



# Math-Net.Ru

All Russian mathematical portal

A. M. Golovin, T. A. Ratnikova, Flow past a cylinder in a transverse magnetic field in case of small Reynolds and Hartman numbers,  
*Vestnik Moskov. Univ. Ser. 1. Mat. Mekh.*, 1992,  
Number 6, 30–34

<https://www.mathnet.ru/eng/vmumm2506>

Use of the all-Russian mathematical portal Math-Net.Ru implies that you have read and agreed to these terms of use

<https://www.mathnet.ru/eng/agreement>

Download details:

IP: 18.97.14.81

April 21, 2025, 14:01:28



Интегральный инвариант равен

$$\int_D (\mu + a^2)^{\frac{3}{2}} d\omega dS,$$

где  $D \in \mathbb{R}^3 \{\omega\} \times S^2 \{n\}$ ,  $S^2 \{n\} : (n, n) = 1$ .

#### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Чаплыгин С. А. О катании шара по горизонтальной плоскости // Избранные труды по механике и математике. М., 1954. 455—471.
2. Козлов В. В. К теории интегрирования уравнений неголономной механики // Успехи механики. 1985. 8, вып. 3. 85—107.
3. Татаринов Я. В. Слабо неголономное представление задачи о качении твердого тела и возможности усреднения по фазовым торам // Изв. АН СССР. Механ. тверд. тела. 1988. № 1. 25—33.
4. Гантмахер Ф. Р. Теория матриц. М., 1966.
5. Дубровин Б. А., Новиков С. П., Фоменко А. Т. Современная геометрия: Методы и приложения. М., 1986.

Поступила в редакцию  
02.07.91

ВЕСТН. МОСК. УН-ТА. СЕР. I. МАТЕМАТИКА. МЕХАНИКА. 1992. № 6

УДК 538.4

А. М. Головин, Т. А. Ратникова

#### ОБТЕКАНИЕ ЦИЛИНДРА В ПОПЕРЕЧНОМ МАГНИТНОМ ПОЛЕ ПРИ МАЛЫХ ЧИСЛАХ РЕЙНОЛЬДСА И ГАРТМАНА

Обтекание цилиндра проводящей жидкостью в магнитном поле при малых числах Рейнольдса и Гартмана исследовалось в работах [1—3] и других.

В настоящей работе рассматривается стационарное обтекание бесконечного круглого цилиндра радиуса  $a$  однородным на бесконечности потоком вязкой, несжимаемой, электропроводящей жидкости, вектор скорости  $\mathbf{U}$  которой перпендикулярен образующей цилиндра. Перпендикулярно образующей цилиндра приложено однородное магнитное поле с индукцией  $\mathbf{V}$ .

Начало декартовой системы координат  $oxyz$  совместим с одной из точек на оси цилиндра, ось  $oz$  — с вектором индукции магнитного поля, ось  $oy$  — с образующей цилиндра, плоскость  $oxz$  совместим с плоскостью, образованной векторами  $\mathbf{U}$  и  $\mathbf{V}$ .

При малых гидродинамическом и магнитном числах Рейнольдса ( $Re \ll 1$ ,  $Re_m \ll 1$ ), малом числе Гартмана ( $M \ll 1$ ) и при условии  $Re \ll M^2$  движение задается следующей системой уравнений, записанных в безразмерных переменных [2]:

$$\Delta \mathbf{v} + M^2 \{[\mathbf{i}_3 \times \nabla \varphi] + [[\mathbf{v} \times \mathbf{i}_3] \times \mathbf{i}_3]\} = \nabla p,$$
$$\operatorname{div} \mathbf{v} = 0, \Delta \varphi = (\mathbf{i}_3 \cdot \operatorname{rot} \mathbf{v}), M = Ba \sqrt{\sigma/\eta}. \quad (1)$$

Здесь  $\eta$ ,  $\sigma$  — динамическая вязкость и электропроводимость жидкости, обтекающей цилиндр,  $\mathbf{i}_3$  — единичный орт вдоль оси  $oz$ . Расстояния, скорость  $\mathbf{v}$ , давление  $p$ , индукция магнитного поля и электрический потенциал  $\varphi$  приведены к безразмерному виду делением на  $a$ ,  $U$ ,  $\eta U/a$ ,  $B$ ,  $aUB$  соответственно.

Граничные условия имеют вид

$$\begin{aligned} r=1: \mathbf{v} &= 0, \quad (\boldsymbol{\tau} \cdot \nabla \varphi) = (\boldsymbol{\tau}' \cdot \nabla \varphi'), \\ \sigma(\mathbf{n} \cdot \nabla \varphi) &= \sigma'(\mathbf{n} \cdot \nabla \varphi'), \\ r \gg 1: \mathbf{v} &= \mathbf{k}, \quad \mathbf{k} = \mathbf{U}/U, \\ \varphi_\infty &= -y \cos \alpha, \quad p = p_\infty, \end{aligned} \quad (2)$$

где  $\boldsymbol{\tau}$ ,  $\mathbf{n}$  — единичные векторы касательной и нормали к цилиндру,  $\alpha$  — угол между  $\mathbf{U}$  и осью  $ox$ , штрихованные величины здесь и далее относятся к области внутри цилиндра.

Естественно предположить, что задача однородна по  $y$ ,  $v_y = 0$  и все величины зависят только от  $x$  и  $z$ :

$$x = r \cos \theta, \quad z = r \sin \theta.$$

Для решения системы уравнений (1) с граничными условиями (2) воспользуемся методом точечных сил Озеена [3], модифицированным в [4] таким образом, чтобы в приближении с точностью до членов порядка  $M$  включительно учесть влияние конечных размеров обтекаемого тела.

В настоящей работе предпринята попытка учета членов порядка  $M^2$  с помощью обобщенного метода Озеена.

Для определения полной силы  $\mathbf{F}$ , действующей на единицу длины цилиндра, необходимо в рассматриваемом приближении учесть действие силы Лоренца. Полная сила (размерная) может быть представлена в виде

$$\begin{aligned} \eta U F_i &= \int_S (P_{ij} + T'_{ij}) n_j dS = \int_S P_{ij} n_j dS + \int_V \frac{\partial}{\partial x_j} T'_{ij} dV = \\ &= \int_V \frac{\partial}{\partial x_j} (T'_{ij} - T_{ij}) dV + \int_S (P_{ij} + T_{ij}) n_j dS, \end{aligned}$$

где  $P_{ij}$  и  $T_{ij}$  — компоненты тензоров гидродинамических и максвелловских напряжений,  $dS$  и  $dV$  — элементы боковой поверхности и объема цилиндра единичной длины.

Уравнение движения (1) может быть представлено в виде

$$\frac{\partial}{\partial x_j} (P_{ij} + T_{ij}) = \eta U F_{0i} [\delta(\mathbf{r}) + A_1 \Delta \delta(\mathbf{r}) + A_2 \Delta^2 \delta(\mathbf{r}) + \dots]. \quad (3)$$

Первый член в правой части порождает решение, создаваемое точечной силой, что соответствует асимптотике реального течения, обтекающего цилиндр на расстояниях, существенно превышающих его радиус ( $r \gg 1$ ). Следующие члены в правой части, содержащие особенности более высокого порядка, выбираются таким образом, чтобы удовлетворить граничным условиям (2) на поверхности цилиндра.

Таким образом, принимая во внимание, что

$$\frac{\partial T_{ij}}{\partial x_j} = [\mathbf{j} \times \mathbf{B}]_i, \quad \frac{\partial T'_{ij}}{\partial x_j} = [\mathbf{j}' \times \mathbf{B}]_i,$$

где  $\mathbf{j}$  и  $\mathbf{j}'$  — плотности электрического тока вне и внутри цилиндра, можно получить

$$\mathbf{F} = \mathbf{F}_0 + \frac{1}{\eta U} \int_V [(\mathbf{j}' - \mathbf{j}) \times \mathbf{B}] dV.$$

Как известно [2], в рассматриваемой задаче электрическое поле  $\mathbf{E}$  постоянно, однородно и имеет только одну компоненту  $E_y = UB \cos \alpha$ .

Поэтому

$$\frac{1}{\eta U} \int_V [(\mathbf{j}' - \mathbf{j}) \times \mathbf{B}] dV = \pi M^2 \left( \frac{\sigma'}{\sigma} - 1 \right) \mathbf{i}_1 \cos \alpha, \quad (4)$$

где  $\mathbf{i}_1$  — единичный орт вдоль оси  $ox$ .

Будем искать решение уравнений (1) или (3) с граничными условиями (2) в виде

$$v_i = F_{0j} U_{ij} + k_i, \quad \rho = (\mathbf{F}_0 \cdot \mathbf{P}) + \rho_\infty, \quad \varphi = (\mathbf{F}_0 \cdot \mathbf{\Phi}) + \varphi_\infty,$$

где компоненты фундаментального тензора  $U_{ij}$  и векторов  $\mathbf{P}$  и  $\mathbf{\Phi}$  выражаются через функцию  $G$  следующим образом:

$$U_{ij} = \delta_{ij} \Delta G - \frac{\partial^2 G}{\partial x_i \partial x_j},$$

$$\mathbf{P} = -\nabla \Delta G + \mathbf{i}_3 M^2 \frac{\partial G}{\partial z}, \quad (5)$$

$$\mathbf{\Phi} = [\mathbf{i}_3 \times \nabla G].$$

Попытаемся искать функцию  $G$  в виде ряда

$$G = G_0 + A_1 \Delta G_0 + A_2 \Delta \Delta G_0 + \dots = G_0 + \sum_{i=1}^{\infty} A_i \Delta^i G_0,$$

где  $A_i$  — некоторые постоянные. Функция  $G_0$  удовлетворяет уравнению

$$\Delta \Delta G_0 - M^2 \frac{\partial^2 G_0}{\partial z^2} = \delta(\mathbf{r}). \quad (6)$$

Уравнение (6) сводится к системе уравнений:

$$\Delta G_0 = -\frac{1}{2\pi} K_0 \left( \frac{Mr}{2} \right) \operatorname{ch} \left( \frac{Mz}{2} \right), \quad (7)$$

$$\frac{\partial G_0}{\partial z} = -\frac{1}{2\pi M} K_0 \left( \frac{Mr}{2} \right) \operatorname{sh} \left( \frac{Mz}{2} \right),$$

где  $K_0(x)$  — функция Макдональда.

Вместо граничного условия отсутствия скольжений на поверхности цилиндра поставим условие

$$r = 1 : \int_0^{2\pi} \mathbf{v} d\theta = 0. \quad (8)$$

В соответствии с (5) имеем

$$\mathbf{v} = \mathbf{k} + \mathbf{i}_1 \left( F_{0x} \frac{\partial^2 G}{\partial z^2} - F_{0z} \frac{\partial^2 G}{\partial x \partial z} \right) + \mathbf{i}_3 \left( F_{0z} \frac{\partial^2 G}{\partial x^2} - F_{0x} \frac{\partial^2 G}{\partial x \partial z} \right),$$

где, как следует из (7),

$$\begin{aligned}\frac{\partial^2 G_0}{\partial x \partial z} &= \frac{x}{4\pi r} K_1\left(\frac{Mr}{2}\right) \operatorname{sh}\left(\frac{Mz}{2}\right), \\ \frac{\partial^2 G_0}{\partial x^2} &= \frac{1}{4\pi} \left[ K_1\left(\frac{Mr}{2}\right) \operatorname{sh}\left(\frac{Mz}{2}\right) \frac{z}{r} + K_0\left(\frac{Mr}{2}\right) \operatorname{ch}\left(\frac{Mz}{2}\right) \right], \\ \frac{\partial^2 G_0}{\partial z^2} &= \frac{1}{4\pi} \left[ K_1\left(\frac{Mr}{2}\right) \operatorname{sh}\left(\frac{Mz}{2}\right) \frac{z}{r} - K_0\left(\frac{Mr}{2}\right) \operatorname{ch}\left(\frac{Mz}{2}\right) \right].\end{aligned}$$

Заметим, что

$$\int_0^{2\pi} \left. \frac{\partial^2 \Delta^i G_0}{\partial x \partial z} \right|_{r=1} d\theta = 0, \quad \forall i \geq 0.$$

Таким образом, условия (8) при  $r=1$  примут вид:

$$\begin{aligned}\int_0^{2\pi} \left[ \cos \alpha + F_{0x} \sum_{i=0}^{\infty} A_i \frac{\partial^2 \Delta^i G_0}{\partial z^2} \right] d\theta &= 0, \\ \int_0^{2\pi} \left[ \sin \alpha + F_{0z} \sum_{i=0}^{\infty} A_i \frac{\partial^2 \Delta^i G_0}{\partial x^2} \right] d\theta &= 0\end{aligned}\quad (9)$$

$$(A_0 = 1).$$

Выясним, какова структура рядов в (9). Можно показать, что при  $M \ll 1$  члены ряда убывают, как  $O(M^{2i})$ . Для того чтобы вычислить силу с точностью до  $M^2$  включительно, достаточно взять два члена ряда.

Используя (8), из (9) получаем систему

$$\begin{aligned}-\frac{2\pi \cos \alpha}{F_{0x}} &= \frac{1}{2} \left[ K_1\left(\frac{M}{2}\right) I_1\left(\frac{M}{2}\right) - \right. \\ &- K_0\left(\frac{M}{2}\right) I_0\left(\frac{M}{2}\right) \left. \right] + A_1 \left[ K_1\left(\frac{M}{2}\right) I_1\left(\frac{M}{2}\right) \left(2 + \frac{M^2}{2}\right) + \right. \\ &+ \frac{M}{2} K_0\left(\frac{M}{2}\right) I_1\left(\frac{M}{2}\right) - \frac{M}{2} K_1\left(\frac{M}{2}\right) I_0\left(\frac{M}{2}\right) - \frac{M^2}{2} K_0\left(\frac{M}{2}\right) I_0\left(\frac{M}{2}\right) \left. \right], \\ \frac{2\pi \sin \alpha}{F_{0z}} &= \frac{1}{2} \left[ K_0\left(\frac{M}{2}\right) I_0\left(\frac{M}{2}\right) + K_1\left(\frac{M}{2}\right) I_1\left(\frac{M}{2}\right) \right] + \\ &+ A_1 \left[ 2K_1\left(\frac{M}{2}\right) I_1\left(\frac{M}{2}\right) + \frac{M}{2} K_0\left(\frac{M}{2}\right) I_1\left(\frac{M}{2}\right) - \frac{M}{2} K_1\left(\frac{M}{2}\right) I_0\left(\frac{M}{2}\right) \right],\end{aligned}$$

где  $I_i(x)$  — модифицированные функции Бесселя.

Для определения коэффициента  $A_1$  потребуем, чтобы не только

$$\int_0^{2\pi} \mathbf{v}|_{r=1} d\theta = 0, \quad \text{но и}$$

$$\int_0^{2\pi} \mathbf{v}|_{r=1} \cos m \theta d\theta = 0, \quad \int_0^{2\pi} \mathbf{v}|_{r=1} \sin m \theta d\theta = 0, \quad m = 1, 2, \dots \quad (10)$$

Можно показать, что при  $m=2l+1$  интегралы (10) тождественно равны нулю, а при  $m=2l$  с точностью до  $M^2$  всегда получаем одну и

ту же систему уравнений, позволяющую определить коэффициент  $A_1$  и силу  $F_0$ , действующую на цилиндр:

$$F_{0x} = \frac{128\pi \cos \alpha}{\Omega(32 + 12M^2) - 16 - M^2}, \quad F_{0z} = \frac{128\pi \sin \alpha}{\Omega(32 + 4M^2) + 16 + M^2},$$

где  $\Omega = -\gamma + \ln(4/M)$ ,  $\gamma = 0,577$  — постоянная Эйлера.

Полная безразмерная сила, равная размерной, отнесенной к  $\eta U$ , действующая на единицу длины цилиндра, с учетом (5) имеет вид

$$F_x = \frac{8\pi \cos \alpha}{2\Omega - 1} \left\{ 1 - \frac{M^2}{16(2\Omega - 1)} \left[ 8\Omega^2 + 4\Omega + \right. \right. \\ \left. \left. + 1 - \frac{2\sigma'}{\sigma} (2\Omega - 1)^2 \right] + O(M^4) \right\}, \\ F_z = \frac{8\pi \sin \alpha}{2\Omega + 1} \left[ 1 - \frac{M^2}{16} \frac{4\Omega + 1}{2\Omega + 1} + O(M^4) \right].$$

Итак, метод точечных сил позволяет прийти к результатам, согласующимся с ранее полученными [2], несколько более простым, как представляется авторам, образом.

#### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Дамбург Р. Обтекание бесконечного цилиндра вязкой проводящей жидкостью в присутствии магнитного поля // Изв. АН Латв. ССР. 1959. № 5. 81.
2. Yosinobu H., Kakutani T. Two-dimensional Stokes flow of an electrically conducting fluid in a uniform magnetic field // J. Phys. Soc. 1959. 14, N 10. 1433—1444.
3. Брановер Г. Г., Цинобер А. Б. Магнитная гидродинамика несжимаемых сред. М., 1970.
4. Головин А. М., Натяганов В. Л. Магнитногидродинамическое обтекание капли при малых числах Рейнольдса и Гартмана // Изв. АН СССР. Механ. жидкости и газа. 1978. № 6. 19.

Поступила в редакцию  
10.09.91

УДК 531.01+517.9

С. В. Болотин

#### ГОМОКЛИНИЧЕСКИЕ ТРАЕКТОРИИ К МИНИМАЛЬНЫМ ТОРАМ ЛАГРАНЖЕВЫХ СИСТЕМ

**1. Формулировка результатов.** Пусть  $M^m$  — компактное конфигурационное многообразие лангранжевой системы, а  $L \in C^\infty(P)$  — функция Лагранжа на расширенном фазовом пространстве  $P = TM \times \mathbf{T}$ , 1-периодически зависящая от времени  $t \in \mathbf{T} = \mathbf{R}/\mathbf{Z}$ . Предположим, что выполнены следующие условия.

*Выпуклость по скорости.* При всех  $x \in M$  и  $t \in \mathbf{R}$  функция Лагранжа  $L(x, v, t)$  строго выпукла по скорости  $v \in T_x M$ .

*Рост на бесконечности.* При  $|v| \rightarrow \infty$  имеем  $L(x, v, t)/|v| \rightarrow \infty$  равномерно по  $x \in M$ ,  $t \in \mathbf{R}$ . Здесь  $||$  — любая риманова метрика на  $M$ .

*Полнота.* Решения уравнений Лагранжа с функцией Лагранжа  $L$  и произвольными начальными условиями неограниченно продолжаются.