

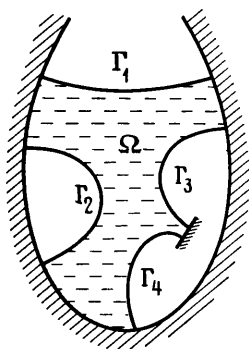
УДК 532.2

ОБ УСТОЙЧИВОСТИ РАВНОВЕСИЯ ЖИДКОСТИ С НЕСВЯЗНОЙ СВОБОДНОЙ ПОВЕРХНОСТЬЮ В ЗАКРЫТЫХ СИСТЕМАХ

СЛОБОЖАНИН Л. А.

Рассматривается равновесие капиллярной жидкости, частично заполняющей сосуд и соприкасающейся с несколькими изолированными газовыми полостями. Условия его устойчивости получены с учетом изменения внутренней энергии газа при возмущениях свободной поверхности. Анализ этих условий сопровождается решением примеров.

В [1] исследовалась устойчивость состояния равновесия, когда жидкость, обладающая поверхностным натяжением, частично заполняет сосуд и ее свободная поверхность Γ состоит из $m > 1$ компонент связности Γ_i ($i=1, 2, \dots, m$). При этом предполагалось, что рассматриваемая система является открытой, т. е. что области, занятые газом и соприкасающиеся с жидкостью, сообщаются все между собой или каждая с безграничным пространством. В настоящей работе методы исследования, развитые в [1], распространяются на закрытые системы.



Фиг. 1

Систему с несвязной свободной поверхностью будем называть закрытой, если в ней имеется $l > 1$ изолированных друг от друга газовых полостей, соприкасающихся с жидкостью, причем объем хотя бы одной из них ограничен (фиг. 1). Область Ω , занятую жидкостью, считаем связной. Каждая из изолированных газовых полостей может соприкасаться с одной или с несколькими поверхностями Γ_i (как на фиг. 1, где одна из полостей соприкасается с Γ_3 и Γ_4). Число поверхностей Γ_i , соприкасающихся с j -той полостью, обозначим через q_j . При этом

$$j=1, 2, \dots, l; \quad 1 < l \leq m, \quad \sum_{j=1}^l q_j = m$$

При возмущении свободной поверхности вариация δW потенциальной энергии системы складывается из вариации δU потенциальной энергии массовых сил и сил поверхностного натяжения и вариации δV внутренней энергии газа $\delta W = \delta U + \delta V$. Если процесс изменения объема газовой полости является адиабатическим, то

$$\delta V = - \sum_{j=1}^l p_j \delta v_j = - \sum_{j=1}^l p_j \left(\sum_{k=1}^{q_j} \int_{\Gamma_k} N_k d\Gamma \right) = - \sum_{i=1}^m p_i \int_{\Gamma_i} N_i d\Gamma \quad (1)$$

$$N_k = (\mathbf{n}_k \cdot \delta \mathbf{x})$$

Здесь p_j, v_j — давление газа в j -той полости и ее объем; N_k — нормальная составляющая возмущения δx поверхности Γ_k ; \mathbf{n}_k — единичный вектор нормали к Γ_k , внешний по отношению к области Ω ; индекс k относится к поверхностям, соприкасающимся с j -той полостью; p_i — давление в полости, с которой соприкасается Γ_i .

Выражение для δU известно [2]

$$\delta U = \sum_{i=1}^m \left\{ \int_{\Gamma_i} (-2H_i \sigma_i + \rho \Pi) N_i d\Gamma + \sigma_i \int_{\Gamma_i} (\mathbf{n} \cdot \mathbf{n}_i - \cos \alpha_i) \frac{N_i}{\sin \alpha_i} d\gamma \right\} \quad (2)$$

Здесь ρ — плотность жидкости; σ_i — коэффициент поверхностного натяжения на Γ_i ; $\rho \Pi(\mathbf{x})$ — объемная плотность потенциала массовых сил; $H_i(\mathbf{x})$ — средняя кривизна Γ_i ; α_i — угол смачивания на линии γ_i пересечения Γ_i со стенкой сосуда; \mathbf{n} — единичный вектор нормали к стенке сосуда, направленный внутрь Ω .

Допустимые возмущения свободной поверхности должны удовлетворять условию сохранения объема жидкости

$$\sum_{i=1}^m \int_{\Gamma_i} N_i d\Gamma = 0 \quad (3)$$

Поэтому с использованием правила неопределенных множителей Лагранжа, примененного по отношению к (3), из принципа стационарности потенциальной энергии получим, что в состоянии равновесия

$$\delta W + c \sum_{i=1}^m \int_{\Gamma_i} N_i d\Gamma = 0$$

где c — неизвестная постоянная. Отсюда с учетом (1), (2) следуют известные условия равновесия

$$2H_i \sigma_i = \rho \Pi + p_i + c \quad (\mathbf{x} \in \Gamma_i, \quad i=1, 2, \dots, m) \quad (4)$$

$$\mathbf{n} \cdot \mathbf{n}_i = \cos \alpha_i \quad (\mathbf{x} \in \gamma_i) \quad (5)$$

$$\int_{\Omega} d\Omega = v \quad (6)$$

Таким образом, поверхности Γ_i должны удовлетворять капиллярному уравнению Лапласа, на линиях γ_i должно выполняться краевое условие смачивания, а объем, ограниченный свободной поверхностью Γ и стенками сосуда, должен равняться объему жидкости v (условие (6) эквивалентно (3)). Следует отметить, что одно и то же равновесное состояние, удовлетворяющее перечисленным условиям равновесия, может реализоваться как в открытой, так и в закрытой системе.

Вопрос об устойчивости равновесия решается по знаку минимального значения второй вариации потенциальной энергии W в окрестности этого состояния равновесия [2]: если минимум $\delta^2 W$ положителен, имеет место устойчивость, если отрицателен — неустойчивость. Учетом соотношения (4), (5) и равенства

$$\sum_{i=1}^m \delta \left(\int_{\Gamma_i} N_i d\Gamma \right) = 0$$

$$\delta p_i = -\tau_j \delta v_j = \tau_j \sum_{k=1}^{q_j} \int_{\Gamma_k} N_k d\Gamma \quad \left(\tau_j = \frac{p_j \eta_j}{v_j} \right)$$

Первое из них — следствие условия сохранения объема жидкости, а второе вытекает из соотношения

$$p_j v_j^{\eta_j} = \text{const}$$

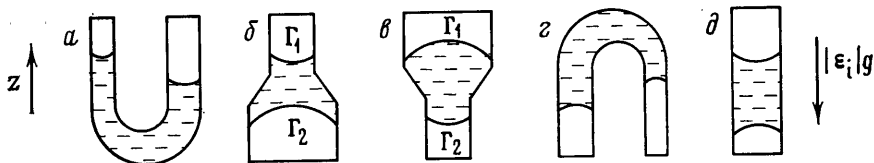
справедливого при адиабатическом процессе (η_j — показатель адиабаты идеального газа, находящегося в j -той полости, с которой соприкасается Γ_i ; $p_i = p_j$).

Тогда по аналогии с [2] получим

$$\begin{aligned} \delta^2 W = & \sum_{i=1}^m \sigma_i \left\{ \int_{\Gamma_i} (-\Delta N_i + a_i N_i) N_i d\Gamma + \int_{\gamma_i} \left(\chi_i N_i + \frac{\partial N_i}{\partial e_i} \right) N_i d\gamma \right\} + \\ & + \sum_{j=1}^l \tau_j \left(\sum_{k=1}^{q_j} \int_{\Gamma_k} N_k d\Gamma \right)^2 \end{aligned} \quad (7)$$

$$a_i = \frac{\rho}{\sigma_i} \frac{\partial \Pi}{\partial n_i} - k_{1i}^2 - k_{2i}^2, \quad \chi_i = \frac{k_i \cos \alpha_i - k_i^\circ}{\sin \alpha_i}$$

Здесь Δ — оператор Лапласа — Бельтрами; k_{1i} , k_{2i} — кривизны главных нормальных сечений поверхности Γ_i ; e_i — вектор нормали к γ_i , расположенный в касательной к Γ_i плоскости и направленный из Γ_i ; k_i , k_i° — кривизны нормальных к γ_i сечений поверхности Γ_i и стенки сосуда.



Фиг. 2

Равенство (7) можно переписать в виде

$$\delta^2 W = \delta^2 U + \sum_{j=1}^l \tau_j \left(\sum_{k=1}^{q_j} \int_{\Gamma_k} N_k d\Gamma \right)^2 \quad (8)$$

Если некоторая из полостей сообщается с безграничным пространством, то ее объем равен бесконечности и соответствующее слагаемое под знаком первой суммы в (8) исчезает. Если для каждой газовой полости $v_j = \infty$, т. е. имеем открытую систему, то $\delta^2 W = \delta^2 U$. То же самое будет для открытой системы, у которой все газовые полости сообщаются друг с другом, так как тогда $l=1$, $q_j=m$ и сумма, стоящая в круглых скобках, в силу (3) обращается в нуль. В общем случае $\delta^2 W \geq \delta^2 U$, так что из устойчивости равновесия в открытой системе следует устойчивость соответствующего состояния равновесия в закрытой системе.

Рассмотрим в качестве иллюстрации равновесие жидкости в сосуде, который вблизи каждой линии смачивания γ_i имеет форму цилиндра произвольного поперечного сечения (фиг. 2). Пусть образующие этих цилиндров параллельны вертикальной оси z , а поверхности Γ_i представимы в виде $z = z_i(x, y)$. Задача об устойчивости такого равновесия в открытой системе была изучена в [1]. Выражение для $\delta^2 U$ там было приведено относительно δz_i — вертикальных составляющих возмущения поверхностей Γ_i . После представления этих составляющих в виде $\delta z_i = c_i + \delta z_i^\circ$, где $c_i = \text{const}$ — возмущения сдвига, а δz_i° — возмущения нулевого объема, для которых

$$\int_{\Gamma_i'} \delta z_i^\circ d\Gamma_i' = 0$$

получено, что вторая вариация U выражается в виде суммы вторых вариаций для каждого вида возмущений

$$\delta^2 U[z_i, \delta z_i] = \rho g \sum_{i=1}^m \varepsilon_i c_i^2 |\Gamma_i'| + \delta^2 U[z_i, \delta z_i^0]$$

Здесь Γ_i' — проекция Γ_i на плоскость (x, y) ; $|\Gamma_i'|$ — площадь Γ_i' ; g — ускорение свободного падения; ε_i — коэффициент перегрузки, положительный, если жидкость находится ниже поверхности Γ_i , и отрицательный — в противном случае (модули ε_i одинаковы для всех i).

Ясно, что дополнительное слагаемое, отличающее $\delta^2 W$ от $\delta^2 U$ в выражении (8), на возмущениях нулевого объема обращается в нуль. Поэтому отличие в условиях устойчивости для открытой и закрытой систем проявится лишь на возмущениях сдвига. Полагая, например, $m=2$ и учитывая соотношение

$$\sum_{i=1}^2 \varepsilon_i c_i |\Gamma_i'| = 0$$

которое следует из условия сохранения объема жидкости, получим

$$\delta^2 W[z_i, c_i] = \rho g c_i^2 |\Gamma_i'| \varepsilon_i \{1 + \varepsilon_i |\Gamma_i'| / (\varepsilon_2 |\Gamma_2'|)\} + (\tau_1 + \tau_2) c_i^2 |\Gamma_i'|^2$$

Равновесие в открытой системе устойчиво относительно возмущений сдвига, когда [1] $\varepsilon_1 = \varepsilon_2 > 0$, либо $\varepsilon_1 = -\varepsilon_2 > 0$, $|\Gamma_1'| < |\Gamma_2'|$. Из условия $\delta^2 W[z_i, c_i] > 0$ получим, что равновесие в закрытой системе устойчиво относительно этих возмущений не только в указанных двух случаях (фиг. 2, а, б), но и при следующих условиях:

1) $\varepsilon_1 = -\varepsilon_2 > 0$, $|\Gamma_1'| > |\Gamma_2'|$ (фиг. 2, в), $\tau_1 + \tau_2 > \rho g \varepsilon_1 (|\Gamma_1'| - |\Gamma_2'|) / (|\Gamma_1'| |\Gamma_2'|)$

2) $\varepsilon_1 = \varepsilon_2 < 0$ (фиг. 2, г), $\tau_1 + \tau_2 > -\rho g \varepsilon_1 (|\Gamma_1'| + |\Gamma_2'|) / (|\Gamma_1'| |\Gamma_2'|)$

3) $\varepsilon_1 = -\varepsilon_2 > 0$, $|\Gamma_1'| = |\Gamma_2'|$ (фиг. 2, д); 4) $\varepsilon_1 = \varepsilon_2 = 0$

На возмущениях, удовлетворяющих (3) и нормированных условием

$$\sum_{i=1}^m \int_{\Gamma_i} N_i^2 d\Gamma = 1$$

минимум функционала (7) совпадает с наименьшим собственным значением $\lambda = \lambda_*$ задачи

$$-\Delta N_i + a_i N_i + \xi_i + \mu = \lambda N_i \quad (x \in \Gamma_i, i=1, 2, \dots, m)$$

$$\partial N_i / \partial e_i + \chi_i N_i = 0 \quad (x \in \gamma_i)$$

$$\xi_i = \frac{\tau_j}{\sigma_j} \sum_{k=1}^{q_j} \int_{\Gamma_k} N_k d\Gamma$$

к которой необходимо присоединить условие (3). Здесь при подсчете ξ_i следует выбирать параметры j -той полости, с которой соприкасается Γ_i ; μ — общая для всех i постоянная, определенная из условия (3).

При наличии осевой симметрии у каждой из поверхностей Γ_i различие открытых и закрытых систем проявится в устойчивости лишь по отношению к осесимметричным возмущениям, так как гармоники с $n \geq 1$ при разложении N_i в ряд Фурье

$$N_i(s_i, \theta_i) = \varphi_i(s_i) + \sum_{n=1}^{\infty} [\varphi_{in}(s_i) \cos n\theta_i + \psi_{in}(s_i) \sin n\theta_i]$$

(s_i — длина дуги осевого сечения поверхности Γ_i ; θ_i — соответствующий полярный угол) дают нулевой вклад в выражение, стоящее под знаком

суммы в функционале (8). На осесимметричных возмущениях $N_i = \varphi_i(s_i)$ выписанная выше задача примет вид

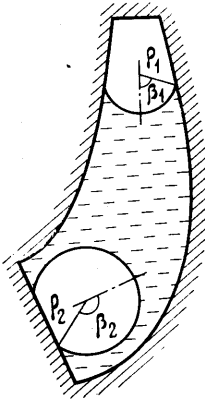
$$-\varphi_i'' - \frac{r_i'}{r_i} \varphi_i' + a_i(s_i) \varphi_i + \xi_i + \mu = \lambda \varphi_i \quad (s_{i0} \leq s_i \leq s_{i1}) \quad (9)$$

$$-\varphi_i'(s_{i0}) + \chi_i(s_{i0}) \varphi_i(s_{i0}) = 0, \quad \varphi_i'(s_{i1}) + \chi_i(s_{i1}) \varphi_i(s_{i1}) = 0 \quad (10)$$

$$\xi_i = 2\pi \frac{\tau_j}{\sigma_j} \sum_{h=1}^{q_j} \int_{s_{k0}}^{s_{k1}} r_h \varphi_h ds_h \quad (11)$$

$$\sum_{i=1}^m \int_{s_{i0}}^{s_{i1}} r_i \varphi_i ds_i = 0 \quad (12)$$

Здесь s_{i0} , s_{i1} — начальная и конечная точки осевого профиля поверхности Γ_i ; $r_i(s_i)$ — расстояние от точки на профиле до оси симметрии. Условия (10) приведены для двусвязной (не пересекающей ось симметрии) поверхности Γ_i . Если Γ_i односвязна, то краевое условие в начальной точке $s_{i0} = 0$, принадлежащей оси симметрии, заменяется требованием ограниченности решения.



Фиг. 3

При решении этой задачи можно воспользоваться методикой, развитой в [1] для открытых систем. В частности, полагая, что Γ состоит из двух односвязных поверхностей ($m=2$, $l=2$, $q_j=1$), представим решения уравнений (9) при $\lambda=0$ в виде

$$\varphi_i(s_i) = c_i u_i(s_i) + (\mu + \xi_i) w_i(s_i) \quad (i=1, 2)$$

Здесь $u_i(s_i)$, $w_i(s_i)$ — ограниченные при $s_i=0$ решения уравнений

$$-u_i'' = \frac{r_i'}{r_i} u_i' + a_i u_i, \quad -w_i'' - \frac{r_i'}{r_i} w_i' + a_i w_i + 1 = 0$$

Для определения постоянных c_1 , c_2 , ξ_1 , ξ_2 , μ имеем два условия (10), два условия (11) и условие (12). Из них получим, что $\lambda=0$ является собственным значением задачи (9)–(12), когда $\chi_1(s_{11}) = \chi_1^*$ и $\chi_2(s_{21}) = \chi_2^*$, где χ_1^* , χ_2^* удовлетворяют уравнению

$$d_1 \chi_1^* \chi_2^* + e_1 \chi_1^* + f_1 \chi_2^* + h_1 = 0 \quad (13)$$

$$\begin{aligned} d_1 &= u_1(s_{11}) D_2(s_{21}) + u_2(s_{21}) D_1(s_{11}) - \omega D_1(s_{11}) D_2(s_{21}) \\ e_1 &= u_1(s_{11}) D_2'(s_{21}) + u_2'(s_{21}) D_1(s_{11}) - \omega D_1(s_{11}) D_2'(s_{21}) \\ f_1 &= u_2(s_{21}) D_1'(s_{11}) + u_1'(s_{11}) D_2(s_{21}) - \omega D_1'(s_{11}) D_2(s_{21}) \\ h_1 &= u_1'(s_{11}) D_2'(s_{21}) + u_2'(s_{21}) D_1'(s_{11}) - \omega D_1'(s_{11}) D_2'(s_{21}) \end{aligned}$$

$$D_i(s_i) = u_i(s_i) \int_0^{s_i} r_i(s_i) w_i(s_i) ds_i - w_i(s_i) \int_0^{s_i} r_i(s_i) u_i(s_i) ds_i$$

$$\omega = \omega_1 + \omega_2, \quad \omega_i = 2\pi \tau_i / \sigma_i$$

Если некоторую внутреннюю точку s_i ($0 < s_i < s_{i1}$) профиля поверхности Γ_i рассматривать как конечную точку профиля другой осесимметричной односвязной поверхности, которая является частью Γ_i , то величину d_i можно определить как функцию s_1 , s_2 . По аналогии с [1] несложно показать, что исследуемая поверхность Γ устойчива по отношению к осесимметричным возмущениям, если выполняются два условия: 1) в прямо-

угольнике $0 < s_i \leq s_{i1}$ ($i=1, 2$) функция $d_1(s_1, s_2)$ принимает значения одного знака и не обращается в нуль; 2) параметры $\chi_1(s_{11}), \chi_2(s_{21})$ таковы, что отображающая их в плоскости (χ_1, χ_2) точка содержится внутри области, ограниченной снизу и слева правой ветвью гиперболы (13). Эти условия являются необходимыми и достаточными, если отвлечься от рассмотрения критических ситуаций, когда равновесные состояния находятся на границе области устойчивости. Заметим, что в случае $\chi_1(s_{11}) = \chi_2(s_{21}) = \infty$ условие устойчивости совпадает с условием 1.

Пусть, например, равновесие реализуется в замкнутой системе при полной невесомости, когда поверхность Γ состоит (фиг. 3) из двух сферических сегментов радиусов ρ_1, ρ_2 с углами полурастворов β_1, β_2 (аналогичная задача для открытой системы исследовалась в [1]). Тогда $u_i(s_i) = -\cos(s_i/\rho_i)$, $w_i(s_i) = \rho_i^2/2$ и поэтому получим следующие выражения для коэффициентов гиперболы (13):

$$d_1 = -\frac{1}{4} \left(F_1 \cos \beta_2 + F_2 \cos \beta_1 + \frac{1}{4} \omega F_1 F_2 \right)$$

$$e_1 = -\frac{1}{4\rho_2 b_2} \sin \beta_2 \left(2F_2 \cos \beta_1 - F_1 b_2 + \frac{1}{2} \omega F_1 F_2 \right)$$

$$f_1 = -\frac{1}{4\rho_1 b_1} \sin \beta_1 \left(2F_1 \cos \beta_2 - F_2 b_1 + \frac{1}{2} \omega F_1 F_2 \right)$$

$$h_1 = -\frac{1}{4\rho_1 \rho_2 b_1 b_2} \sin \beta_1 \sin \beta_2 [-2(F_1 b_2 + F_2 b_1) + \omega F_1 F_2]$$

$$b_i = 1 - \cos \beta_i, \quad F_i = \rho_i^4 b_i^2 \quad (i=1, 2)$$

В случае, когда $\chi_1(s_{11}) = \chi_2(s_{21}) = \infty$ (обе линии смачивания находятся на краях твердого тела либо $\alpha_1 = \alpha_2 = 0$), условие устойчивости имеет вид $d_1 < 0$ или

$$\rho_1^{-4} b_1^{-2} \cos \beta_1 + \rho_2^{-4} b_2^{-2} \cos \beta_2 > -\frac{1}{4} \omega$$

Оно выполняется в более широкой области, чем аналогичное условие для открытой системы, у которой $\omega = 0$.

Проведенные рассуждения несложно распространить на равновесие в закрытой системе, когда область Ω является несвязной.

ЛИТЕРАТУРА

1. Слобожанин Л. А. Об устойчивости равновесного состояния капиллярной жидкости с несвязной свободной поверхностью. — Изв. АН СССР. МЖГ, 1983, № 2, с. 10–19.
2. Бабский В. Г., Копачевский Н. Д., Мышкис А. Д., Слобожанин Л. А., Тюпцов А. Д. Гидромеханика невесомости. М.: Наука, 1976. 504 с.

Харьков

Поступила в редакцию
10.III.1983