

Член-корреспондент АН СССР А. С. МОНИН

## ОБ АДИАБАТИЧЕСКИХ ВОЗМУЩЕНИЯХ ВРАЩАЮЩЕЙСЯ ЖИДКОСТИ

Будем рассматривать жидкости, термодинамическое состояние которых определяется тремя независимыми параметрами; в качестве последних изберем давление  $p$ , плотность  $\rho$  и удельную концентрацию примеси  $s$  (например, удельная влажность в атмосферном воздухе или соленость в морской воде).

Назовем равновесным состояние жидкости (например, атмосферы или океана на Земле), в котором она вращается с постоянной угловой скоростью  $\omega$ , а термодинамические параметры меняются лишь по направлению ускорения силы тяжести  $g = -g\nabla r$  ( $r$  — расстояние от центра тяжести) и связаны уравнением гидростатики  $d\rho_0/dr = -gp_0$  ( $p_0$ ,  $\rho_0$  — равновесные давление и плотность).

Введем обозначения  $\Gamma = ds_0/dr$  для равновесного градиента концентрации примеси и  $N^2 = -(g/p_0)(dp_0/dr + gp_0/c_0^2)$  для квадрата частоты Вайссала — Брента ( $c_0$  — равновесная скорость звука) и определим равновесную потенциальную плотность  $\rho_n$  соотношением  $\frac{g}{\rho_n} \frac{d\rho_n}{dr} = -N^2$ , при-

чем  $\rho_n = \rho_0$  на некотором отсчетном уровне  $r = r_0$ , например, на уровне моря.

Назовем адиабатическими процессы, при которых в каждом жидкому объеме сохраняются энтропия и примесь  $s$ . Адиабатические малые возмущения скорости и термодинамических параметров  $u$ ,  $p$ ,  $\rho$ ,  $s$  будут удовлетворять уравнениям движения, неразрывности и адиабатичности, линеаризованным относительно равновесного состояния:

$$\begin{aligned} \frac{\partial u}{\partial t} + 2\omega x u &= -\frac{\nabla p}{\rho_0} - \frac{\partial \rho}{\rho_0} \nabla r; \quad \frac{\partial \rho}{\partial t} + u_r \frac{d\rho_0}{dr} = -\rho_0 \operatorname{div} u; \\ \frac{\partial p}{\partial t} - g\rho_0 u_r &= c_0^2 \left( \frac{\partial \rho}{\partial t} + u_r \frac{d\rho_0}{dr} \right); \quad \frac{\partial s}{\partial t} + \Gamma u_r = 0 \end{aligned} \quad (1)$$

(индексом  $r$  отмечаются вертикальные компоненты векторов).

На ограничивающих жидкость твердых стенках должна обращаться в нуль нормальная компонента скорости  $u_n$ . Если у жидкости есть свободная поверхность  $r = r_0 + \zeta$ , где  $\zeta$  — возмущение ее уровня (например, океан), то при  $r = r_0$  должны выполняться линеаризированные кинематическое и динамическое краевые условия  $u_r = \partial \zeta / \partial t$  и  $\partial p / \partial t - g\rho_0 u_r = 0$  (поверхностным напряжением и, тем самым, капиллярными волнами здесь пренебрегаем; динамическое условие означает, что на свободной поверхности давление постоянно, т. е. что она свободна от внешних барических воздействий).

Уравнения (1) имеют в общем случае единственный линейный инвариант (т. е. не зависящую от времени комбинацию неизвестных функций)

$$I = g\Gamma(p - c_0^2\rho) - \rho_0 c_0^2 N^2 s. \quad (2)$$

Если  $N = \Gamma = 0$  (термодинамически однородное равновесное состояние), то инварианты и  $p - c_0^2\rho$  и  $s$ . Имеются еще краевые инварианты  $p - g\rho_0 \zeta$  и  $\rho_0 c_0^2 N^2 \zeta + g(p - c_0^2 \rho)$  при  $r = r_0$ ; на горизонтальных твердых стенках инварианты также  $p - c_0^2 \rho$  и  $s$ . Наконец, интегрированием по объему (ограниченному сверху равновесной свободной поверхностью

$r=r_0$ ) вытекающего из (1) локального уравнения энергии

$$\frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial t} \left[ \rho_0 u^2 + \frac{p^2}{\rho_0 c_0^2} + \frac{g^2 (p - c_0^2 \rho)^2}{\rho_0 c_0^4 N^2} \right] + \operatorname{div} p \mathbf{u} = 0 \quad (3)$$

убеждаемся в существовании квадратичного интегрального инварианта — полной энергии возмущений

$$E = \frac{1}{2} \int \left[ u^2 + \frac{p^2}{\rho_0^2 c_0^2} + \frac{g^2 (p - c_0^2 \rho)^2}{\rho_0^2 c_0^4 N^2} \right] \rho_0 dV + \frac{1}{2} g \rho_{00} \int \xi^2 d\Sigma, \quad (4)$$

где  $dV, d\Sigma$  — элементы объема и горизонтальной площади.

Рассмотрим возможные стационарные возмущения. В них распределение плотности  $\rho = -(g\omega_r)^{-1}(\omega \cdot \nabla r)$  негидростатично (оно становится гидростатическим лишь в так называемом традиционном приближении  $\omega \approx \omega_r \nabla r$ ). Если хотя бы одна из величин  $N$  и  $\Gamma$  отлична от нуля, то стационарные течения горизонтальны, геострофичны, бездивергентны, возмущения давления не зависят от долготы  $\lambda$  и описываются произвольной функцией  $p_s(\theta, r)$  ( $\theta$  — дополнение широты), течения направлены вдоль кругов широты и имеют скорость  $u_\lambda = (2r\rho_0\omega_r)^{-1} \partial p_s / \partial \theta$ ; такие возмущения возможны лишь в моделях с не меняющимися по долготе твердыми стенками и, следовательно, невозможны в реальном океане и в атмосфере над реальным рельефом (в этих случаях стационарные возмущения должны быть неадиабатическими). Если  $N=\Gamma=0$ , то возможны еще стационарные течения со скоростями  $\mathbf{u} = \frac{\nabla r \times \nabla p}{2\rho_0\omega_r} + \frac{u_r}{\omega_r} \boldsymbol{\omega}$ , удовлетворяющими условиям  $u_r=0$  при  $r=r_0$  и  $u_n=0$  на твердых стенках, причем  $p$  и  $u_r$  связаны соотношением

$$\frac{\partial p}{\partial \lambda} = 2r^2 \rho_0 \cos^2 \theta \left( \operatorname{div} \frac{u_r \boldsymbol{\omega}}{\omega_r} - \frac{gu_r}{c_0^2} \right).$$

Если начальные возмущения (в момент времени  $t=0$ ) адаптированы, т. е. обладают всеми указанными свойствами стационарных возмущений, то они не меняются со временем. В противном случае решение задачи Коши для уравнений (1) наряду со стационарными возмущениями, определяемыми адаптированной частью начальных возмущений (при термодинамически неоднородном равновесном состоянии — средней зональной частью начального поля давления), включает и нестационарные возмущения (с равными нулю линейными инвариантами); последние назовем собственными движениями.

Для полей  $\mathbf{u}$  и  $p$  собственных движений (просто выражаются через них поля  $\rho$  и  $\xi$  далее здесь не понадобятся) из (1) операционным методом выводятся уравнения

$$\mathbf{u} + \frac{\mathbf{M}(\nabla P)}{\rho_n D} = \frac{\mathbf{M}(\mathbf{u}_m)}{D} + g \frac{p_m - c_0^2 \rho_m}{2\omega \rho_0 c_0^2} \frac{\mathbf{M}(\nabla r)}{D^2}; \quad (5)$$

$$\operatorname{div} \mathbf{u} - \frac{gu_r}{c_0^2} + \frac{4\omega^2 DP}{\rho_n c_0^2} = \frac{2\omega p_m}{\rho_0 c_0^2},$$

где  $P = \frac{\rho_n P}{2\omega \rho_0}$ ,  $D = \frac{1}{2\omega} \frac{\partial}{\partial t}$ , индексом  $m$  отмечена неадаптированная

часть начальных значений и введена свойственная врачающейся жидкости линейная векторная функция

$$\begin{aligned} \mathbf{M}(\mathbf{A}) &= \mathbf{L}(\mathbf{A}) + Q^{-1} N_0^2 L_r(\mathbf{A}) \mathbf{L}(\nabla r), \quad Q = -[D^2 + N_0^2 L_r(\nabla r)], \\ \mathbf{L}(\mathbf{A}) &= (D^2 + k^2)^{-1} [D^2 \mathbf{A} - D \mathbf{k} \times \mathbf{A} + (\mathbf{k} \cdot \mathbf{A}) \mathbf{k}], \end{aligned} \quad (6)$$

в которой  $N_0 = N/(2\omega)$  и  $\mathbf{k} = \omega/\omega$  (в традиционном приближении  $\mathbf{k} \approx k_r \nabla r$  и  $k^2 = k_r^2$ ; при этом  $L_r(\nabla r) = 1$ ). Краевое условие при  $r = r_0$  получается отбрасыванием  $\operatorname{div} \mathbf{u}$  из второго уравнения (5).

Если начальные возмущения сосредоточены лишь в области, не содержащей некоторых границ жидкости, то возникающие собственные движения не будут связаны соответствующими краевыми условиями, пока они не достигнут этих границ. В качестве примера рассмотрим собственные движения при однородном равновесном состоянии ( $\dot{N} = 0$ ,  $\mathbf{M} = \mathbf{L}$ ,  $p = c_0^2 \rho$ ), в которых возмущения давления отсутствуют (инерционные движения). Согласно (5), они возникают, когда начальные возмущения поля скорости удовлетворяют условию

$$\operatorname{div} \mathbf{L}(\mathbf{u}_m) = \frac{g}{c_0^2} L_r(\mathbf{u}_m), \quad (7)$$

которое вследствие независимости  $\mathbf{u}_m$  от  $D$  распадается на три: поля  $\mathbf{u}_m$ ,  $\mathbf{k} \times \mathbf{u}_m$  и  $(\mathbf{k} \cdot \mathbf{u}_m)\mathbf{k}$  должны удовлетворять уравнению  $\operatorname{div} \mathbf{A} = g c_0^{-2} A_r$ . Неадаптированные поля с такими свойствами должны быть ортогональными  $\mathbf{k}$  и потому не могут удовлетворять краевым условиям на произвольных твердых стенах. Таким образом, инерционные движения возможны лишь локально (что объясняет наблюдаемую перемежаемость и быстрое затухание пространственной когерентности инерционных колебаний в океане).

Периодические собственные движения суть собственные колебания всего объема жидкости; в них  $\mathbf{u}$ ,  $p$ ,  $\rho$ ,  $s$  зависят от времени по закону  $\exp(2i\omega ft)$  ( $f$  – собственные частоты, измеренные в единицах полусуточной частоты  $2\omega$ , которые вследствие инвариантности полной энергии (4) вещественны) и должны удовлетворять всем краевым условиям. Уравнения для комплексных амплитуд собственных колебаний  $\mathbf{u}$  и  $P$  получаются из (5) заменой правых частей нулями и оператора  $D$  его собственным значением  $if$ :

$$\mathbf{u} = \frac{i}{f\rho_\pi} \mathbf{M}(\nabla P), \quad \operatorname{div} \frac{\mathbf{M}(\nabla P)}{\rho_\pi} - \frac{g M_r(\nabla P)}{\rho_\pi c_0^2} + \frac{4\omega^2 f^2 P}{\rho_\pi c_0^2} = 0. \quad (8)$$

Краевое условие при  $r = r_0$  получается из второго уравнения (8) отбрасыванием первого слагаемого. Из (8) видно, что инерционных собственных колебаний (без возмущений давления) не существует. Пространственные переменные  $r$  и  $\theta$  в уравнении (8) не разделяются из-за множителя  $Q$  в функции  $\mathbf{M}$ . Исключением является случай однородного равновесного состояния, в котором, ограничиваясь для простоты приближением Буссинеска  $\operatorname{div} \mathbf{u} = 0$ , отфильтровывающим акустические волны, получаем для  $P$  уравнение  $[f^2 \nabla^2 - (\mathbf{k} \cdot \nabla)^2]P = 0$ , имеющее частные решения с разделяющимися переменными вида  $P = r^n e^{im\theta} F_n^m(\cos \theta)$ .

В традиционном приближении уравнение (8) превращается в приливное уравнение Лапласа, в котором переменные разделяются, так как в нем  $Q$  может зависеть только от  $r$ ; это его свойство широко использовалось для изучения собственных колебаний вращающихся жидкостей в моделях с горизонтальными твердыми стенками (см., например, книги (1, 2), посвященные таким моделям атмосферы и океана). Однако при произвольном рельфе твердых стенок решения с разделяющимися переменными непригодны, и аналитических преимуществ у традиционного приближения не остается.

Алгебраическое уравнение для собственных частот можно получить, интегрируя по объему жидкости с весом  $Q_1^2 = (f^2 - k^2)^2 Q^2$  аналогичное (3) локальное уравнение энергии собственных колебаний

$$f^2 \rho_0 \mathbf{u} \cdot \mathbf{u}^* - if \rho_0 \mathbf{k} \cdot (\mathbf{u} \times \mathbf{u}^*) - \rho_0 N_0^2 u_r u_r^* - f^2 \frac{pp^*}{\rho_0 c_0^2} = \frac{if}{2\omega} \operatorname{div} p \mathbf{u}^*, \quad (9)$$

где звездочка обозначает комплексно-сопряженную величину. Это же уравнение получается интегрированием по объему с весом  $(\rho_0/\rho_\pi) P^* Q_1^2$

второго уравнения (8); оно приводится к виду

$$\int \left[ Q_1^2 \nabla P \cdot \mathbf{M}(\nabla P) + 2Q_1 P^* \nabla Q_1 \cdot \mathbf{M}(\nabla P) - \frac{4\omega^2 f^2}{c_0^2} Q_1^2 P P^* \right] \frac{\rho_0 dV}{\rho_n^2} = \\ = \frac{4\omega^2 f^2}{g \rho_0} \int Q_1^2 P P^* d\Sigma \quad (10)$$

и представляет собой алгебраическое уравнение 12 степени относительно  $f$ , коэффициенты которого суть квадратичные функционалы от  $P$ . Выделив имеющие физический смысл ветви корней  $f$  этого уравнения, соответствующие акустическим, гравитационным (поверхностным и внутренним) и гироколебаниям, собственные частоты можно находить вариационным методом, подбирая экстремали  $P$ , минимизирующие последовательные корни нужной ветви.

При однородном равновесном состоянии (и, для простоты, в приближении Буссинеска) для  $f$  получается уравнение

$$f^2 \int |\nabla P|^2 dV + i f \int P^* (\mathbf{n} \times \mathbf{k}) \cdot \nabla P dS - \int |\mathbf{k} \cdot \nabla P|^2 dV = \frac{4\omega^2 f^2 (f^2 - 1)}{g} \int |P|^2 d\Sigma, \quad (11)$$

где  $S$  — полная граница жидкости, а  $\mathbf{n}$  — внешняя нормаль к ней (в традиционном приближении получается более сложное уравнение 6 степени с двумя нефизическими корнями). Пренебрегая правой частью (т. е. колебаниями свободной поверхности), получаем уравнение для пары частот гироколебаний. При отсутствии вращения размерные частоты  $\sigma$  собственных колебаний свободной поверхности определяются минимизацией по  $P$  функционала

$$\sigma^2 = g \int |\nabla P|^2 dV \left( \int |P|^2 d\Sigma \right)^{-1}. \quad (12)$$

Для описания вынужденных колебаний (например, приливных) удобно ввести столбцы функций  $B = \{u, P, \eta\}$ ,  $\eta = g(p - c_0^2 \rho) / (\rho_0 c_0^2 N)$ , со скалярным произведением

$$B_1 \circ B_2 = \frac{1}{2} \int \left( \mathbf{u}_1 \cdot \mathbf{u}_2 + \frac{4\omega^2}{\rho_n^2 c_0^2} P_1 P_2^* + \eta_1 \eta_2^* \right) \rho_0 dV + \frac{2\omega^2}{g \rho_0} \int P_1 P_2^* d\Sigma. \quad (13)$$

Пусть  $\{B_n\}$  — полная ортонормированная в смысле (13) система комплексных амплитуд собственных колебаний со всевозможными собственными частотами  $f_n$ . Тогда, используя бесразмерное время  $\tau = 2\omega t$ , можно записать уравнение колебаний, создаваемых периодическим вынуждающим воздействием, и его решение в виде

$$\frac{\partial B}{\partial \tau} = \mathcal{L}B + e^{if\tau} \sum c_n B_n, \quad B = -ie^{if\tau} \sum \frac{c_n B_n}{f - f_n}, \quad (14)$$

где  $\mathcal{L}$  — операторная матрица, фигурирующая в уравнениях (1), а  $c_n$  — коэффициенты разложения комплексной амплитуды воздействия по системе столбцов-функций  $\{B_n\}$ .

Поскольку приливные колебания уровня открытого океана невелики (не превышают 2 м), все частоты  $f_n$  собственных колебаний Мирового океана, по-видимому, не слишком близки к частотам  $f$  приливообразующих сил — в противном случае существовали бы резонансные приливы катастрофического характера.

Институт океанологии им. П. П. Ширшова  
Академии наук СССР  
Москва

Поступило  
16 XI 1973

#### ЦИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

<sup>1</sup> Л. А. Дикий, Теория колебаний земной атмосферы, 1969. <sup>2</sup> В. М. Каменкович, Основы динамики океана, 1973.