

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 ρ 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 ω , а термодинамические параметры меняются лишь по направлению ускорения силы тяжести $\mathbf{g} = -g \nabla r$ (r — расстояние от центра тяжести) и связаны уравнением гидростатики $d\rho_0/dr = -g\rho_0$ (p_0 , ρ_0 — равновесные давление и плотность).

Введем обозначения $\Gamma = ds_0/dr$ для равновесного градиента концентрации примеси и $N^2 = -(g/\rho_0)(d\rho_0/dr + g\rho_0/c_0^2)$ для квадрата частоты Вайссала — Брента (c_0 — равновесная скорость звука) и определим равновесную

потенциальную плотность ρ_π соотношением $\frac{g}{\rho_\pi} \frac{d\rho_\pi}{dr} = -N^2$, при-

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

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

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

(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 $r = r_0 + \xi$, где ξ — возмущение ее уровня (например, океан), то при $r = r_0$ должны выполняться линеаризованные кинематическое и динамическое краевые условия $u_r = \partial \xi / \partial t$ и $\partial p / \partial t - g\rho_0 u_r = 0$ (поверхностным натяжением 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 инвариантны $p - c_0^2 \rho$ и s . Имеются еще краевые инварианты $p - g\rho_0 \xi$ и $\rho_0 c_0^2 N^2 \xi + g(p - c_0^2 \rho)$ при $r = r_0$; на горизонтальных твердых стенках инвариантны 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 $\rho = -(g\omega_r)^{-1}(\omega \cdot \nabla p)$ негидростатично (оно становится гидростатическим лишь в так называемом традиционном приближении и $\omega \approx \omega_r \nabla r$). Если хотя бы одна из величин N и Γ отлична от нуля, то стационарные течения горизонтальны, геострофичны, бездивергентны, возмущения давления не зависят от долготы λ и описываются произвольной функцией $p_s(\theta, r)$ (θ — 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 $\mathbf{u} = \frac{\nabla r \times \nabla p}{2\rho_0\omega_r} + \frac{u_r}{\omega_r} \omega$, удовлетворяю-

щими условиями $u_r = 0$ при $r = r_0$ и $u_n = 0$ на твердых стенках, причем p и u_r связаны соотношением

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

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 выражающиеся через них поля ρ и z далее здесь не понадобятся) из (1) операционным методом выводятся уравнения

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

$$\operatorname{div} \mathbf{u} - \frac{g u_r}{c_0^2} + \frac{4\omega^2 D P}{\rho_n c_0^2} = \frac{2\omega p_m}{\rho_0 c_0^2},$$

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 вращающейся 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 $\text{div } \mathbf{u}$ 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 ($N=0$, $\mathbf{M}=\mathbf{L}$, $p=c_0^2\rho$), в которых возмущения давления отсутствуют (инерционные движения). Согласно (5), они возникают, когда начальные возмущения поля скорости удовлетворяют условию

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

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 $\text{div } \mathbf{A} = g c_0^{-2} A_r$. Неадаптированные поля с такими свойствами должны быть ортогональными \mathbf{k} и потому не могут удовлетворять краевым условиям на произвольных твердых стенках. 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 , ρ , s зависят от времени по закону $\exp(2i\omega ft)$ (f — собственные частоты, измеренные в единицах полусуточной частоты 2ω , 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 :

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

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 θ 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 $\text{div } \mathbf{u} = 0$, 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 $P = r^n e^{im\lambda} F_n^m(\cos \theta)$.

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 рельефе 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

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

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

$$\int \left[Q_1^2 \nabla P^* \cdot \mathbf{M}(\nabla P) + 2Q_1 P^* \nabla Q_1 \cdot \mathbf{M}(\nabla P) - \frac{4\omega^2 f^2}{c_0^2} Q_1^2 P P^* \right] \frac{\rho_0 dV}{\rho_n^2} = \\ = \frac{4\omega^2 f^2}{g\rho_{00}} \int Q_1^2 P P^* d\Sigma \quad (10)$$

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 гироскопическим колебаниям, 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

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

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 гироскопических колебаний. При отсутствии вращения размерные частоты σ 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 $B = \{\mathbf{u}, P, \eta\}$, $\eta = g(p - c_0^2 \rho) / (\rho_0 c_0^2 N)$, со скалярным произведением

$$B_1 \circ B_2 = \frac{1}{2} \int \left(\mathbf{u}_1 \cdot \mathbf{u}_2^* + \frac{4\omega^2}{\rho_n^2 c_0^2} P_1 P_2^* + \eta_1 \eta_2^* \right) \rho_0 dV + \frac{2\omega^2}{g\rho_{00}} \int P_1 P_2^* d\Sigma. \quad (13)$$

Пусть $\{B_n\}$ — полная ортонормированная в смысле (13) система комплексных амплитуд собственных колебаний со всевозможными собственными частотами f_n . Тогда, используя безразмерное 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

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