

## О МАЛЫХ ГАРМОНИЧЕСКИХ КОЛЕБАНИЯХ ЦИЛИНДРИЧЕСКОЙ ОБОЛОЧКИ, ВДОЛЬ ОСИ КОТОРОЙ ТЕЧЕТ СО СВЕРХЗВУКОВОЙ СКОРОСТЬЮ ИДЕАЛЬНЫЙ ГАЗ

Б. И. Рабинович

(Киев)

Рассматривается цилиндрическая оболочка с круговым контуром, имеющая на одном конце плоское доннышко, равномерно заполненное сверхзвуковыми источниками. Другой конец оболочки открыт, и через нее течет равномерный сверхзвуковой поток идеального газа, начинающийся от доннышка. В предположении, что оболочка совершает малые установившиеся гармонические колебания в некоторой плоскости, исследуется динамическое взаимодействие между газом и стенками оболочки. Сжимаемость газа приводит к появлению дополнительных нестационарных сил, роль которых в общем балансе зависит от числа Струхаля; иными словами, главный вектор газодинамических сил оказывается при колебаниях оболочки смещенным и повернутым относительно ее продольной оси.

**§ 1. Постановка задачи.** Введем следующие обозначения: поверхность доннышка оболочки  $S_1$ , боковая поверхность оболочки  $S_2$ , ее радиус  $R_0$ , длина образующей  $h$ , объем, занятый газом внутри оболочки  $Q$ , скорость перемещения газа  $c$ , массовая плотность невозмущенного газа  $\rho_0$ , массовый секундный расход

$$\mu = \left| \frac{d\mu}{dt} \right| = \rho_0 c S = \rho_0 c \pi R_0^2$$

Давление в окружающем пространстве примем равным давлению в струе газа.

Для описания возмущенного движения газа введем «связанную» систему координат  $Oxyz$  с началом в центре круга  $S_1$ , осью  $Ox$ , параллельной образующей  $S_2$ , и осью  $Oy$ , лежащей в плоскости, в которой имеет место возмущенное движение, и соответствующую абсолютную систему координат  $O^*x^*y^*z^*$ , с которой  $Oxyz$  совпадает при невозмущенном движении. Под невозмущенным движением в дальнейшем понимается либо состояние покоя, либо такое движение системы координат  $O^*x^*y^*z^*$ , полем сил инерции которого можно пренебречь при рассмотрении возмущений в газе. Движение  $Oxyz$  относительно  $O^*x^*y^*z^*$  будем характеризовать векторами скорости точки  $O$   $\mathbf{u}$  и угловой скорости  $\boldsymbol{\omega}$ , которые предполагаются малыми величинами первого порядка:

$$\mathbf{u} = u \mathbf{i}_2, \quad \boldsymbol{\omega} = \omega \mathbf{i}_3 \quad (1.1)$$

где  $\mathbf{i}_2, \mathbf{i}_3$  — орты системы координат  $O^*y^*z^*$ .

Величинами второго и более высокого порядка малости будем пренебрегать. Возмущенное движение оболочки в направлении оси  $O^*x^*$  представляет значительно меньший интерес, поэтому в дальнейшем предполагается, что  $u_x \equiv 0$ .

При построении поля скоростей введем следующие допущения: 1) компоненты вектора скорости возмущения в любой точке области  $Q$  малы по сравнению с  $c$ ; 2) движение газа потенциальное.

Будем рассматривать абсолютное движение газа, пользуясь связанными координатами, т. е. зафиксируем мысленно систему координат  $Oxyz$  в тот момент, когда она в процессе возмущенного движения совпадает с  $O^*x^*y^*z^*$ . Тогда линеаризованное уравнение для потенциала скоростей  $\Phi$  может быть записано в следующей известной форме:

$$-(M^2 - 1) \frac{\partial^2 \Phi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \Phi}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \Phi}{\partial z^2} - \frac{2M}{a} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial x \partial t} - \frac{1}{a^2} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial t^2} = 0 \quad (1.2)$$

где скорость звука  $a$  и число  $M = c/a > 1$  — некоторые постоянные и производная по времени вычисляется в системе координат  $O^*x^*y^*z^*$ . При формулировке граничных условий примем, что при поступательных перемещениях доньшка  $S_1$  и вращении его вокруг оси  $Oz$  прилегающие к  $S_1$  частицы газа движутся вместе с  $S_1$  как твердое тело. На поверхности  $S_2$  должны совпадать нормальные компоненты скорости газа и поверхности  $S_2$ . В силу сверхзвукового характера потока эту цилиндрическую поверхность можно считать полубесконечной, так что какие-либо дополнительные условия на открытом конце полости отпадают.

Таким образом, в момент совпадения  $Oxyz$  и  $O^*x^*y^*z^*$

$$\begin{aligned} \frac{\partial \Phi}{\partial s} &= (\mathbf{u}, \mathbf{s}) + (\mathbf{R} \times \mathbf{s}, \boldsymbol{\omega}), & \frac{\partial \Phi}{\partial \nu} &= (\mathbf{R} \times \boldsymbol{\nu}, \boldsymbol{\omega}) & \text{на } S_1 \\ \frac{\partial \Phi}{\partial \nu} &= (\mathbf{u}, \boldsymbol{\nu}) + (\mathbf{R} \times \boldsymbol{\nu}, \boldsymbol{\omega}) & \text{на } S_2 \end{aligned} \quad (1.3)$$

Здесь  $\boldsymbol{\nu}$  — орт внешней нормали к  $Q$ ,  $\mathbf{s}$  — орт произвольного направления в плоскости  $S_1$ . При гармонических колебаниях можно положить

$$u(t) = u_0 e^{i\omega t}, \quad \omega(t) = \omega_0 e^{i\omega t} \quad (1.4)$$

**§ 2. Определение потенциала скоростей возмущенного движения газа.** Будем искать потенциал скоростей в виде суммы слагаемых, соответствующих движению несжимаемой жидкости внутри бесконечно длинного цилиндра, получаемого из  $S_2$ , и бесконечного ряда, выражающего влияние системы волн, возникающих при возмущенном движении:

$$\Phi = yu + xy\omega + \sum_{n=1}^{\infty} \psi_n \frac{\partial r_n(x, t)}{\partial t} \quad (2.1)$$

где  $y$  и  $xy$  — гармонические функции, удовлетворяющие граничным условиям (1.3) на  $S_2$ , а  $\psi_n$  ( $n = 1, 2, \dots$ ) — собственные функции уравнения Гельмгольца

$$\frac{\partial^2 \psi_n}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \psi_n}{\partial z^2} + k_n^2 \psi_n = 0 \quad (2.2)$$

Определенные в области  $S$ , представляющей собой поперечное сечение  $Q$ , при граничном условии на контуре  $C$ , ограничивающем  $S$ :

$$\partial \psi_n / \partial \nu = 0 \quad (2.3)$$

В рассматриваемом случае круговой области в качестве функций  $\psi_n$ , входящих в (2.1), введем следующие:

$$\psi_n = \frac{J_1(\xi_n R / R_0)}{J_1(\xi_n)} \cos \theta, \quad k_n = \frac{\xi_n}{R_0} \quad (n = 1, 2, \dots) \quad (2.4)$$

где  $J_1$  — функция Бесселя 1-го рода первого порядка,  $\theta$  — полярный угол, отсчитываемый от оси  $Oy$ ,  $R$  — текущее значение радиуса,  $\xi_n$  — корни уравнения

$$J_n'(\xi) = 0 \quad (2.5)$$

Подставляя выражение (2.1) в уравнение (1.2) и предполагая возможным почленное дифференцирование ряда, входящего в (2.1), получим, принимая во внимание условия (2.1) и пренебрегая произвольной функцией координат, следующее дифференциальное уравнение и начальные условия для  $r_n(x, t)$ :

$$\left[ a^2(M^2 - 1) \frac{\partial^2 r_n}{\partial x^2} + 2c \frac{\partial^2 r_n}{\partial x \partial t} + \frac{\partial^2 r_n}{\partial t^2} + a^2 k_n^2 r_n \right] \psi_n + y(u + 2c\omega + x\omega) = 0 \quad (2.6)$$

$$r_n(0, t) = 0, \quad \sum_{n=1}^{\infty} \frac{\partial^2 r_n(x, t)}{\partial x \partial t} = -2y\omega \quad \text{при } x = 0 \quad (2.7)$$

Используя подстановку  $r_n(x, t) = \zeta_n(x) e^{i\sigma t}$  и разложение функции  $y = R \cos \theta$  в обобщенный ряд Фурье по функциям  $\psi_n$

$$y = \sum_{n=1}^{\infty} \frac{D_n}{N_n^2} \psi_n \quad \left( D_n = \frac{\pi R_0^3}{\xi_n^2}, \quad N_n^2 = \frac{\pi R_0^2 (\xi_n^2 - 1)}{2\xi_n^2} \right) \quad (2.8)$$

приведем уравнение (2.6) и (2.7) к следующей эквивалентной системе обыкновенных дифференциальных уравнений и начальных условий для функций  $\zeta_n(x)$ :

$$a^2(M^2 - 1) \frac{d^2 \zeta_n}{dx^2} + 2ic\sigma_n \frac{d\zeta_n}{dx} + (\sigma_n^2 - \sigma^2) \zeta_n = -\frac{D_n \sigma}{N_n^2} \left[ iu_0 + \left( ix + \frac{2c}{\sigma} \omega_0 \right) \right] \quad (2.9)$$

$$\zeta_n(0) = 0, \quad \zeta_n'(0) = \frac{2iD_n \omega_0}{N_n^2 \sigma} \quad (n = 1, 2, \dots) \quad (2.10)$$

где

$$\sigma_n^2 = k_n^2 a^2 = \frac{\xi_n^2 a^2}{R_0^2} \quad (2.11)$$

Решение (2.9), удовлетворяющее (2.10), можно записать в виде

$$\zeta_n(x) = \frac{D_n}{N_n^2} \sum_{k=1}^2 \alpha_k \zeta_{nk}(x) \quad (2.12)$$

где

$$\zeta_{n1}(x) = -\frac{\sigma^2}{\sigma_n^2 - \sigma^2} \left\{ -1 + e^{-iM\delta\sigma x} [\cos \delta \sqrt{\beta_n^2 + \sigma^2} x + \frac{iM\sigma}{\sqrt{\beta_n^2 + \sigma^2}} \sin \delta \sqrt{\beta_n^2 + \sigma^2} x] \right\} \quad (2.13)$$

$$\zeta_{n2}(x) = \frac{\sigma}{\sigma_n^2 - \sigma^2} \left( \sigma x - \frac{2ic\sigma_n^2}{\sigma_n^2 - \sigma^2} \right) + \frac{ae^{-iM\delta\sigma x}}{(\sigma_n^2 - \sigma^2)^2} \left\{ 2iM\sigma_n^2 \sigma \cos \delta \sqrt{\beta_n^2 + \sigma^2} x - \frac{(M^2 - 1)(\sigma^4 + 2\sigma_n^4 - \sigma^2 \sigma_n^2) + 2\sigma^2 \sigma_n^2}{\sqrt{\beta_n^2 + \sigma^2}} \sin \delta \sqrt{\beta_n^2 + \sigma^2} x \right\}$$

$$\alpha_1 = u_0, \quad \alpha_2 = \omega_0, \quad \delta = \frac{1}{a(M^2 - 1)}, \quad \beta_n^2 = \sigma_n^2(M^2 - 1)$$

§ 3. Вычисление главного вектора и главного момента системы газодинамических сил. Главный вектор  $\mathbf{P}$  и главный момент  $\mathbf{M}_0$  системы газодинамических сил относительно точки  $O$  проще всего получить, используя функцию, характеризующую возмущения давления, и учитывая добавочное изменение количества движения и кинетического момента вследствие истечения газа из источников, заполняющих поверхность  $S_1$ :

$$\mathbf{P} = \iint_{S_1+S_2} \delta p \mathbf{v} dS + \mathbf{P}^{(r)}, \quad \mathbf{M}_0 = \iint_{S_1+S_2} \delta p (\mathbf{R} \times \mathbf{v}) dS + \mathbf{M}_0^{(r)} \quad (3.1)$$

где

$$\mathbf{P}^{(r)} = -c\boldsymbol{\mu}^*, \quad \mathbf{M}_0^{(r)} = c^2 \iint_{S_1} (\mathbf{R} \times \mathbf{v}) \delta \rho dS \quad (3.2)$$

а  $\mathbf{R}$  — радиус-вектор точки поверхности  $S_1 + S_2$ . При этом вариации давления  $\delta p$  и плотности  $\delta \rho$  нужно выразить через связанные координаты. Интеграл Лагранжа — Коши в подвижной системе  $Oxyz$  имеет вид:

$$\frac{\partial \Phi}{\partial t} + \frac{v_a^2}{2} - \mathbf{v}_a \cdot \mathbf{v}_l + \int \frac{dp}{\rho} = \chi(t)$$

где  $\mathbf{v}_a$  — абсолютная скорость частицы газа,  $\mathbf{v}_l$  — переносная скорость,  $\chi(t)$  — произвольная функция времени.

В рассматриваемом случае  $\mathbf{v}_a = \mathbf{c} + \nabla \Phi$ ,  $\mathbf{v}_l = \mathbf{u} + \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{R}$ , поэтому выражение для  $\delta p$  приобретает после опускания несущественной функции времени следующую форму:

$$\delta p = -\rho_0 \left( \frac{\partial \Phi}{\partial t} + c \frac{\partial \Phi}{\partial x} + c y \omega \right) \quad (3.3)$$

где  $\rho_0$  — массовая плотность невозмущенного газа. Выражение для вариации плотности  $\delta \rho$  с той же степенью точности имеет вид

$$\delta \rho = \frac{\delta p}{a^2} = -\frac{\rho_0}{a^2} \left( \frac{\partial \Phi}{\partial t} + c \frac{\partial \Phi}{\partial x} + c y \omega \right) \quad (3.4)$$

В силу граничного условия (1.3) на поверхности  $S_1$

$$\delta \rho = -\frac{\rho_0}{a^2} \frac{\partial \Phi}{\partial t}$$

Подставляя  $\delta p$  из (3.3) в формулы (3.1) и выполняя интегрирование по поверхности  $S_1 + S_2$ , используя во второй из них интегрирование по частям, получим

$$\begin{aligned} \mathbf{P} = & -\rho_0 \left[ \iint_{S_1+S_2} \frac{\partial \Phi}{\partial t} \mathbf{v} dS + c \iint_{S_2} \frac{\partial \Phi}{\partial x} \mathbf{v} dS + hc\omega \oint_c y \mathbf{v} ds \right] - c\boldsymbol{\mu}^* \quad (3.5) \\ \mathbf{M}_0 = & -\rho_0 \left[ \iint_{S_1+S_2} \frac{\partial \Phi}{\partial t} (\mathbf{R} \times \mathbf{v}) dS + c \iint_{S_2} \frac{\partial \Phi}{\partial x} (\mathbf{R} \times \mathbf{v}) dS - \right. \\ & \left. - \iint_{S_2} \Phi (\mathbf{c} \times \mathbf{v}) dS + c\omega \iint_{S_2} y (\mathbf{R} \times \mathbf{v}) dS + M^2 \iint_{S_1} \frac{\partial \Phi}{\partial t} (\mathbf{R} \times \mathbf{v}) dS \right] \end{aligned}$$

Подставляя далее  $\Phi$  согласно (2.1) в (3.5), можно получить

$$\mathbf{P} = -\frac{d\mathbf{K}}{dt} - c\boldsymbol{\mu}^* - 2\boldsymbol{\mu}^* (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{R}_0) - \rho_0 \sum_{n=1}^{\infty} \iint_{S_2} \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\partial r_n}{\partial t} + c \frac{\partial r_n}{\partial x} \right) \phi_n \mathbf{v} dS \quad (3.6)$$

$$\mathbf{M}_0 = -\frac{d\mathbf{L}_0}{dt} + \boldsymbol{\mu}^* (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{R}_0) \times \mathbf{R}_0 - \rho_0 \sum_{n=1}^{\infty} \iint_{S_2} \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\partial r_n}{\partial t} + c \frac{\partial r_n}{\partial x} \right) (\mathbf{R} \times \mathbf{v}) \phi_n dS$$

Здесь

$$\begin{aligned} \mathbf{K} &= \mu (\mathbf{u} + \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{R}_c) = \mu \left( u + \frac{h}{2} \boldsymbol{\omega} \right) \mathbf{i}_2 \\ \mathbf{L}_0 &= \mu \left[ \mathbf{u} \times \mathbf{R}_c + \frac{2}{3} (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{R}_c) \times \mathbf{R}_c \right] + \delta \mathbf{L}_0 = \\ &= \mu \left[ \frac{h}{2} u + \frac{h^2}{3} \boldsymbol{\omega} + (1 + M^2) \frac{R_0^2 u}{h} \right] \mathbf{i}_3 \end{aligned} \quad (3.7)$$

где  $\mu$  — масса газа, заполняющего объем  $Q$ ,  $\mathbf{R}_0$  — радиус-вектор центра выходного сечения,  $\mathbf{R}_c$  — радиус-вектор центра инерции газовой массы  $Q$

$$\mu = \pi R_0^2 h \rho_0, \quad \mathbf{R}_0 = h \mathbf{i}_1, \quad \mathbf{R}_c = \frac{h}{2} \mathbf{i}_1 \quad (3.8)$$

При получении выражений (3.6) использованы формулы

$$\sum_{n=1}^{\infty} \frac{1}{\xi_n^2 - 1} = \frac{1}{2}, \quad \sum_{n=1}^{\infty} \frac{1}{\xi_n^2 (\xi_n^2 - 2)} = \frac{1}{8} \quad (3.9)$$

Введем в рассмотрение операторы

$$\begin{aligned} \Omega_{n1}(\zeta_{nk}) &= \left[ a^2 (M^2 - 1) \frac{d}{dx} + ic\sigma \right] \zeta_{nk}(x) \Big|_{x=0}^{x=h} + \sigma_n^2 \int_0^h \zeta_{nk}(x) dx \\ \Omega_{n2}(\zeta_{nk}) &= h \left[ a^2 (M^2 - 1) \frac{d}{dh} + ic\sigma \right] \zeta_{nk}(h) + \sigma_n^2 \int \zeta_{nk}(h) dh - \\ &- \int_0^h \left\{ \left[ a^2 (M^2 - 1) \frac{d}{dx} + ic\sigma \right] \zeta_{nk}(x) dx + \sigma_n^2 \int \zeta_{nk}(x) dx \right\} dx \end{aligned} \quad (3.10)$$

и перейдем к скалярной форме уравнений (3.6). Заменяя функции  $\phi_n$  соответствующими выражениями из (2.4) и принимая во внимание формулы (2.8), (2.11), (2.12) и (1.4), получим из (3.6) после выполнения некоторых квадратур:

$$P_y = 2\pi\rho_0 R_0^2 e^{i\sigma t} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{1}{\xi_n^2 - 1} \sum_{k=1}^2 \alpha_k \Omega_{n1}(\zeta_{nk}) + \frac{\mu c \omega_0 e^{i(\sigma t + 1/2\pi)}}{\sigma} \quad (3.11)$$

$$M_{0z} = 2\pi\rho_0 R_0^2 e^{i\sigma t} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{1}{\xi_n^2 - 1} \sum_{k=1}^2 \alpha_k \Omega_{n2}(\zeta_{nk}) - \frac{\pi\rho_0 R_0^4 \sigma}{4} (M^2 + 1) e^{i(\sigma t + 1/2\pi)}.$$

Возвращаясь к функциям  $u(t)$  и  $\omega(t)$  (1.4) и вводя для малого угла поворота системы координат  $Oxyz$  относительно  $O^*x^*y^*z^*$  обозначение

$$\vartheta = - \frac{\omega_0 e^{i(\sigma t + \pi/2)}}{\sigma} \quad (3.12)$$

можно придать формулам (3.11) следующий вид:

$$P_y = - [\mu_{11}(\sigma) \dot{u} + \mu_{12}(\sigma) \dot{\omega} + \lambda_{11}(\sigma) u + \lambda_{12}(\sigma) \omega + c\mu \dot{\vartheta}] \quad (3.13)$$

$$M_{0z} = - [\mu_{21}(\sigma) \dot{u} + \mu_{22}(\sigma) \dot{\omega} + \lambda_{21}(\sigma) u + \lambda_{22}(\sigma) \omega]$$

где

$$\begin{aligned} \mu_{jk} &= \frac{2}{\sigma^2} \sum_{n=1}^{\infty} \mu_n \operatorname{Re} [\Omega_{nj}(\zeta_{nk})], & \mu_n &= \frac{\pi R_0^2 \rho_0}{\xi_n^2 - 1} \\ \lambda_{jk} &= - \frac{2}{\sigma} \sum_{n=1}^{\infty} \mu_n J^m [\Omega_{nj}(\zeta_{nk})] & (j, k = 1, 2), \end{aligned} \quad (3.14)$$

Приведем выражения  $\mu_{1k}$  и  $\lambda_{1k}$  ( $k=1, 2$ ), получающиеся из (3.14) после подстановки  $\zeta_{n1}(x)$  и  $\zeta_{n2}(x)$  из (2.13) и выполнения квадратур:

$$\mu_{11}(\sigma) = \sum_{n=1}^{\infty} \mu_n \left\{ [P_{11}^{(n)}(\sigma) - Q_{11}^{(n)}(\sigma)] S_1^{(n)}(\sigma) - \right. \quad (3.15)$$

$$\left. - [P_{11}^{(n)}(\sigma) + Q_{11}^{(n)}(\sigma)] S_2^{(n)}(\sigma) + \frac{2h}{R_0} P_{12}^{(n)}(\sigma) \right\}$$

$$\lambda_{11}(\sigma) = \sigma \sum_{n=1}^{\infty} \mu_n \left\{ - [P_{11}^{(n)}(\sigma) - Q_{11}^{(n)}(\sigma)] C_1^{(n)}(\sigma) + [P_{11}^{(n)}(\sigma) + \right.$$

$$\left. + Q_{11}^{(n)}(\sigma)] C_2^{(n)}(\sigma) - 2Q_{11}^{(n)}(\sigma) \right\}$$

$$\mu_{12}(\sigma) = \sum_{n=1}^{\infty} \mu_n R_0 \left\{ [P_{12}^{(n)}(\sigma) + Q_{12}^{(n)}(\sigma)] C_1^{(n)}(\sigma) - \right.$$

$$\left. - [P_{12}^{(n)}(\sigma) - Q_{12}^{(n)}(\sigma)] C_2^{(n)}(\sigma) - 2 \left[ Q_{12}^{(n)}(\sigma) - \frac{h^2}{2R_0^2(1-\zeta_n^2)} \right] \right\}$$

$$\lambda_{12}(\sigma) = \sigma \sum_{n=1}^{\infty} \mu_n R_0 \left\{ [P_{12}^{(n)}(\sigma) + Q_{12}^{(n)}(\sigma)] S_1^{(n)}(\sigma) - [P_{12}^{(n)}(\sigma) - \right.$$

$$\left. - Q_{12}^{(n)}(\sigma)] S_2^{(n)}(\sigma) \right\}$$

Здесь

$$S_{1,2}^{(n)}(\sigma) = \sin \delta \sigma_n (\zeta_n M \pm \sqrt{M^2 - 1 + \zeta_n^2}) h$$

$$C_{1,2}^{(n)}(\sigma) = \cos \delta \sigma_n (\zeta_n M \pm \sqrt{M^2 - 1 + \zeta_n^2}) h$$

$$P_{11}^{(n)}(\sigma) = - \frac{\zeta_n^2 [2(M^2 - 1) + 1 + \zeta_n^2]}{\xi_n (1 - \zeta_n^2)^2 \sqrt{M^2 - 1 + \zeta_n^2}}, \quad Q_{11}^{(n)}(\sigma) = - \frac{M \zeta_n (1 + \zeta_n^2)}{\xi_n (1 - \zeta_n^2)^2} \quad (3.16)$$

$$P_{12}^{(n)}(\sigma) = - \frac{M [(M^2 - 1)(\zeta_n^4 + \zeta_n^2 + 2) + 2\zeta_n^4]}{\xi_n \zeta_n^2 (1 - \zeta_n^2)^3 \sqrt{M^2 - 1 + \zeta_n^2}}$$

$$Q_{12}^{(n)}(\sigma) = \frac{(M^2 - 1)(\zeta_n^4 - \zeta_n^2 + 4) + 2(1 + \zeta_n^2)}{\zeta_n^2 (1 - \zeta_n^2)^3} \quad \left( \zeta_n = \frac{\sigma}{\sigma_n} \right)$$

Из (3.15) — (3.16) очевидно, что эффекты, связанные с нестационарностью процесса, являются несущественными, если величина  $\zeta_1^2$  пренебрежимо мала по сравнению с единицей, т. е., поскольку  $\xi_1 \approx 1.8442$ , при выполнении неравенства

$$\left( \frac{\sigma R_0}{1.844 a} \right)^2 \ll 1 \quad (3.17)$$

Полагая, например,  $R_0/a \sim 10^{-3}$  сек, получим для этого случая условие применимости гипотезы стационарности

$$\left( \frac{\sigma}{1.844} \right)^2 \ll 10^6$$

Заметные отклонения от нее должны в этом случае наблюдаться только при вынужденных колебаниях с частотами порядка сотен герц. Иными словами, сверхзвуковая газовая струя, протекающая через цилиндрический канал, может в широком диапазоне чисел Струхала считаться «абсолютно жесткой» в поперечном направлении. Осуществив в (3.14) предельный переход  $\sigma \rightarrow 0$ , можно получить выражения, учитывающие в рамках гипотезы стационарности эффект доньшка  $S_1$ .