УДК 532.5.032

# Колебания физического маятника с полостью эллиптической формы, заполненной вязкой жидкостью

# А.Ю. Боталов<sup>1,2</sup>

<sup>1</sup>Тюменский филиал Института теоретической и прикладной механики им. С.А. Христиановича СО РАН

<sup>2</sup>Тюменский государственный университет

#### E-mail: aybotalov@bk.ru

В работе численно исследованы плоские колебания эллиптического сосуда, полностью заполненного вязкой несжимаемой жидкостью. Определено характерное время затухания колебаний в зависимости от значений параметров системы, найдены значения параметров, при которых это время минимально. Представлены картины течения жидкости в полости.

Ключевые слова: полость с жидкостью, плоские колебания.

#### Введение

Анализ движения систем, имеющих в своем составе полости, содержащие жидкость, является важным как с практической точки зрения при его применении в исследовании динамики летательных аппаратов, имеющих на борту запас жидкого топлива, так и с теоретической, для лучшего понимания механизмов взаимодействия жидкого наполнителя с подвижными структурами.

Одним из первых подобными задачами занимался Н.Е. Жуковский [1], в своей работе он рассматривал движение тела с полостью, целиком заполненной идеальной жидкостью. Подробно влияние вязкости жидкости на движение тела исследовалось в работах [2, 3], были получены асимптотические решения линейной задачи движения тела с полостью, полностью заполненной вязкой жидкостью. Для решения задачи в нелинейной постановке требуется решить нелинейную систему уравнений, что возможно при помощи численных методов. В работах [4, 5] авторы приводят результаты численного моделирования задачи о движении сосуда цилиндрической формы, полностью заполненного вставки в виде радиальных ребер. Работа [6] была посвящена моделированию свободных колебаний под действием силы тяжести сосуда квадратной формы, полностью заполненного вязкой жидкостью.

В настоящей работе представлены результаты численного решения задачи движения физического маятника с полостью в форме эллипса, полностью заполненной вязкой несжимаемой жидкостью. Найдены зависимость угла отклонения маятника от времени и характерное время затухания колебаний, получены поля скорости жидкости.

© Боталов А.Ю., 2015

#### Постановка задачи

Рассматриваются плоские колебания сосуда в форме эллипса с малой (*a*) и большой (*b*) полуосями, происходящие под действием силы тяжести. В сосуде содержится вязкая несжимаемая жидкость. Масса сосуда считается пренебрежимо малой. Введем неподвижную систему координат с осью  $\eta$ , взятой в направлении, противоположном вектору силы тяжести, с осью  $\zeta$ , перпендикулярной плоскости колебаний, и осью  $\xi$ , дополняющей систему координат до правой тройки. Введем также подвижную систему координат до правой тройки. Введем также подвижную систему координат до правой тройки. Введем также подвижную систему координат, связанную с телом, как показано на рис. 1, причем ось *z* направлена по оси  $\zeta$ . Для описания плоского движения данной системы будут использоваться двумерные уравнения Навье–Стокса, записанные в неинерциальной системе отсчета, уравнение неразрывности и закон сохранения момента импульса. В безразмерной форме эти уравнения примут вид:

$$\frac{\partial U}{\partial X} + \frac{\partial V}{\partial Y} = 0,\tag{1}$$

$$\frac{\partial U}{\partial \tau} + U \frac{\partial U}{\partial X} + V \frac{\partial U}{\partial Y} = -\frac{\partial P}{\partial X} + \frac{1}{\operatorname{Re}_{\Omega}} \Delta U + 2V \dot{\phi} + X \dot{\phi}^2 + Y \ddot{\phi}, \tag{2}$$

$$\frac{\partial V}{\partial \tau} + U \frac{\partial V}{\partial X} + V \frac{\partial V}{\partial Y} = -\frac{\partial P}{\partial Y} + \frac{1}{\operatorname{Re}_{\Omega}} \Delta V - 2U\dot{\phi} + Y\dot{\phi}^2 - X\ddot{\phi},$$
(3)

$$\ddot{\varphi} + A_{\Omega} \sin \varphi = -A_{fl} \frac{d}{d\tau} \iint_{s} (XV - YU) \, ds, \tag{4}$$

где 
$$A_{\Omega} = 64\pi^2 / (3[5 + (a/b)^2]), A_{fl} = 4 / (\pi(a/b)[5 + (a/b)^2]), \operatorname{Re}_{\Omega} = \Omega b^2 / (2\pi \nu).$$

Формулы обезразмеривания имеют вид:

$$\tau = t \frac{\Omega}{2\pi}, \ U = u \frac{2\pi}{b\Omega}, \ V = v \frac{2\pi}{b\Omega}, \ P = \frac{4\pi^2 p'}{\rho \Omega^2 b^2}, \ X = \frac{x}{b}, \ Y = \frac{y}{b}, \ \Omega = \sqrt{\frac{3\sqrt{2g}}{4b}},$$



здесь t — время, u, v — скорости соответственно в направлении x и  $y, \varphi(t)$  — угол отклонения,  $\rho$  плотность, g — ускорение свободного падения,  $\Omega$  частота малых колебаний в предположении, что u = v = 0, давление есть отклонение от гидростатического давления:  $\nabla p' = \nabla p + \rho g$ .

Начальные условия в безразмерном виде:

$$\varphi \big|_{\tau=0} = \varphi_0, \ \dot{\varphi} \big|_{\tau=0} = 0, \ U \big|_{\tau=0} = V \big|_{\tau=0} = 0.$$

Граничные условия в безразмерном виде:

 $U\big|_{\Gamma} = V\big|_{\Gamma} = 0.$ 

Рис. 1. Исследуемая область.

## Численная схема и параметры расчета

Решение системы (1)–(3) находилось методом контрольного объема применительно к модифицированному алгоритму SIMPLER [7, 8], реализованного на структурированной криволинейной расчетной сетке [9]. Число контрольных объемов, на которые разбивалась расчетная область, изменялось от  $25 \times 100$  до  $300 \times 300$  в зависимости от значений  $\text{Re}_{\Omega}$  и отношения малой полуоси к большой (*a/b*). Для решения уравнения (4) использовался BDF метод (Backward Differentiation Formula) второго порядка точности [10]. Расчеты проводились для параметра  $\text{Re}_{\Omega}$ , изменяющегося в диапазоне  $7 \le \text{Re}_{\Omega} \le 5700$ , параметра *a/b*, изменяющегося в диапазоне  $0,25 \le a/b \le 1$ , и начального угла отклонения  $\varphi_0 = \pi/2$ . Достоверность полученных результатов подтверждается сравнением численного решения с асимптотическим решением линейной задачи, полученным в работе [3].

## Анализ полученных результатов

Прежде чем переходить к анализу результатов, приведем сравнение полученного численного решения с асимптотическим решением линейной задачи. В работе [3] получено интегродифференциальное уравнение, описывающее движение тела с полостью, полностью заполненной слабо вязкой жидкостью, при малой амплитуде движения. В случае колебания эллиптического сосуда уравнение будет иметь вид:

$$\ddot{\varphi} + \frac{16}{3\alpha} \pi^2 \sin \varphi = -\frac{4}{\alpha \pi^{0.5} \sqrt{\text{Re}_{\Omega}}} \cdot \frac{a/b}{1 + (a/b)^2} \cdot \frac{d}{dt} \int_0^1 \frac{\dot{\varphi} d\tau}{\sqrt{t - \tau}},$$
(5)
$$\alpha = 1 + 1/4 \left( \left( 1 - (a/b)^2 \right)^2 / \left( 1 + (a/b)^2 \right) \right).$$

где

На рис 2. изображена зависимость угла отклонения маятника от времени. Из рисунка видно, что полученное численное решение хорошо совпадает с асимптотическим по параметру Re<sub>Ω</sub> решением линейной задачи.

Остановимся на картинах возникающего течения при колебании маятника. На рис. З изображены изолинии функции тока в различные моменты времени, причем отрицательное значение функции тока соответствуют движению жидкости по часовой стрелке, положительное — против. По мере движения маятника в областях, симметрично смещенных в сторону движения маятника относительно линии x = 0, зарождаются вихри,

которые вращаются в сторону, противоположную вращению центрального вихря. Эти вторичные вихри с течением времени растут, захватывают все большую область течения, и по мере их движения направление вращения жидкости меняется на противоположное. Спустя некоторое время вторичные вихри сливаются в один, при этом вся жидкость вращается в одну сторону в сторону вращения вторичных вихрей.

*Рис.* 2. Зависимость угла отклонения маятника от времени при  $\varphi_0 = 0,1$ ,  $\operatorname{Re}_{\Omega} = 1140$  и a/b = 0,5. Символы — численное решение, линия — асимптотическое решение.





 $\tau = 0,34$  (a), 0,38 (b), 0,6 (c) 0,9 (d).

Далее процесс периодически повторяется. Смена направления вращения жидкости каждые полпериода сопровождается возникновением вторичных вихревых структур. При a/b = 1 (случай полости в форме кругового цилиндра) вторичные вихревые течения отсутствуют. Из этого факта следует, что смена направления вращения жидкости в полости,

совершающей вращательные колебания, сопровождается вихревым течением только при отклонении формы полости от цилиндрической.

Как показано в работе [6], наличие жидкой массы в колеблющемся маятнике приводит к изменению периода и амплитуды колебаний по сравнению со случаем абсолютно твердого тела. Диссипативные силы, возникающие в движущейся жидкости, приводят к уменьшению амплитуды колебания сосуда, причем время затухания зависит как от значения  $\operatorname{Re}_{\Omega}$ , так и от величины начального отклонения ( $\varphi_0$ ) и отношения малой полуоси к большой (a/b). Не приводя расчетов, можно сделать выводы о качественном поведении зависимости характерного времени затухания колебаний от параметров задачи. Так, зависимость характерного времени затухания от  $\operatorname{Re}_{\Omega}$  является немонотонной. Это следует из рассмотрения предельных случаев большого и малого значений  $\operatorname{Re}_{\Omega}$ . При большом значении параметра  $\operatorname{Re}_{\Omega}$  получаем приближение идеальной жидкости, диссипация очень мала и колебания затухают медленно. При малом Re<sub>0</sub> — приближение твердого тела, диссипация также очень мала. Следовательно, где-то между этими предельными случаями есть значение Reo, при котором диссипация будет максимальной, а характерное время затухания минимальным. При увеличении значения параметра *a/b* от 0 до 1 скорость диссипации энергии растет, а характерное время затухания уменьшается вследствие увеличения массы жидкости, вовлекаемой в движение при колебании эллиптической полости.

На рис. 4 показан график зависимости характерного времени затухания колебаний от значения  $\text{Re}_{\Omega}$ . Пусть характерное время затухания определено как время, за которое амплитуда колебаний уменьшается в тысячу раз. Из рисунка видна немонотонность данной зависимости. В результате расчетов найдены значения параметра  $\text{Re}_{\Omega}$ , при которых время затухания минимально для случаев  $\varphi_0 = \pi/2$  и a/b = 0,25, 0,5, 0,75: при a/b = 0,25 —  $\text{Re}_{\Omega} = 37$ , при a/b = 0,5 —  $\text{Re}_{\Omega} = 10$  и при a/b = 0,75 —  $\text{Re}_{\Omega} = 5$ ; время затухания равно  $\tau = 129, 4, 37, 46, 21,05$  соответственно. Из этих данных видно, что увеличение отношения малой и большой полуосей (a/b) приводит к уменьшению  $\text{Re}_{\Omega}$ , при котором время затухания минимально, и к уменьшению времени затухания.



*Рис. 4.* Зависимость характерного времени затухания от параметра  $\operatorname{Re}_{\Omega}$  при  $\varphi_0 = \pi/2$  и a/b = 0.5.





*Рис. 5.* Зависимость характерного времени затухания от параметра a/b при  $\varphi_0 = \pi/2$  и Re<sub> $\Omega$ </sub> =1140. Численное (*1*), асимптотическое (*2*) решения.

На рис. 5 показан график зависимости характерного времени затухания от отношения малой полуоси к большой при  $\text{Re}_{\Omega} = 1140$ . Также изображена зависимость времени затухания колебаний от a/b, полученная путем решения линейного интегродифференциального уравнения (5). Из рисунка видно, что по мере уменьшения величины a/b растет разница между численным и асимптотическим

решением. Это связано с тем, что при уменьшении a/b течение жидкости становится все более нелинейным, интенсивность вторичных вихревых течений растет. При  $a/b \rightarrow 1$  интенсивность вторичных вихрей падает до нуля, и численное решение становится очень близким к асимптотическому.

#### Заключение

В результате расчетов была найдена численная зависимость угла отклонения маятника с эллиптической полостью, полностью заполненной вязкой жидкостью, от времени при различных значениях параметров  $\text{Re}_{\Omega}$  и a/b. Найдено характерное время затухания колебаний для различных значений  $\text{Re}_{\Omega}$  и a/b, и так как это время является немонотонной функцией параметра  $\text{Re}_{\Omega}$ , были найдены значения  $\text{Re}_{\Omega}$ , при которых оно минимально:  $\text{Re}_{\Omega} = 37$  при a/b = 0,25,  $\text{Re}_{\Omega} = 10$  при a/b = 0,5 и  $\text{Re}_{\Omega} = 5$  при a/b = 0,75; характерное время затухания  $\tau = 129,4$ , 37,46, 21,05 соответственно. Также найдены поля течения жидкости в полости и продемонстрирован эффект генерации и диффузии вихрей в полости формы, отличной от цилиндрической.

# Список литературы

- Жуковский Н.Е. О движении твердого тела, имеющего полости, наполненные однородною капельною жидкостью. Избранные сочинения. Т. 1. М.-Л.: Гостехиздат, 1948. С. 31–152.
- 2. Черноусько Ф.Л. Движение твердого тела с полостями, заполненными вязкой жидкостью, при малых числах Рейнольдса // Журн. вычисл. математики и мат. физики. 1965. Т. 5, № 6. С. 1049–1070.
- Черноусько Ф.Л. Движение тела с полостью, заполненной вязкой жидкостью, при больших числах Рейнольдса // Прикл. математика и механика. 1966. Т. 30, № 3. С. 476–494.
- 4. Богоряд И.Б., Лаврова Н.П. Численное моделирование вращения твердого тела с заполненной жидкостью полостью, имеющей радиальные ребра // Прикл. механика и техническая физика. 2007. Т. 48, № 2. С. 135–139.
- 5. Богоряд И.Б., Лаврова Н.П. Численная модель течения жидкости во вращающемся цилиндре с упругими радиально расположенными ребрами // Прикл. механика и техническая физика. 2013. Т. 54, № 2. С. 59–64.
- 6. Боталов А.Ю., Зубков П.Т. Колебания маятника с полостью, полностью заполненной вязкой несжимаемой жидкостью // Тепловые процессы в технике. 2012. Т. 4, № 10. С. 449–454.
- 7. Патанкар С. Численные методы решения задач теплообмена и динамики жидкости: пер. с англ. М.: Энергоатомиздат, 1984. 152 с.
- 8. Губайдуллин А.А., Зубков П.Т., Свиридов Е.М. Термоакустические волны, возникающие при нагреве совершенного вязкого газа // Теплофизика высоких температур. 2004. Т. 42, № 5. С. 753–759.
- Кудинов П.И. Численное моделирование гидродинамики и теплообмена в задачах с конвективной неустойчивостью и неединственным решением: дис. ... канд. физ.-мат. наук: 01.02.05. Днепропетровск, 1999. 229 с.
- **10. Хайрер Э., Нёрсетт С., Ваннер Г.** Решение обыкновенных дифференциальных уравнений. Нежесткие задачи: пер. с англ. М.: Мир, 1990. 512 с.

Статья поступила в редакцию 18 июня 2014 г.