УДК 532.5.032

Колебания физического маятника с полостью эллиптической формы, заполненной вязкой жидкостью

А.Ю. Боталов^{1,2}

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 жидкостью и имеющего 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.

¹Тюменский филиал Института теоретической и прикладной механики им. С.А. Христиановича СО РАН

²Тюменский государственный университет

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 η , взятой в направлении, противоположном вектору силы тяжести, с осью ζ , перпендикулярной плоскости колебаний, и осью ξ , дополняющей систему координат до правой тройки. Введем также подвижную систему координат, связанную с телом, как показано на рис. 1, причем ось z направлена по оси ζ . 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:

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

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

$$\frac{\partial V}{\partial \tau} + U \frac{\partial V}{\partial X} + V \frac{\partial V}{\partial Y} = -\frac{\partial P}{\partial Y} + \frac{1}{\text{Re}_{\Omega}} \Delta V - 2U\dot{\varphi} + Y\dot{\varphi}^2 - X\ddot{\varphi},\tag{3}$$

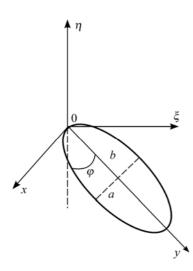
$$\ddot{\varphi} + A_{\Omega} \sin \varphi = -A_{fl} \frac{d}{d\tau} \iint_{s} (XV - YU) \, ds, \tag{4}$$

где

$$A_{\Omega} = 64\pi^2 / (3[5 + (a/b)^2]), A_{fl} = 4 / (\pi(a/b)[5 + (a/b)^2]), Re_{\Omega} = \Omega b^2 / (2\pi v).$$

Формулы обезразмеривания имеют вид:

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



здесь t — время, u,v — скорости соответственно в направлении x и $y, \varphi(t)$ — угол отклонения, ρ — плотность, g — ускорение свободного падения, Ω — 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 Re_Ω 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 Re_Ω , изменяющегося в диапазоне $7 \le \mathrm{Re}_\Omega \le 5700$, 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:

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

$$\alpha = 1 + 1/4 \left(\left(1 - (a/b)^2 \right)^2 / \left(1 + (a/b)^2 \right) \right).$$
(5)

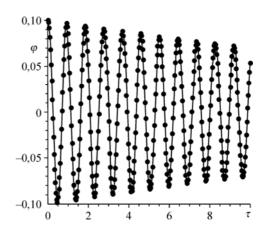
где

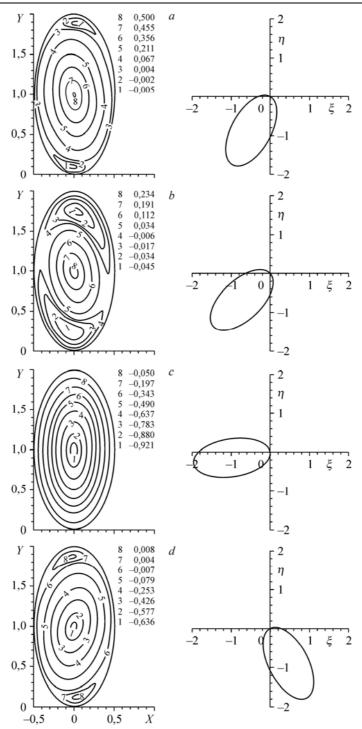
На рис 2. изображена зависимость угла отклонения маятника от времени. Из рисунка видно, что полученное численное решение хорошо совпадает с асимптотическим по параметру Re_{Ω} решением линейной задачи.

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.

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





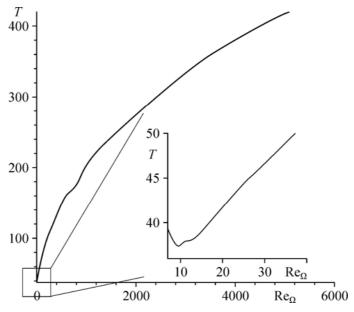
Puc.~3. Изолинии функции тока при $~\phi_0=\pi/2,~~\mathrm{Re}_\Omega=10~$ и a/b=0,5. $~\tau=0,34~(a),0,38~(b),0,6~(c)~0,9~(d).$

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,

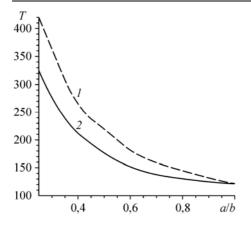
совершающей вращательные колебания, сопровождается вихревым течением только при отклонении формы полости от цилиндрической.

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 (φ_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 $\,\mathrm{Re}_\Omega\,$ является немонотонной. Это следует из рассмотрения предельных случаев большого и малого значений ${\rm Re}_{\Omega}$. При большом значении параметра Re_{Ω} получаем приближение идеальной жидкости, диссипация очень мала и колебания затухают медленно. При малом ${
m Re}_{\Omega}$ — 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/bот 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 Re_Ω . 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 Re_Ω , 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— $\mathrm{Re}_\Omega=37$, при a/b=0,5— $\mathrm{Re}_\Omega=10$ и при a/b=0,75— $\mathrm{Re}_\Omega=5$; 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 Re_Ω , при котором время затухания минимально, и к уменьшению времени затухания.



 $Puc.\ 4.\$ Зависимость характерного времени затухания от параметра $\ {\rm Re}_{\Omega}\$ при $\ \phi_0=\pi/2\$ и $\ a/b=0,5.$



Puc.~5. Зависимость характерного времени затухания от параметра a/b при $\varphi_0=\pi/2$ и $\mathrm{Re}_\Omega=1140$. Численное (I), асимптотическое (2) решения.

На рис. 5 показан график зависимости характерного времени затухания от отношения малой полуоси к большой при $\mathrm{Re}_{\Omega}=1140$. 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 $a/b \to 1$ 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 Re_Ω и a/b. Найдено характерное время затухания колебаний для различных значений Re_Ω и a/b, и так как это время является немонотонной функцией параметра Re_Ω , были найдены значения Re_Ω , при которых оно минимально: $\mathrm{Re}_\Omega=37$ при a/b=0.25, $\mathrm{Re}_\Omega=10$ при a/b=0.5 и $\mathrm{Re}_\Omega=5$ 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

- 1. 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.
- 3. 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.
- 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.
- 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.
- 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.