Шаронов Г.А. О соотношении энергетических характеристик широкополосных импульсных сигналов донных отражений различной кратности // Акуст. журн. - Т.34, № 3. - С. 453-458.
8. Denham R.N. Intensity-decay laws for sound propagation in shallow water of variable depth // J.Acoust.Soc.Amer. - 1966. - V.39, N 6. - P.1170-1173.
9. Smith P.W. Average sound transmission in range dependent channels // J.Acoust.Soc.Amer. - 1974. - V.55, N 6. - P.1197-1204.
10. Weston D.E. Propagation in water uniform sound velocity but variable depth lossy bottom // J.Sound Vibr. - 1976. - V.47, N 4. - P.472-483.

11. Кацнельсон Б.Г., Кулапин Л.Г. Усредненный закон спадания звука в нерегулярном гидроакустическом волноводе // Акуст. журн. - 1984. - Т.30, № 5. - С.643-648.
12. Кацнельсон Б.Г., Сиденко А.В. Спадание интенсивности излучения в многомодовом волноводе со случайными неоднородностями и поглощающей границей // Изв. вузов - Радиофизика. - 1988. - Т.31, № 4. - С.433-438.
13. Бреховских Л.М., Лысанов Ю.П. Теоретические основы акустики океана. - Л.: Гидрометеиздат, 1982. - 264 с.
14. Кацнельсон Б.Г., Кравцов Ю.А., Кулапин Л.Г., Петников В.Г., Сабиров О.И. Особенности энергетических характеристик придонного распространения звука в мелком море. - В кн.: Акустические волны в океане / Под ред. Л.М.Бреховских, И.Б.Андреевой. - М.: Наука, 1987. - С.76-84.

Дата поступления статьи
24 декабря 1988 г.

Юрий Васильевич Петухов

ЭФФЕКТЫ ИНТЕРФЕРЕНЦИОННОГО ПОДАВЛЕНИЯ ЗВУКА
В ОКЕАНИЧЕСКИХ ВОЛНОВОДАХ

Подписано в печать 21.02.89 г. МЦ 00636. Формат 60x84/16.
Бумага писчая. Печать офсетная. Объем 0,67 усл. п. л.
Заказ 4827. Тираж 100. Бесплатно

Отпечатано на ротативе НИРФИ