

НОВЫЙ КЛАСС ТОЧНЫХ РЕШЕНИЙ УРАВНЕНИЙ ДИНАМИКИ ВЯЗКОУПРУГОЙ ЖИДКОСТИ

Шабловский О.Н.

Гомельский государственный технический университет имени П.О. Сухого
246746, Беларусь, г. Гомель, пр. Октября, 48
Тел. +375-(232)-48-04-06; факс +375-(232)-47-91-65
E-mail: shabl@gstu.gomel.by

Плоское двумерное нестационарное течение несжимаемой вязкой жидкости определяется полными уравнениями движений, неразрывности и энергии:

$$\begin{aligned} \rho \frac{d\omega_i}{dt} &= -\frac{\partial p}{\partial x_i} + \frac{\partial \tau_{ik}}{\partial x_k}; \quad \frac{\partial \omega_k}{\partial x_k} = 0; \quad k = 1, 2; \\ \rho c_p \frac{dT}{dt} &= -\frac{\partial q_k}{\partial x_k} + \Phi + q_v; \quad \rho = \text{const}; \\ \Phi &= \tau_{11} \frac{\partial \omega_1}{\partial x_1} + \tau_{22} \frac{\partial \omega_2}{\partial x_2} + \tau_{12} \left(\frac{\partial \omega_2}{\partial x_1} + \frac{\partial \omega_1}{\partial x_2} \right). \end{aligned}$$

Реологическое уравнение состояния вязкоупругой жидкости Максвелла - Олдройда возьмем в форме записи:

$$\begin{aligned} \tau_{ij} + \gamma \frac{D\tau_{ij}}{Dt} &= 2\mu e_{ij}; \quad i, j, k = 1, 2; \\ \frac{DB_{ij}}{Dt} &= \frac{dB_{ij}}{dt} + m[B_{ik}\omega_{kj} - \omega_{ik}B_{kj}] - \\ &\quad - l(B_{ik}e_{kj} + e_{ik}B_{kj}); \quad (1) \\ 2e_{ij} &= \frac{\partial \omega_i}{\partial x_j} + \frac{\partial \omega_j}{\partial x_i}; \quad 2\omega_{ij} = \frac{\partial \omega_i}{\partial x_j} - \frac{\partial \omega_j}{\partial x_i}. \end{aligned}$$

Оператор дифференцирования (1) при $m = 0$ есть субстанциональная производная по времени, $d/dt = \partial/\partial t + \omega_k \partial/\partial x_k$; при $m = 1, l = 0$ - конвективная производная Яуманна; при $m = 1, l = \pm 1$ - две производные Олдройда. Для описания теплопренося применяем релаксационную модель максвелловского типа:

$$q_i + \gamma_1 \frac{dq_i}{dt} = -\lambda \frac{\partial T}{\partial x_i}, \quad i = 1, 2.$$

Рассмотрим неизотермическое течение вида:

$$\begin{aligned} \omega_1 &= -b(t); \quad \omega_2 = \omega(x, t); \quad p = p(x, t); \quad \rho = \text{const}; \\ \tau_{ij}/\rho &\equiv \sigma_{ij} = \sigma_{ij}(x, t); \quad \tau_{12} = \tau_{21}; \quad i, j = 1, 2; \\ T &= T(x, t); \quad q_1 = q(x, t); \quad q_2 \equiv 0. \end{aligned}$$

Данный класс решений для уравнений изотермического движения ньютоновской жидкости был указан в [1] без гидродинамической интерпретации. В работах [2-4] этот подход развивается и обобщается на случай неизотермического течения реологически сложных жидкостей.

Аналитическое построение начинаем с того, что для скорости и вязких напряжений принимаем следующие зависимости:

$$\omega = \tau f(h, \tau) + \omega_0, \quad \omega_0 = \text{const};$$

$$b = b_0 + b_1 \tau; \quad b_0, b_1 = \text{const};$$

$$\sigma_{ij} = \tau s_{ij}(h, \tau); \quad \gamma k = 1; \quad \gamma \equiv \text{const};$$

$$h = x + b_0 t; \quad \tau = \exp(-kt).$$

Из двух уравнений движения вычисляем

$$p - p_0(\tau) = \tau p \pi; \quad \pi = s_{11} - b_1 z;$$

$$s_{12} = a_1 \tau - R(z); \quad R(z) = f(z);$$

$$a_1 = \text{const}; \quad z = kh - b_1 \tau.$$

Здесь $p_0(\tau)$ - произвольная функция. Нормальные напряжения представляются в форме

$$\begin{aligned} s_{11} &= A_{11}(z) + m(1-l)\int[-\tau R + (\tau^2 a_1 / 2)]; \\ s_{22} &= A_{22}(z) + m(1+l)\int[\tau R - (\tau^2 a_1 / 2)], \end{aligned}$$

где $A_{11}(z), A_{22}(z)$ - произвольные функции.

Теплофизические параметры жидкой среды берем в виде

$$\nu = \mu/\rho = \nu_0 (T_0 - T)^{\frac{1}{2}}; \quad d\mu/dT < 0;$$

$$\lambda = \lambda^0 + \lambda^1 (T_0 - T)^{\frac{1}{2}}; \quad c_p = c_p^0 + c_p^1 (T_0 - T)^{\frac{1}{2}};$$

$$\nu_0, \lambda^0, \lambda^1, c_p^0, c_p^1, \rho, T_0 - \text{const}; \quad T_0 > T(x, t).$$

Температура и тепловой поток определяются зависимостями:

$$T = T_0 - \tau^2 \theta(z); \quad q = \tau^2 g(z) + \tau^3 \alpha(z).$$

Тогда из реологического уравнения состояния, которое служит отысканию касательного напряжения s_{12} , выводим:

$$\int \left[\frac{A_3 m}{2} - \frac{\nu_0 \theta^{\frac{1}{2}}}{\gamma} \right] = a_1 = \text{const};$$

$$A_3(z) = (1-l)A_{22}(z) - (1+l)A_{11}(z).$$

Если $a_1 \neq 0$, то должно быть $\dot{f}(z) \neq 0$.

Диссипативная функция дается выражением

$$\Phi = \tau_{12} \frac{\partial \psi}{\partial x} = \tau^2 k \rho f(z) [a_1 \tau - R(z)].$$

Объемный источник энергии рассматриваем как суперпозицию двух источников:

$$q_v = q_v^{(1)} + q_v^{(2)};$$

$$q_v^{(1)} = \rho k_1 (T_0 - T)^n \tau^{2-2n}; q_v^{(2)} = \rho k_2 (T_0 - T)^m \tau^{3-2m};$$

$$k_1, k_2, n, m - \text{const}.$$

Источник энергии $q_v(T, \tau)$, зависящий явно от времени, естественно назвать реономным; источник $q_v(T)$, не зависящий явно от времени, – склерономным.

Нетрудно видеть, что линия $z_w = \text{const}$ является образом подвижной непроницаемой стенки (контактной границы):

$$x_w(t) = -b_0 t + b_1 \exp(-t/\gamma) + z_w.$$

Скорость перемещения стенки равна продольной (вдоль оси ОХ) компоненте скорости жидкости:

$$u_w \equiv dx_w/dt = -b_0 - b_1 \exp(-t/\gamma).$$

Положим для определенности $b_0 < 0$. В начальном и в установившемся состояниях скорость стенки равна: $u_w(0) = -b_0 - b_1$; $u_w(t \rightarrow \infty) = -b_0 > 0$. Если $(-b_0) > b_1$, то $u_w(0) > 0$, т.е. стенка движется только в одном направлении, вправо вдоль ОХ; жидкость находится слева от стенки, $x \in (-\infty, x_w]$. Если $(-b_0) < b_1$, то скорость $u_w(t)$ изменяет знак: при $t \in [0, t_*]$ стенка движется влево; при $t = t_*$ происходит остановка, $u_w(t_*) = 0$,

$$-t_* / \gamma = \ln(-b_0 / b_1) < 0;$$

при $t > t_*$ стенка движется вправо, ее скорость увеличивается, стремясь к предельному значению $(-b_0)$. В этом варианте жидкость также находится слева от стенки, $x \in (-\infty, x_w]$. Таким образом, аргумент z можем считать лагранжевой координатой, являющейся образом частицы жидкости.

Реономные источники энергии релаксируют следующим образом вдоль изотермы $T_i = \text{const}$:

$$q_v^{(1)} \sim \exp(-t/\gamma^{(1)}); \gamma^{(1)} = \frac{\gamma}{2-2n} > 0; n < 1;$$

$$q_v^{(2)} \sim \exp(-t/\gamma^{(2)}); \gamma^{(2)} = \frac{\gamma}{3-2m} > 0; m < 3/2.$$

Если $n=1$ и $m=3/2$, то источники энергии – склерономные. Как в реономном, так и в склерономном случаях вдоль линии частицы жидкости $z_i = \text{const}$ имеем: $q_v^{(1)} \sim \exp(-2t/\gamma)$; $q_v^{(2)} \sim \exp(-3t/\gamma)$. Таким образом, источник $q_v^{(2)}(z_i, \tau)$ релаксирует быстрее, чем $q_v^{(1)}(z_i, \tau)$.

Система дифференциальных уравнений для функций $\theta(z), R(z)$ выглядит так:

$$\begin{aligned} R \ddot{R} &= \frac{k_1}{k} \theta^n - l_0 \ddot{\theta} - 2c_p^0 \theta; \\ a_1 \ddot{R} - l_1 \theta^2 \ddot{\theta} - \frac{l_1}{2} \theta \frac{1}{2} \dot{\theta}^2 + \frac{k_2}{k} \theta^m - 2c_p^1 \theta^{\frac{3}{2}} &= 0; \\ l_0 &= \lambda^0 / [\rho(\gamma - 2\gamma_1)]; \quad l_1 = \lambda^1 / [\rho(\gamma - 3\gamma_1)]. \end{aligned}$$

Подробно рассмотрен случай $a_1 = 0$, когда эти уравнения разделяются.

Гидродинамическая интерпретация данного класса решений позволила изучить: релаксационные связи между трением и полем скоростей, контрградиентный теплоперенос, а также знакопеременный характер диссипативной функции.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- Страхович К.И. Двумерное движение вязкой несжимаемой жидкости // Записки Гос. гидрологич. ин-та. 1932. Т.6. С.27-46 (Страхович К.И. Гидро- и газовая динамика. М.: Наука, 1980. С.29-46).
- Шабловский О.Н. О знакопеременной диссипации энергии в жидкости с релаксирующими вязкими напряжениями // ИФЖ. 1997. Т.70, № 6. С.967 – 974.
- Шабловский О.Н. Эволюционные свойства разрывных течений жидкости с турбулентной вязкостью // Прикладная гидромеханика. 2001. Т.3(75), № 2. С.72-80.
- Шабловский О.Н. Динамика вихрей и теплоперенос в потоке вязкой жидкости. Гомель: ГГТУ имени П.О. Сухого, 2001. 142 с.