

**РАЗРЕШИМОСТЬ ЗАДАЧИ О КАВИТАЦИОННОМ ОБТЕКАНИИ  
КРИВОЛИНЕЙНОГО ПРЕПЯТСТВИЯ ПО СХЕМЕ  
С ПАРАЛЛЕЛЬНЫМИ СТЕНКАМИ**

***М. И. Хайкин (Казань)***

Ниже показано, как в простейшем случае можно применить методику Лере [1] для доказательства разрешимости задачи о кавитационном обтекании идеальной несжимаемой жидкостью симметричной гладкой дуги по схеме Жуковского — Рощко [2] в неограниченном потоке и в полосе. Проблема единственности решения здесь не рассматривается.

1. Схема течения ясна из чертежей (фиг. 1, 2; изображена нижняя половина течения,  $OA$  — препятствие,  $AC$  — свободная струя). Выведем интегральные уравнения задач. В качестве вспомогательной плоскости выберем плоскость  $\zeta = \xi + i\eta$ , в которой нижней половине течения соответствует четверть единичного круга, лежащая

в первом квадранте, причем дуге  $OA$  соответствует дуга

$$\zeta = e^{is} (0 \leq s \leq 1/2\pi)$$

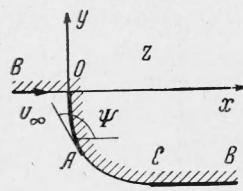
а свободной линии — отрезок

$$\zeta = \xi (0 \leq \xi \leq 1)$$

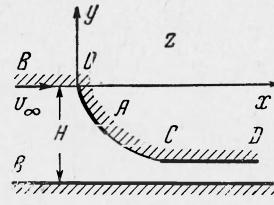
Комплексный потенциал  $w$  выражается через  $\zeta$  так:

в случае неограниченного потока

$$w = a \frac{(1 + \zeta^2)^2}{4\zeta^2 + b^2(1 - \zeta^2)^2} \quad (1)$$



Фиг. 1



Фиг. 2

Здесь  $a > 0$  и  $b (0 < b < 1)$  — неизвестные параметры ( $b = 2\beta / (1 + \beta^2)$ , где  $\beta$  — образ в плоскости  $\zeta$  бесконечно удаленной точки  $B$  в случае течения в полосе

$$w = \frac{HV_\infty}{\pi} \ln \frac{(1 - d^2)(4\xi^2 + b^2(1 - \xi^2)^2)}{(1 - b^2)(4\xi^2 + d^2(1 - \xi^2)^2)} \quad \left( b = \frac{2\beta}{1 + \beta^2}, \quad d = \frac{2\delta}{1 + \delta^2} \right) \quad (2)$$

Здесь  $H$  — половина ширины полосы,  $V_\infty$  — скорость набегающего потока,  $b$  и  $d (0 < d < b < 1)$  — неизвестные параметры,  $\beta$  и  $\delta$  — образы в плоскости  $\zeta$  бесконечно удаленных точек  $B$  и  $D$ .

Через  $l$  обозначим дуговую абсциссу точек препятствия  $OA$  (в точке  $O$  имеем  $l = 0$ , в точке отрыва струи  $l = -l_0$ ); угол между касательной к препятствию и осью  $x$  обозначим  $\Psi$ . Функция  $\Psi(l)$  ( $l_0 \leq l \leq 0$ ) известна.

Если предположить известным соответствие  $l = l(s) (0 \leq s \leq 1/2\pi)$ , возникающее при конформном отображении четверти круга на нижнюю половину течения, то для функции

$$\omega(\zeta) = i \ln dw/dz, \quad \operatorname{Re} \omega(0) = 0 \quad (3)$$

хорошо известным способом (например [2]) получается представление ( $V_0$  — скорость на свободной линии)

$$\omega(\zeta) = i \ln V_0 + i \ln \frac{1 + i\zeta}{1 - i\zeta} + \Omega(\zeta) \quad (\Omega(\zeta) = \theta + iT) \quad (4)$$

Функция  $\Omega(\zeta)$  непрерывна в замкнутой четверти круга и удовлетворяет граничным условиям

$$T(\xi) = 0 \quad (0 \leq \xi \leq 1)$$

$$\theta(i\eta) = 0 \quad (0 \leq \eta \leq 1), \quad \theta(e^{is}) = \Psi(l(s)) - 1/2\pi \quad (0 \leq s \leq 1/2\pi) \quad (5)$$

Отсюда

$$\Omega(\zeta) = \frac{4\xi(1 - \zeta^2)}{\pi} \int_0^{1/2\pi} \frac{[\Psi(l(s)) - 1/2\pi] \cos s}{(1 + \zeta^2)^2 - 4\xi^2 \cos^2 s} ds \quad (6)$$

Зная  $\omega(\zeta)$ , при помощи (3) и (1) или (2) легко найти  $dz/d\zeta$ . Границные значения модуля этой функции при  $\zeta = e^{is} (0 \leq s \leq 1/2\pi)$  есть  $dl/ds$ .

Таким образом, получается уравнение относительно функции  $l(s)$

$$\frac{dl}{ds} = fe^{-T} \sin s \quad (0 \leq s \leq \frac{1}{2}\pi), \quad l(\frac{1}{2}\pi) = 0 \quad (7)$$

Здесь  $T$  — значение мнимой части функции (6) при  $\zeta = e^{is}$  ( $0 \leq s \leq \frac{1}{2}\pi$ )

$$T = \frac{2}{\pi} \int_0^{\frac{1}{2}\pi} \left[ \Psi\{l(\sigma)\} - \frac{\pi}{2} \right] \frac{\sin s \cos \sigma}{\cos^2 \sigma - \cos^2 s} d\sigma \quad (8)$$

В случае течения в неограниченном потоке

$$f = f(s; a, b) = \frac{2a(1-b^2)}{V_\infty} \frac{1+\sin s}{(1-b^2 \sin^2 s)^2} \quad (9)$$

В случае течения в полосе

$$f = f(s, b, d) = \frac{2HV_\infty}{\pi V_0} \frac{1+\sin s}{(1-b^2 \sin^2 s)(1-d^2 \sin^2 s)} \quad (10)$$

Для определения неизвестных параметров ( $a, b$  или  $b, d$ ) служат дополнительные условия:

известна скорость набегающего потока

$$\omega(i\beta) = i \ln V_\infty \quad (11)$$

задана длина обтекаемой дуги

$$l(0) = -l_0 \quad (12)$$

2. Будем предполагать, что обтекаемая дуга такова, что

$$(a) \quad \Psi\{0\} = \frac{1}{2}\pi, \quad |\Psi\{l\} - \frac{1}{2}\pi| \leq \frac{1}{2}p\pi \quad (p < 1)$$

(б) функция  $\Psi\{l\}$  удовлетворяет условию Гельдера.

Продолжим каким-нибудь способом  $\Psi\{l\}$  на всю ось  $-\infty < l < +\infty$  так, чтобы выполнялись условия (а) и (б).

В статье [3] доказана следующая теорема существования решения для уравнений типа (7).

*Теорема 1.* Пусть в уравнении (7) функция  $T$  определяется формулой (8), функция  $\Psi\{l\}$  ( $-\infty < l < +\infty$ ) удовлетворяет условиям (а) и (б), а функция  $f = f(s; \lambda, \mu)$  ( $0 \leq s \leq \frac{1}{2}\pi, \lambda_1 \leq \lambda \leq \lambda_2, \mu_1 \leq \mu \leq \mu_2$ ) — непрерывная. Параметры <sup>1</sup>  $\lambda, \mu$  ищутся вместе с  $l(s)$ , для чего задаются два дополнительных условия, связывающих  $\Psi\{l(s)\}$ ,  $\lambda$  и  $\mu$ . Пусть эти условия таковы, что для произвольной функции  $l(s)$ , удовлетворяющей условию Гельдера, они определяют  $\lambda$  и  $\mu$  на отрезках  $[\lambda_1, \lambda_2], [\mu_1, \mu_2]$  единственным образом, причем так найденные значения параметров непрерывно зависят от  $l(s)$ : при малом изменении  $|l(s)|$  и постоянной Гельдера  $l(s)$  значения параметров мало меняются. Тогда уравнение (7) имеет решение.

Доказательство этой теоремы, в основном воспроизводящее рассуждения Лере [1], состоит, вкратце, в следующем. Уравнение рассматривается в пространстве  $E_v$ , функций, обращающихся в нуль при  $s = \frac{1}{2}\pi$  и удовлетворяющих условию Гельдера <sup>2</sup>

$$\sup_{0 \leq s_1, s_2 \leq \frac{1}{2}\pi} \frac{|l(s_1) - l(s_2)|}{|\cos s_1 - \cos s_2|^v} = C_l < \infty$$

с обычным образом введенной нормой  $\|l(s)\| = \max |l(s)| + C_l$ . Показатель  $v$  выбирается так, чтобы выполнялось условие

$$0 < v < 1 - p \quad (13)$$

Уравнение (7) рассматривается как задача о неподвижной точке оператора  $A$ , действующего по формуле

$$L(s) = Al(s) = - \int_s^{\frac{1}{2}\pi} f(s, \lambda, \mu) e^{-T} \sin s ds \quad (14)$$

где  $T$  подсчитывается при помощи (8), а  $\lambda$  и  $\mu$  находятся по  $l(s)$  из дополнительных условий.

<sup>1</sup> Число их может быть, разумеется, любым. Количество дополнительных условий совпадает с числом параметров.

<sup>2</sup> Уравнения вида (7) изучались и в других пространствах [4, 5], но для наших целей удобнее всего пространство  $E_v$ , рассматривавшееся Лере.

Вводится также оператор  $X [l(s), t]$ , получающийся из  $A$  заменой везде функции  $\Psi \{l\}$  на функцию

$$t\Psi \{l\} + 1/2(1-t)\pi \quad (15)$$

При  $t = 1$  этот оператор превращается в  $A$ , а при  $t = 0$  — в оператор, переводящий все пространство  $E_v$  в одну функцию.

В силу принципа неподвижной точки Лере — Шаудера [6], уравнение (7) имеет решение, если оператор  $X$  вполне непрерывен на топологическом произведении  $E_v$ , на отрезок  $0 \leq t \leq 1$ , и решения уравнения  $l(s) = X \{l(s); t\}$  ограничены в совокупности по норме  $E_v$ .

Полная непрерывность  $X$  легко проверяется. Ограничность множества решений показывается следующим образом.

Очевидно, в силу нормировки  $|l|^{1/2\pi} = 0$  достаточно доказать неравенство

$$|l(s_1) - l(s_2)| \leq C |\cos s_1 - \cos s_2|^v \quad (0 \leq s_1, s_2 \leq 1/2\pi)$$

где  $C$  — одно и то же для всех решений. По неравенству Гельдера

$$|l(s_1) - l(s_2)| \leq \left| \int_{s_1}^{s_2} \left| \frac{dl}{d \cos s} \right|^{1/(1-v)} ds \right|^{1-v} |\cos s_1 - \cos s_2|^v$$

Используя (7), получаем, что достаточно показать ограниченность интегралов

$$\int_0^{1/2\pi} \exp \frac{-T}{1-v} ds \quad (16)$$

где  $T$  подсчитывается по формуле (8), в которой  $\Psi \{l\}$  заменена на функцию (15).

Функция  $\Omega(\zeta)$  продолжима по принципу симметрии на весь единичный круг. По теореме о среднем

$$\int_0^{2\pi} \exp \frac{-T}{1-v} \cos \frac{\theta}{1-v} d\theta = 2\pi$$

Отсюда, в силу (5),

$$\int_0^{\pi} \exp \frac{-T}{1-v} \cos \frac{\Psi \{l(s)\} - 1/2\pi}{1-v} ds = \pi$$

Учитывая условие (a), наложенное на  $\Psi \{l\}$ , и выбор числа  $v$  (13), получаем, что

$$\left| \frac{\Psi - 1/2\pi}{1-v} \right| \leq \frac{p}{1-v} \frac{\pi}{2} < \frac{\pi}{2}$$

Отсюда легко получается оценка для интеграла (16), зависящая только от  $p$  и  $v$ . Остается лишь заметить, что если  $\Psi \{l\}$  удовлетворяет условию (a), то этому условию удовлетворяет и функция (15) при любом  $t$ .

3. Теорема 1 позволяет уже элементарными рассуждениями получать теоремы существования для различных задач теории струй и более общих задач, где скорость на неизвестных частях границы области течения переменна [3].

Проверим выполнение условий теоремы в случае задачи обтекания по схеме с параллельными стенками в неограниченном потоке.

Дополнительные условия (11) и (12) в этом случае можно записать следующим образом:

условие (11), учитывая (4) и (6), в виде

$$\frac{2}{\pi} \int_0^{1/2\pi} [\pi - \Psi \{l(s)\}] \frac{b \cos s}{1 - b^2 \sin^2 s} ds = \ln \frac{V_0}{V_\infty} \quad (17)$$

условие (12), в силу (7) и (9), в виде

$$\frac{2a(1-b^2)}{V_0} \int_0^{1/2\pi} \frac{(1+\sin s) \sin s}{(1-b^2 \sin^2 s)^2} e^{-T} ds = l_0 \quad (18)$$

Для произвольной функции  $l(s)$ , удовлетворяющей условию Гельдера, эти два равенства единственным образом определяют значения параметров  $a$  и  $b$ . В самом деле, из условия (a), наложенного на функцию  $\Psi \{l\}$ , нетрудно получить, что при изменении  $b$  от 0 до 1 левая часть равенства (17) монотонно растет от нуля до бесконечности. Поэтому при любых фиксированных  $V_0$ ,  $V_\infty$  ( $V_0 \geq V_\infty$ ) и  $l(s)$  равенство (17) как уравнение относительно  $b$  имеет единственное решение. После того как  $b$  найдено,  $a$  находится из (18).

Без труда проверяется непрерывная зависимость  $a$  и  $b$  от  $l(s)$ .

Покажем теперь, что существуют не зависящие от  $l(s)$  оценки  $b \leq b_0 < 1$ ,  $a \leq a_0$  для значений  $a$  и  $b$ ,ходимых из (17) и (18). Из условия (а) следует, что левая часть равенства (17) при любом  $b$  не меньше чем  $\frac{1}{2}(1-p)\ln(1+b)/(1-b)$ , так что в качестве  $b_0$  можно взять корень уравнения

$$\frac{1-p}{2}\ln\frac{1+b_0}{1-b_0} = \ln\frac{V_0}{V_\infty}$$

Вторая оценка может быть получена следующим образом. Нетрудно проверить, что

$$\int_0^{1/2\pi} T \sin s ds = \int_0^{1/2\pi} \left[ \Psi\{l(s)\} - \frac{\pi}{2} \right] \cos s ds$$

так что

$$\left| \int_0^{1/2\pi} T \sin s ds \right| \leq p \cdot \frac{\pi}{2}$$

Имеет место неравенство (являющееся следствием того факта, что график функции  $y = e^x$  обращен выпуклостью вниз)

$$\int_0^{1/2\pi} te^{-T} \sin s ds > \exp\left(-\int_0^{1/2\pi} T \sin s ds\right)$$

Из (18) теперь получается требуемая оценка; при этом

$$a_0 = \frac{l_0 V_0 \exp(1/2p\pi)}{2(1-b_0^2)}$$

Остается заметить, что при  $0 \leq s \leq 1/2\pi$ ,  $0 \leq b \leq b_0$ ,  $0 \leq a \leq a_0$  функция (9) непрерывна. Получен следующий результат.

*Теорема 2.* Задача обтекания по схеме Жуковского — Рошко симметричного препятствия, удовлетворяющего условиям (а) и (б), разрешима при любом положительном числе кавитации.

В случае обтекания в полосе дополнительные условия (11) и (12) в развернутой форме имеют вид (17) и

$$\frac{2HV_\infty}{\pi V_0} (b^2 - d^2) \int_0^{1/2\pi} \frac{(1 + \sin s) \sin s}{(1 - b^2 \sin^2 s)(1 - d^2 \sin^2 s)} e^{-T} ds = l_0 \quad (19)$$

Если  $l(s)$  задано, то  $b$  единственным образом находится из (17) (при этом  $b \leq b_0$ , где  $b_0$  имеет то же значение, что и ранее). Левая часть (19) при  $d$ , меняющемся от 0 до  $b$ , монотонно убывает от некоторого значения (зависящего от  $l(s)$ ) до нуля. Поэтому равенство (19), рассматриваемое как уравнение относительно  $d$ , имеет не больше одного решения. Но оно может оказаться неразрешимым. В последнем случае можно считать значение  $d$  равным нулю. Нетрудно проверить, что так определенный параметр  $d$  непрерывным образом зависит от  $l(s)$ . Функция (10) при  $0 \leq s \leq 1/2\pi$ ,  $0 \leq d \leq b \leq b_0$  непрерывна.

Заметим, что в случае  $d = 0$  уравнение (7) превращается в уравнение обтекания по классической схеме Кирхгофа. Поэтому применение теоремы 1 дает следующую теорему.

*Теорема 3.* Рассматривается симметричное течение в полосе, причем обтекаемая дуга удовлетворяет условиям (а), (б). Тогда для любого положительного числа кавитации разрешима, по крайней мере, одна из задач: (1) обтекание по схеме Жуковского — Рошко с отрывом в концах дуги; (2) обтекание по схеме Кирхгофа с отрывом в концах или во внутренних точках дуги.

Вопрос о выполнении условий Бриллюэна (например [2]) здесь не рассматривается.

Допустим, что препятствие обладает следующим естественным свойством: при обтекании по схеме Кирхгофа с отрывом струй во внутренних точках более позднему отрыву соответствует большее число кавитации. Тогда теорема 3 приобретает такую форму.

*Теорема 3'.* Рассматривается симметричное течение в полосе, причем обтекаемая дуга удовлетворяет условиям (а), (б). Пусть  $Q_0$  — число кавитации, соответствующее обтеканию по схеме Кирхгофа (с отрывом струй в концах дуги). Тогда задача обтекания

этой дуги по схеме Жуковского — Ропко (с отрывом струй в концах дуги) имеет решение при любых числах кавитации, больших  $Q_0$ .

Заметим, что совершенно такой же результат верен для обтекания по схеме Рябушинского [8].

Легко обобщить полученные теоремы на случай обтекания симметричного клина с криволинейными щеками (см. [7]).

Поступила 21 III 1964

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Legay J. Les problèmes de représentation conforme d'Helmholtz; théories des sillages et des proues. Comm. Math. Helv., 1935—36. vol. 8. No. 2—3.
2. Гуревич М. И. Теория струй идеальной жидкости. Физматгиз, 1961.
3. Хайкин М. И. Теоремы существования для одного класса обратных смешанных краевых задач теории аналитических функций. Тр. Казанск. авиац. ин-та, 1961, вып. 64.
4. Seggin J. Existence theorems for some free boundary problems. J. Rat. Mec. and Anal., 1952, vol. 1, No. 1.
5. Birkhoff G., Zanntonello E. H. Jets, Waves and Cavities. New York, 1957.
6. Лерей Ж., Шадер Ю. Топология и функциональные уравнения. Успехи матем. наук, 1946, т. 1, № 3—4.
7. Хайкин М. И. О разрешимости обратной смешанной краевой задачи. Тр. Казанск. авиац. ин-та, 1962, вып. 68.

#### О ДВИЖЕНИИ СУСПЕНЗИЙ В УЗКИХ ГОРИЗОНТАЛЬНЫХ ЩЕЛЯХ

И. Ф. Белова, Ю. В. Желтова, Ю. П. Желтова

(Москва)

Задача о движении грубодисперсных супензий в горизонтальных трещинах (щелях) возникла в связи с разработкой технологии гидравлического разрыва нефтяного пласта [1—3]. При осуществлении этого метода появляется необходимость закачки в трещины, образующиеся в горных породах, смеси жидкости с твердым зернистым материалом, служащим закрепляющим агентом. В качестве зернистого материала наиболее часто применяется крупнозернистый (0.6—0.8 мм) песок, а в качестве жидкой фазы — вязкие жидкости (нефть, мазут, дизельное топливо, сульфит-спиртовая барда и т. п.).

Установившееся движение таких супензий в щелях с непроницаемыми стенками изучалось в работах [4—6]. Ниже исследуется неустановившееся движение этих смесей в горизонтальных трещинах с непроницаемыми стенками.

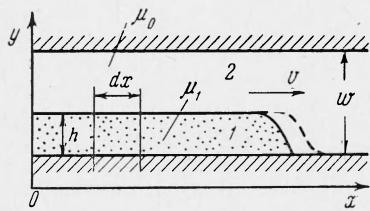
Изложенный метод, основанный на аналогии [7] между механизмами фильтрации несмешивающихся жидкостей в пористой среде и движения смеси песка с жидкостью в щели, дает возможность определить основные тех-

нологические параметры закрепления трещин песком при проектировании операций гидроразрыва. Задаваемыми и регулируемыми параметрами в этом процессе являются концентрация твердой фазы в смеси и расход жидкости. Расчетные схемы подобного характера можно использовать в других отраслях техники, процессы которых связаны с движением супензий, например, в гидротранспорте, в строительстве каналов и т. д.

§ 1. Аналогия движения смеси жидкости с песком в щели и фильтрации несмешивающихся жидкостей. Рассмотрим вначале механизм заполнения песком, взвешенным в вязкой жидкости, плоской горизонтальной щели (фиг. 1). В работе [4] было показано, что механизм перемещения песка в горизонтальной трещине можно описывать схемой послойного движения двух жидкостей с различной вязкостью. Эта возможность реализуется, если считать, что вязкость основной несущей жидкости равна  $\mu_0$ , а вязкость смеси жидкости с песком  $\mu_1$  определяется соотношением

$$\mu_1 = \mu_0 e^{3.18c} \quad (1.1)$$

Здесь  $c$  — объемная концентрация твердой фазы в смеси.



Фиг. 1