

Д. И. БЛОХИНЦЕВ

**РАСПРОСТРАНЕНИЕ ЗВУКА В ТУРБУЛЕНТНОМ ПОТОКЕ**

(Представлено академиком С. И. Вавиловым 17 V 1944)

Звук, распространяющийся в атмосфере, даже при весьма благоприятных условиях (слабый ветер, штиль) испытывает сильное затухание, значительно превосходящее затухание, обусловленное атомной структурой газа (вязкость, теплопроводность, эффект Кнезера<sup>(1,2)</sup>). Можно считать общепринятым мнение, что это большое затухание вызвано турбулентностью атмосферы. Однако о механизме затухания нет определенного представления, равным образом не существует и расчетных формул для вычисления коэффициента этого затухания. Недавно А. М. Обухов<sup>(3)</sup> подсчитал рассеяние звука турбулентным потоком, но полученная им формула содержит некоторую неопределенную функцию от отношения масштаба турбулентности  $l$  к длине волны  $\lambda$ .

К тому же само понятие масштаба турбулентности для ветра очень неопределенно.

Совсем из других соображений исходит Р. Э. Соловейчик<sup>(4)</sup>, который вводит понятие турбулентной вязкости для звука, должествующей якобы заменить истинную вязкость воздуха в уравнении для распространения звуковой волны.

Столь неудовлетворительное положение дел с расчетом затухания звуковой волны в турбулентной атмосфере заставило нас подробнее исследовать этот вопрос.

Прежде всего следует иметь в виду, что те пульсации скорости потока, размеры которых  $l$  настолько велики по сравнению с длиной волны звука  $\lambda$ , что при рассмотрении распространения звука через них применимы методы геометрической акустики, вообще не приводят к рассеянию звука. Они вызывают лишь изменения формы лучей и, следовательно, общее колебание интенсивности звука в месте нахождения приемника. Поэтому скорость турбулентного потока следует разбить на две компоненты. Одну из них назовем макрокомпонентой  $\vec{v}$ , а другую микрокомпонентой  $\vec{u}$ :

$$\vec{v} = \int_{q < q_0} e^{i(\vec{q} \cdot \vec{x})} d\vec{U}(\vec{q}), \quad \vec{u} = \int_{q > q_0} e^{i(\vec{q} \cdot \vec{x})} d\vec{U}(\vec{q}), \quad (1)$$

причем  $\vec{v}$  включает в себя и среднюю скорость потока  $\vec{v}_0$ . Величина  $q_0 = k/\mu$ , где  $k = 2\pi/\lambda$ , есть волновое число звука, а  $\mu$  — отвлеченное число  $\gg 1$ . Подобно тому, как это сделано в работе А. М. Обухова<sup>(3)</sup>, рассмотрим рассеяние звука из параллелепипеда  $L^3$ , причем мы возьмем  $L \gg \lambda$ ,  $L \leq 2\pi/q_0$ . Тогда скорость  $\vec{v}$  можно считать в этом объеме примерно постоянной.

Если перейти к системе координат, которая движется со скоростью  $\vec{v}$ , то в ней частота звука  $f$  изменится лишь на малую величину  $f \frac{v}{c}$ , частоты же турбулентных пульсаций в этой системе равны  $\nu = u(l)/l$ , где  $l$  — масштаб пульсаций, а  $u(l)$  — скорость пульсаций масштаба  $l$ . Для изотропной и однородной турбулентности имеет место закон «2/3» (см. А. М. Обухов<sup>(5,6)</sup>), согласно которому  $u^2 = \text{const} \cdot l^{3/2}$ , где  $\text{const} \cong 1 \text{ см}^{1/2}/\text{сек}^2$ , так что  $\nu \cong \text{const}^{1/2} l^{-1/2} \ll f$  для всех практически интересных  $f$ . В силу этого обстоятельства при распространении звука через турбулентный поток имеет значение лишь мгновенный снимок с турбулентности, а не ее течение по времени.

Поэтому понятие турбулентной вязкости для звука следует считать несостоятельным. Тензор турбулентных напряжений, введенный О. Рейнольдсом, с которым и связано понятие турбулентной вязкости, получается как результат усреднения турбулентных пульсаций при заданном среднем потоке. Это усреднение предполагает, что все изменения в среднем потоке происходят медленнее случайных пульсаций скорости, вызванных турбулентностью.

Для звуковой волны положение дел, как мы видим, как раз обратное ( $f \gg \nu$ ).

Воздействие турбулентного потока на звуковую волну должно сводиться к рассеянию звука, подобному рассеянию света, проходящего через мутную среду (в обоих случаях имеют место случайные изменения скорости распространения колебаний). Обратимся теперь к оценке величины этого рассеяния.

Уравнение для распространения звука в движущейся среде гласит<sup>(7)</sup>,<sup>(8)</sup>:

$$\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial t^2} - \Delta \varphi + \frac{2}{c^2} \left( \vec{V}, \vec{\nabla} \frac{\partial \varphi}{\partial t} \right) - \int^t (\vec{\nabla} \varphi, \Delta \vec{V}) dt = 0, \quad (2)$$

где  $\vec{V} = \vec{v} + \vec{u}$  — скорость потока, а  $\varphi$  — «квазипотенциал» звуковой волны.

Если перейти к системе координат, в которой  $\vec{v} = 0$ , то получим уравнение:

$$\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial t^2} - \Delta \varphi = - \frac{2}{c^2} \left( \vec{u}, \vec{\nabla} \frac{\partial \varphi}{\partial t} \right) + \int^t (\vec{\nabla} \varphi, \Delta \vec{u}) dt. \quad (2')$$

Отбрасывая правую часть, мы найдем решение  $\varphi_0$ , представляющее первичную волну:

$$\varphi_0 = A e^{i[\omega t - k(\vec{n}_1 \cdot \vec{x})]}, \quad (3)$$

$\vec{n}_1$  — единичный вектор в направлении распространения первичной волны в пределах избранного параллелепипеда  $L^3$ . Полное решение будет  $\varphi = \varphi_0 + \psi$ , где  $\psi$  — рассеянная волна. Для больших расстояний  $R$  от параллелепипеда  $\psi$  имеет вид:

$$\psi = \frac{B}{R} e^{i(\omega t - kR)}. \quad (4)$$

Амплитуда рассеянной волны  $B$  может быть вычислена обычными приближенными методами (ср. (3)).

Вводя вектор рассеяния

$$\vec{K} = k(\vec{n} - \vec{n}_1), \quad K = 2k \sin \frac{\theta}{2} \quad (5)$$

( $\theta$  — угол рассеяния,  $\vec{n}$  — направление рассеянного луча), мы получим:

$$B = \frac{1}{c} \int_{L^3} (2\vec{u}'k^2 + \Delta\vec{u}', \vec{n}_1) e^{i(\vec{k}, \vec{x}')} dv', \quad (6)$$

а коэффициент затухания  $\alpha$  выражается формулой:

$$\alpha = \frac{\int |\overline{B}|^2 d\Omega}{A^2 L^3}, \quad (7)$$

где черта над  $|B|^2$  означает усреднение по турбулентным пульсациям и интегрирование по  $d\Omega$  означает интегрирование по всем углам рассеяния.

Усреднение величины  $|B|^2$  приводит к выражению

$$|\overline{B}|^2 = \frac{|A|^2}{16\pi^2 c^2} \iint dv' dv'' e^{i(\vec{k}, \vec{\rho})} \overline{\{2u_1'k^2 + \Delta u_1'\} \{2u_1''k^2 + \Delta u_1''\}}, \quad (8)$$

где  $\vec{\rho}$  есть расстояние между точками  $\vec{x}'$  и  $\vec{x}''$ , а  $u_1$  означает проекцию  $\vec{u}$  на направление распространения звуковой волны  $\vec{n}_1$ . Введя вместо  $\vec{x}'$  и  $\vec{x}''$  относительные координаты  $\vec{\rho}$  и координаты центра тяжести, получим:

$$|\overline{B}|^2 = \frac{|A|^2 L^3}{16\pi^2 c^2} \int dv_{\rho} e^{i(\vec{k}, \vec{\rho})} \left\{ 4k^4 M_{11}(\vec{\rho}) + 4k^2 \Delta M_{11}(\vec{\rho}) + \Delta^2 M_{11}(\vec{\rho}) \right\}, \quad (9)$$

где  $M_{11}(\vec{\rho})$  есть один из моментов связи  $M_{ik}(\vec{\rho}) = \overline{u_i' u_k''}$ .

$M_{ik}(\vec{\rho})$  можно представить через «спектральную функцию»:

$$M_{ik}(\vec{\rho}) = \int_{q > q_0} \psi_{ik}(\vec{q}) e^{i(\vec{q}, \vec{\rho})} dv_q \quad (10)$$

Для изотропной турбулентности:

$$\psi_{ik}(\vec{q}) = \left( \delta_{ik} - \frac{q_i q_k}{q^2} \right) f(q). \quad (11)$$

Отсюда имеем для энергии микрокомпоненты:

$$\frac{1}{2} \overline{u^2} = \frac{1}{2} \text{Sp } M_{ik}(0) = \frac{1}{2} \int_{q > q_0} \text{Sp } \psi_{ik}(\vec{q}) dv_q = 4\pi \int_{q > q_0} f(q) q^2 dq. \quad (12)$$

С другой стороны, по А. М. Обухову (5, 9), для изотропной турбулентности:

$$\frac{1}{2} \overline{u^2} = \sqrt[3]{\frac{D_0}{2}} \left( \frac{D_0}{x} \right)^{2/3} q_0^{-2/3}, \quad (13)$$

где  $D_0$  — энергия, рассеиваемая в турбулентном потоке при установившемся режиме ( $x$  — число порядка 1).

Из сравнения (12) и (13) следует:

$$f(q) = \frac{2\sqrt[3]{2}}{3} \left( \frac{D_0}{x} \right)^{2/3} q^{-11/3} = \gamma q^{-11/3}. \quad (14)$$

На основании (7), (9), (10), (11) и (14) получим:

$$\alpha = \frac{2\pi k^4}{c^2} \int \left( 1 - \frac{K^2}{k^2} + \frac{K^4}{4k^4} \right) \left( 1 - \frac{K_1^2}{K^2} \right) \gamma K^{-11/3} d\Omega, \quad (15)$$

причем интегрирование по углам происходит в области  $K > q_0$ . Введя переменную  $\xi = \sin(\theta/2)$ ,  $d\Omega = 4\xi d\xi d\varphi$  и замечая, что интегрирование в (15) по  $\xi$  распространяется от  $\xi = 1/2\mu$  ( $K = q_0$ ) до  $\xi = 1$ , найдем:

$$\alpha = \mu^{5/3} \beta \left( \frac{2\pi\gamma^{1/2} \lambda^{1/3}}{c} \right)^2 \frac{1}{\lambda}, \quad \beta = \frac{3}{5} (2\pi)^{1/3} \{ 1 + 25(2\mu)^{-1/3} - 21(2\mu)^{-2/3} + O(\mu^{-4}) \}. \quad (16)$$

Исходя из  $D_0 \cong 5 \text{ см}^2/\text{сек}^3$ . (ср. А. И. Обухов<sup>(6)</sup>), получим  $2\pi\gamma^{1/2} = 3$ . Измерения А. М. Обухова и Н. Д. Ершовой при слабом ветре дают значение  $2\pi\gamma^{1/2} \cong 6$ . Еще большие значения получаются по В. А. Красильникову<sup>(9)</sup>.

Турбулентность, повидимому, не вполне изотропна и зависит от скорости ветра. Для сравнения с опытами Зига<sup>(2)</sup> мы возьмем  $2\pi\gamma^{1/2} \cong 7$ . Для  $f = 500 \text{ Нз}$  ( $\lambda = 68 \text{ см}$ ) по его измерениям  $\alpha \cong 10^{-5} \text{ см}^{-1}$ . Это приводит к вполне разумному значению параметра  $\mu \cong 10$ . Что касается зависимости от длины волны, то по (16) она выражается в виде  $\lambda^{-1/3}$ .

Измерения Зига указывают на подобную зависимость при скорости ветра в несколько метров в сек. При тихой погоде он, напротив, не нашел какой-либо зависимости от длины волны. Последнее нельзя рассматривать как претиворечие, так как точность его измерений невелика.

Физический институт им. П. Н. Лебедева  
Академии Наук СССР

Поступило  
17 V 1944

#### ЦИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

- <sup>1</sup> G. W. Stewart, Phys. Rev., **14**, 376 (1919). <sup>2</sup> H. Sieg, Elektr. Nachr. Techn., **17**, 193 (1940). <sup>3</sup> А. М. Обухов, ДАН, XXX, 611 (1941). <sup>4</sup> Р. Э. Соловейчик, Изв. АН СССР, сер. геогр. и геофиз., № 6, 339 (1943). <sup>5</sup> А. М. Обухов, ДАН, XXXII, 19 (1941). <sup>6</sup> А. М. Обухов, Изв. АН СССР, сер. геогр. и геофиз., № 4—5, 459 (1941). <sup>7</sup> А. М. Обухов, ДАН, XXXIX, 43 (1943). <sup>8</sup> Д. И. Блохинцев, ДАН, XLV, № 8 (1944). <sup>9</sup> В. А. Красильников, Диссертация, И. Т. Г.