

энергии в падающей волне; соответствующий поток импульса получается делением на  $c$ , т. е. равен  $\sigma E_0$ . В рассеянной волне поток импульса в телесном угле  $d\sigma$  равен  $E_0 c^2 d\sigma = E_0 d\sigma$ ; проектируя его на направление распространения падающей волны (очевидно, что искомая сила имеет это направление) и интегрируя по всем углам, получим  $\bar{E}_0 \int \cos \theta d\sigma$ . Таким образом, действующая на шарик сила равна

$$F = \bar{E}_0 \int (1 - \cos \theta) d\sigma.$$

Подставляя сюда  $d\sigma$  из задачи 1, получим:

$$F = \bar{E}_0 \frac{11\pi\omega^4 R^6}{9c^4}.$$

### § 79. Поглощение звука

Наличие вязкости и теплопроводности приводит к диссипации энергии звуковых волн, в связи с чем звук поглощается, т. е. его интенсивность постепенно уменьшается. Для вычисления диссирируемой в единицу времени энергии  $E_{\text{мех}}$  воспользуемся следующими общими соображениями. Механическая энергия представляет собой не что иное, как максимальную работу, которую можно получить при переходе из данного неравновесного состояния в состояние термодинамического равновесия. Как известно из термодинамики, максимальная работа совершается, если переход происходит обратимым образом (т. е. без изменения энтропии), и равна соответственно этому

$$E_{\text{мех}} = E_0 - E(S),$$

где  $E_0$  есть заданное начальное значение энергии тела в исходном состоянии, а  $E(S)$  — энергия тела в состоянии равновесия с той же энтропией  $S$ , которую тело имело вначале. Дифференцируя по времени, получаем:

$$\dot{E}_{\text{мех}} = -\dot{E}(S) = -\frac{\partial E}{\partial S} \dot{S}.$$

Производная от энергии по энтропии есть температура. Поэтому  $\frac{\partial E}{\partial S}$  — температура, которую имело бы тело, если бы оно находилось в состоянии термодинамического равновесия (с заданным значением энтропии). Обозначая эту температуру как  $T_0$ , имеем, следовательно:

$$\dot{E}_{\text{мех}} = -T_0 \dot{S}.$$

Воспользуемся для  $\dot{S}$  выражением (49,6), включающим в себя возрастание энтропии, обусловленное как теплопроводностью, так и вязкостью. Поскольку температура  $T$  мало меняется вдоль жидкости и мало отличается от  $T_0$ , то можно вынести ее из-под

знака интеграла и писать  $T$  вместо  $T_0$ :

$$\dot{E}_{\text{мех}} = -\frac{\kappa}{T} \int (\nabla T)^2 dV - \frac{\eta}{2} \int \left( \frac{\partial v_l}{\partial x_k} + \frac{\partial v_k}{\partial x_l} - \frac{2}{3} \delta_{lk} \frac{\partial v_l}{\partial x_l} \right)^2 dV - \xi \int (\operatorname{div} \mathbf{v})^2 dV. \quad (79,1)$$

Эта формула представляет собой обобщение формулы (16,3) на случай сжимаемой жидкости и наличия теплопроводности.

Пусть ось  $x$  совпадает с направлением распространения звуковой волны. Тогда

$$v_x = v_0 \cos(kx - \omega t), \quad v_y = v_z = 0.$$

Два последних члена в (79,1) дают

$$-\left(\frac{4}{3}\eta + \xi\right) \int \left(\frac{\partial v_x}{\partial x}\right)^2 dV = -k^2 \left(\frac{4}{3}\eta + \xi\right) v_0^2 \int \sin^2(kx - \omega t) dV.$$

Нас, конечно, интересует среднее по времени значение величин; усреднение дает

$$-k^2 \left(\frac{4}{3}\eta + \xi\right) \frac{1}{2} v_0^2 V_0$$

( $V_0$  — объем жидкости).

Далее, вычислим первый член в (79,1). Отклонение  $T'$  температуры в звуковой волне от своего равновесного значения связано со скоростью формулой (64,13), так что градиент температуры равен

$$\frac{\partial T}{\partial x} = \beta \frac{cT}{c_p} \frac{\partial v}{\partial x} = -\frac{\beta cT}{c_p} v_0 k \sin(kx - \omega t).$$

Для среднего по времени значения от первого члена в (79,1) получаем:

$$-\frac{\kappa c^2 T \beta^2}{2c_p^2} v_0^2 k^2 V_0.$$

С помощью известных термодинамических формул

$$c_p - c_v = T \beta^2 \left(\frac{\partial p}{\partial \rho}\right)_T = T \beta^2 \frac{c_v}{c_p} \left(\frac{\partial p}{\partial \rho}\right)_s = T \beta^2 c^2 \frac{c_v}{c_p} \quad (79,2)$$

можно переписать это выражение в виде

$$-\frac{\kappa}{2} \left(\frac{1}{c_v} - \frac{1}{c_p}\right) k^2 v_0^2 V_0.$$

Собирая полученные выражения, находим среднее значение диссипации энергии в виде

$$\bar{E}_{\text{мех}} = -\frac{k^2 v_0^2 V_0}{2} \left[ \left(\frac{4}{3}\eta + \xi\right) + \kappa \left(\frac{1}{c_v} - \frac{1}{c_p}\right) \right]. \quad (79,3)$$

Полная же энергия звуковой волны равна

$$\bar{E} = \frac{\rho v_0^2}{2} V_0. \quad (79,4)$$

Введенный в § 25 коэффициент затухания волны определяет закон уменьшения интенсивности со временем. Для звука, однако, обычно приходится иметь дело с несколько иной постановкой задачи, в которой звуковая волна распространяется вдоль жидкости и ее интенсивность падает с увеличением прошедшего расстояния  $x$ . Очевидно, что это уменьшение будет происходить по закону  $e^{-2\gamma x}$ , а для амплитуды — как  $e^{-\gamma x}$ , где коэффициент поглощения  $\gamma$  определяется посредством

$$\gamma = \frac{|\dot{\bar{E}}_{\text{мех}}|}{2c\bar{E}}. \quad (79,5)$$

Подставляя сюда (79,3) и (79,4), находим, таким образом, следующее выражение для коэффициента поглощения звука:

$$\gamma = \frac{\omega^2}{2\rho c^3} \left[ \left( \frac{4}{3} \eta + \xi \right) + \chi \left( \frac{1}{c_v} - \frac{1}{c_p} \right) \right] = a\omega^2. \quad (79,6)$$

Отметим, что он пропорционален квадрату частоты звука<sup>1)</sup>.

Эта формула применима постольку, поскольку определяемый ею коэффициент поглощения мал: должно быть мало относительное убывание амплитуды на расстояниях порядка длины волны (т. е. должно быть  $\gamma c/\omega \ll 1$ ). На этом предположении по существу основан изложенный вывод, так как мы вычисляли диссиацию энергии с помощью незатухающего выражения для звуковой волны. Для газов это условие фактически всегда выполнено. Рассмотрим, например, первый член в (79,6). Условие  $\gamma c/\omega \ll 1$  означает, что должно быть  $v\omega/c^2 \ll 1$ . Но, как известно из кинетической теории газов, коэффициент вязкости  $v$  газа — порядка величины произведения длины свободного пробега  $l$  на среднюю тепловую скорость молекул; последняя совпадает по порядку величины со скоростью звука в газе, так что  $v \sim lc$ . Поэтому имеем:

$$\frac{v\omega}{c^2} \sim \frac{l\omega}{c} \sim \frac{l}{\lambda} \ll 1, \quad (79,7)$$

так как заведомо  $l \ll \lambda$ . Член с теплопроводностью в (79,6) дает то же самое, поскольку  $\chi \sim v$ .

<sup>1)</sup> Специфический механизм поглощения должен иметь место при распространении звука в двухфазной среде — эмульсии (М. А. Исаакович, 1948). Ввиду различия в термодинамических свойствах компонент эмульсии изменения их температуры при прохождении звуковой волны будут, вообще говоря, различны. Возникающий при этом между ними теплообмен приведет к дополнительному поглощению звука. Вследствие сравнительной медленности этого теплообмена уже сравнительно рано возникает и существенная дисперсия звука.

Что же касается жидкостей, то и здесь условие малости поглощения выполняется всегда, когда вообще имеет смысл задача о поглощении звука в той постановке, о которой здесь шла речь. Поглощение (на длине волны) может стать большим, лишь если силы вязких напряжений сравнимы с силами давления, возникающими при сжатии вещества. Но в таких условиях становится неприменимым уже самое уравнение Навье — Стокса (с не зависящими от частоты коэффициентами вязкости) и возникает существенная, связанная с процессами внутреннего трения дисперсия звука<sup>1)</sup>.

При поглощении звука соотношение между волновым вектором и частотой можно, очевидно, написать в виде

$$k = \frac{\omega}{c} + ia\omega^2 \quad (79,8)$$

(где  $a$  — коэффициент в (79,6)). Легко сообразить соответственно этому, каким образом надо видоизменить уравнение бегущей звуковой волны для того, чтобы учесть в нем эффект поглощения. Для этого замечаем, что в отсутствии поглощения дифференциальное уравнение для, скажем, давления  $p' = p'(x - ct)$  можно написать в виде

$$\frac{\partial p'}{\partial x} = -\frac{1}{c} \frac{\partial p'}{\partial t}.$$

Уравнение же, решением которого была бы функция  $e^{i(kx-\omega t)}$  с  $k$  из (79,8), надо, очевидно, написать в виде

$$\frac{\partial p'}{\partial x} = -\frac{1}{c} \frac{\partial p'}{\partial t} + a \frac{\partial^2 p'}{\partial t^2}. \quad (79,9)$$

Если ввести вместо  $t$  переменную  $\tau = t - x/c$ , то это уравнение перейдет в

$$\frac{\partial p'}{\partial x} = a \frac{\partial^2 p'}{\partial \tau^2},$$

т. е. уравнение типа одномерного уравнения теплопроводности.

Общее решение этого уравнения можно написать в виде (см. § 51)

$$p'(x, \tau) = \frac{1}{2\sqrt{\pi ax}} \int p'_0(\tau') \exp \left\{ -\frac{(\tau' - \tau)^2}{4ax} \right\} d\tau' \quad (79,10)$$

(где  $p'_0(\tau) = p'(0, \tau)$ ). Если волна излучалась в течение ограниченного промежутка времени, то на достаточно больших

<sup>1)</sup> Особый случай, когда возможно сильное поглощение звука, которое может быть рассмотрено обычными методами, — газ с аномально большой (по сравнению с его вязкостью) теплопроводностью, связанной с посторонними причинами, например, с лучистой теплопроводностью при очень высоких температурах (ср. задачу 3 этого параграфа).

расстояниях от источника это выражение переходит в

$$p'(x, \tau) = \frac{1}{2\sqrt{\pi}ax} e^{-\tau^2/4ax} \int p'_0(\tau') d\tau'. \quad (79,11)$$

Другими словами, на больших расстояниях профиль волны определяется гауссовой кривой. Его ширина  $\sim (ax)^{1/2}$ , т. е. растет пропорционально корню из пройденного волной расстояния, амплитуда же волны падает как  $x^{-1/2}$ . Отсюда легко заключить, что полная энергия волны падает по тому же закону  $x^{-1/2}$ .

Легко вывести аналогичные формулы для шаровых волн.

При этом надо учитывать, что для такой волны  $\int p' dt = 0$  (см. (70,8)). Вместо (79,11) получим теперь

$$p'(r, \tau) = \text{const} \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \tau} \frac{e^{-\tau^2/4ar}}{r^{1/2}}$$

или

$$p'(r, \tau) = \text{const} \frac{\tau}{r^{5/2}} e^{-\tau^2/4ar}. \quad (79,12)$$

Сильное поглощение должно происходить при отражении звуковой волны от твердой стенки. Причина этого явления состоит в следующем (*K. F. Herzfeld*, 1938; *Б. П. Константинов*, 1939).

В звуковой волне наряду с плотностью и давлением испытывает периодические колебания около своего среднего значения также и температура. Поэтому вблизи твердой стенки имеется периодически меняющаяся по величине разность температур между жидкостью и стенкой, даже если средняя температура жидкости равна температуре стенки. Между тем на самой поверхности температуры соприкасающихся жидкости и стенки должны быть одинаковыми. В результате в тонком пристеночном слое жидкости возникает большой градиент температуры; температура быстро меняется от своего значения в звуковой волне до температуры стенки. Наличие же больших градиентов температуры приводит к большой диссипации энергии путем теплопроводности. По аналогичной причине к большому поглощению звука приводит при наклонном падении волны также и вязкость жидкости. При таком падении скорость жидкости в волне (по направлению распространения волны) имеет отличную от нуля компоненту, касательную к поверхности стенки. Между тем на самой поверхности жидкость должна полностью «прилипать» к стенке. Поэтому в пристеночном слое жидкости возникает большой градиент касательной составляющей скорости<sup>1)</sup>, что и приводит к большой вязкой диссипации энергии (см. задачу 1).

<sup>1)</sup> Что касается нормальной составляющей скорости, то на стенке она равна нулю уже в силу граничных условий для идеальной жидкости.

**Задачи**

1. Определить долю энергии, поглощаемой при отражении звуковой волны от твердой стенки. Плотность вещества стенки предполагается настолько большой, что звук практически не проникает в него, а теплоемкость — настолько большой, что температуру стенки можно считать постоянной.

**Решение.** Выбираем плоскость стенки в качестве плоскости  $x = 0$ , а плоскость падения в качестве плоскости  $x, y$ . Угол падения (равный углу отражения) есть  $\theta$ . Изменение плотности в падающей волне в некоторой точке на поверхности (скажем, в точке  $x = y = 0$ ) есть  $\rho'_1 = Ae^{-i\omega t}$ . Отраженная волна имеет ту же амплитуду, так что у стенки в ней  $\rho'_2 = \rho'_1$ . Реальное изменение плотности жидкости, в которой распространяются одновременно обе волны (падающая и отраженная), есть  $\rho = 2Ae^{-i\omega t}$ . Скорость жидкости в волне определяется согласно

$$v_1 = -\frac{c}{\rho} \rho'_1 n_1, \quad v_2 = \frac{c}{\rho} \rho'_2 n_2.$$

Полная скорость на стенке  $v = v_1 + v_2$  есть поэтому

$$v = v_y = 2A \sin \theta \frac{c}{\rho} e^{-i\omega t}$$

(вернее, это есть то значение скорости, которое она имеет без учета верных граничных условий на поверхности стеки при наличии вязкости). Истинный ход скорости  $v_y$  вблизи стеки определяется формулой (24,13), а связанная с вязкостью диссипация энергии — формулой (24,14), в которые надо вместо  $v_0 e^{-i\omega t}$  подставить полученное выше выражение для  $v$ .

Отклонение  $T'$  температуры от своего среднего значения (равного температуре стеки) без учета правильных граничных условий на стеке получилось бы равным (см. (64,13))

$$T' = 2A \frac{c^2 T \beta}{c_p \rho} e^{-i\omega t}.$$

В действительности же распределение температуры определяется уравнением теплопроводности с граничным условием  $T' = 0$  при  $x = 0$  и соответственно этому изображается формулой, в точности аналогичной (24,13).

Вычисляя связанную с теплопроводностью диссипацию энергии согласно первому члену формулы (79,1), получим в результате для полной диссипации энергии, отнесенной к единице площади поверхности стеки:

$$\bar{E}_{\text{мех}} = -\frac{A^2 c^2 \sqrt{2\omega}}{\rho} \left[ \sqrt{\chi} \left( \frac{c_p}{c_0} - 1 \right) + \sin^2 \theta \sqrt{\nu} \right].$$

Средняя плотность потока энергии, падающего на единицу поверхности стеки с падающей волной, равна

$$c \rho'_1^2 \cos \theta = \frac{c^3 A^2}{2\rho} \cos \theta.$$

Поэтому доля энергии, поглощающейся при отражении, есть

$$2 \frac{\sqrt{2\omega}}{c \cos \theta} \left[ \sin^2 \theta \sqrt{\nu} + \left( \frac{c_p}{c_0} - 1 \right) \sqrt{\chi} \right].$$

Это выражение справедливо лишь до тех пор, пока оно мало (при выводе мы считали амплитуды падающей и отраженной волн одинаковыми). Это условие означает, что угол падения  $\theta$  не должен быть слишком близким к  $\pi/2$ .

**2.** Определить коэффициент поглощения звука, распространяющегося по цилиндрической трубе.

**Решение.** Основная доля поглощения обусловлена эффектом, происходящим от наличия стенок. Коэффициент поглощения  $\gamma$  равен энергии, диссирируемой в единицу времени на поверхности стенок единицы длины трубы, деленной на удвоенный полный поток энергии через поперечное сечение трубы. Вычисление, аналогичное произведеному в задаче 1, приводит к результату ( $R$  — радиус трубы):

$$\gamma = \frac{\sqrt{\omega}}{\sqrt{2} R c} \left[ \sqrt{\nu} + \left( \frac{c_p}{c_v} - 1 \right) \sqrt{\chi} \right].$$

**3.** Найти закон дисперсии для звука, распространяющегося в среде с очень большой теплопроводностью.

**Решение.** При наличии большой теплопроводности движение в звуковой волне не адиабатично. Поэтому вместо условия постоянства энтропии имеем теперь уравнение

$$\ddot{s}' = \frac{\kappa}{\rho T} \Delta T' \quad (1)$$

(линеаризованное уравнение (49,4) без вязких членов). В качестве второго уравнения берем

$$\ddot{\rho}' = \Delta p', \quad (2)$$

получающееся путем исключения  $\nu$  из уравнений (64,2—3). Выбирая в качестве основных переменных  $p'$  и  $T'$ , пишем  $\rho'$  и  $s'$  в виде

$$\rho' = \left( \frac{\partial \rho}{\partial T} \right)_p T' + \left( \frac{\partial \rho}{\partial p} \right)_T p', \quad s' = \left( \frac{\partial s}{\partial T} \right)_p T' + \left( \frac{\partial s}{\partial p} \right)_T p'.$$

Эти выражения подставляем в (1) и (2), после чего ищем  $T'$ ,  $p'$  в виде, пропорциональном  $e^{i(kx-\omega t)}$ . Условие совместимости получающихся таким образом двух уравнений для  $p'$  и  $T'$  можно привести (путем использования ряда известных соотношений между производными от термодинамических величин) к виду

$$k^4 - k^2 \left( \frac{\omega^2}{c_T^2} + \frac{i\omega}{\chi} \right) + \frac{i\omega^3}{\chi c_s^2} = 0, \quad (3)$$

чем и определяется искомая зависимость  $k$  от  $\omega$ . Здесь введены обозначения:

$$c_s^2 = \left( \frac{\partial p}{\partial \rho} \right)_s, \quad c_T^2 = \left( \frac{\partial p}{\partial \rho} \right)_T = \frac{c_s^2}{\gamma}$$

( $\gamma$  — отношение теплоемкостей  $c_p/c_v$ ).

В предельном случае малых частот ( $\omega \ll c^2/\chi$ ) уравнение (3) дает

$$k = \frac{\omega}{c_s} + i \frac{\omega^2 \chi}{2c_s} \left( \frac{1}{c_T^2} - \frac{1}{c_s^2} \right),$$

что соответствует распространению звука с обычной «адиабатической» скоростью  $c_s$  и малым коэффициентом поглощения, совпадающим со вторым членом в (79,6). Так и должно было быть, поскольку условие  $\omega \ll c^2/\chi$  означает, что за время одного периода тепло успевает распространяться лишь на расстояние  $\sim \sqrt{\chi/\omega}$  (ср. (51,7)), малое по сравнению с длиной волны  $c/\omega$ .

В обратном предельном случае больших частот из (3) находим:

$$k = \frac{\omega}{c_T} + i \frac{c_T}{2\chi c_s^2} (c_s^2 - c_T^2).$$

В этом случае звук распространяется с «изотермической» скоростью  $c_T$  (всегда меньшей скорости  $c_s$ ). Коэффициент же поглощения оказывается снова малым (по сравнению с обратной длиной волн), причем он не зависит от частоты и обратно пропорционален теплопроводности<sup>1)</sup>.

4. Определить дополнительное поглощение звука, распространяющегося в смеси двух веществ, связанное с диффузией (И. Г. Шапошников и З. А. Гольдберг, 1952).

Решение. В смеси имеется дополнительный источник поглощения звука, связанный с тем, что возникающие в звуковой волне градиенты температуры и давления приводят к появлению необратимых процессов термо- и бародиффузии (градиента же массовой концентрации, а с ней и чистой диффузии, очевидно, не возникает). Это поглощение определяется членом

$$\frac{1}{T\rho D} \left( \frac{\partial \mu}{\partial C} \right)_{p,T} \int i^2 dV$$

в скорости изменения энтропии (59,13) (мы обозначим здесь концентрацию посредством  $C$  в отличие от скорости звука  $c$ ). Диффузионный поток

$$i = -\rho D \left( \frac{k_T}{T} \nabla T + \frac{k_p}{p} \nabla p \right)$$

с  $k_p$  из (59,10). Вычисление, аналогичное произведенному в тексте, с использованием ряда соотношений между производными термодинамических величин приводит к следующему результату: к выражению (79,6) для коэффициента поглощения добавляется член

$$\gamma_D = \frac{D\omega^2}{2c\rho^2 \left( \frac{\partial \mu}{\partial C} \right)_{p,T}} \left\{ \left( \frac{\partial \rho}{\partial C} \right)_{p,T} + \frac{k_T}{c_p} \left( \frac{\partial \rho}{\partial T} \right)_{p,C} \left( \frac{\partial \mu}{\partial C} \right)_{p,T} \right\}^2.$$

5. Определить эффективное сечение поглощения звука шариком, радиус которого мал по сравнению с  $\sqrt{v/\omega}$ .

Решение. Полное поглощение складывается из эффектов вязкости и теплопроводности газа. Первый определяется работой стоковой силы трения при обтекании шарика движущимся в звуковой волне газом (как и в задаче 3 § 78, предполагается, что шарик не увлекается этой силой). Второй эффект определяется количеством тепла  $q$ , передаваемым в единицу времени от газа шарику (задача 3 § 78): диссиpация энергии при передаче тепла  $q$

<sup>1)</sup> Второй корень квадратного по  $k^2$  уравнения (3) соответствует быстро затухающим с  $x$  тепловым волнам. В предельном случае  $\omega\chi \ll c^2$  этот корень дает

$$k = \sqrt{\frac{i\omega}{\chi}} = (1+i) \sqrt{\frac{\omega}{2\chi}}$$

в согласии с (52,15). В случае же  $\omega\chi \gg c^2$  получается

$$k = (1+i) \sqrt{\frac{\omega c_v}{2\chi c_p}}.$$

при разности температур  $T'$  между газом (вдали от шарика) и шариком равна  $qT'/T$ . Для суммарного эффективного сечения поглощения получается выражение

$$\sigma = \frac{2\pi R}{c} \left[ 3v + 2\chi \left( \frac{c_p}{c_v} - 1 \right) \right].$$

### § 80. Акустическое течение

Одно из самых интересных проявлений влияния вязкости на звуковые волны состоит в возникновении стационарных вихревых течений в стоячем звуковом поле при наличии твердых препятствий или ограничивающих его твердых стенок. Это движение (его называют *акустическим течением*) появляется во втором приближении по амплитуде волны; его характерная особенность состоит в том, что скорость движения в нем (в пространстве вне тонкого пристеночного слоя) оказывается не зависящей от вязкости, — хотя самим своим возникновением оно обя зано именно вязкости (*Rayleigh*, 1883).

Свойства акустического течения наиболее типичным образом проявляются в условиях, когда характерная длина задачи (размеры препятствий или области движения) малы по сравнению с длиной звуковой волны  $\lambda$ , но в то же время велики по сравнению с введенной в § 24 глубиной проникновения вязких волн  $\delta = \sqrt{2v/\omega}$ :

$$\lambda \gg l \gg \delta. \quad (80,1)$$

Ввиду последнего условия, в области движения можно выделить узкий *акустический пограничный слой*, в котором происходит падение скорости от ее значения в звуковой волне до нуля на твердой поверхности. Поскольку скорость газа в этом слое (как и в самой звуковой волне) мала по сравнению со скоростью звука, а его характерный размер — толщина  $\delta$  — мал по сравнению с  $\lambda$  (ср. условие (10,17)), то движение в нем можно рассматривать как несжимаемое.

Рассмотрим акустический пограничный слой у плоской твердой стенки (плоскость  $xz$ ), причем движение будем считать плоским — в плоскости  $xy$  (*H. Schlichting*, 1932). Приближения, связанные с малой толщиной пограничного слоя, описаны в § 39 и сохраняют силу для рассматриваемого нестационарного движения. Нестационарность приводит лишь к появлению в уравнении Прандтля (39,5) членов с производными по времени:

$$\frac{\partial v_x}{\partial t} + v_x \frac{\partial v_x}{\partial x} + v_y \frac{\partial v_x}{\partial y} - v \frac{\partial^2 v_x}{\partial y^2} = U \frac{\partial U}{\partial x} + \frac{\partial U}{\partial t}, \quad (80,2)$$

(производная  $dp/dx$  выражена через скорость  $U(x, t)$  течения вне пограничного слоя с помощью уравнения (9,3)). В данном случае

$$U = v_0 \cos kx \cdot \cos \omega t = v_0 \cos kx \cdot \operatorname{Re} e^{-i\omega t} \quad (80,3)$$