

## ОПРЕДЕЛЕНИЕ МЕСТОПОЛОЖЕНИЯ ДОПОЛНИТЕЛЬНЫХ УСЛОВИЙ – ОСНОВА ОДНОЗНАЧНОЙ РЕКОНСТРУКЦИИ ВОЛНОВЫХ ПОЛЕЙ В ОБЛАСТЯХ С ПОДВИЖНЫМИ ГРАНИЦАМИ И ФУНКЦИЙ УПРАВЛЕНИЯ

В. С. КРУТИКОВ

*Институт импульсных процессов и технологий НАН Украины, Николаев  
E-mail: iipt@iipt.com.ua*

Получены точные аналитические решения волнового уравнения в областях с подвижными границами. Впервые предложены способы преодоления некорректности определения волновых полей во всем объеме, включая функции управления, по заданной форме функциям воздействия.

1. Успешная реализация многих технологий (в том числе химических и т.д.) на основе волновых импульсных процессов требует обеспечения необходимых, заранее заданных, оптимальных форм функций воздействия: давления  $P$ , скорости  $v$  частиц, температуры и т.д. в точке среды или во всем объеме. Они могут быть обеспечены при различных (бесконечного множества) значениях начального радиуса  $r_0$  и расстояний  $r_1$  дополнительных условий от начала координат, расширяющегося плазменного поршня. Но при этом гидродинамические поля давления и скорости в других точках, на подвижных границах поршня и законы ввода энергии будут различаться существенно. Решение задачи методом подбора – т.е. решая серию прямых задач о расширении полости в жидкости, фиксируя давление в заданной точке  $r_1$  жидкости – возможно численными методами. Но это только в том случае, когда известны (заданы) значения постоянных  $r_0$ ,  $r_1$ , хотя и требуют значительного времени. Понятно, что получение значений методом подбора, нельзя назвать решением обратной гидродинамической задачи с подвижными границами (в физико-математическом понимании). В общем случае, когда известна, задана только форма функции воздействия (давления или скорости) в точке, а значение постоянных  $r_0$ ,  $r_1$  неизвестны и подлежат определению, задача становится существенно некорректной, многозначной. Перебор бесчисленных значений и комбинаций упомянутых постоянных для нахождения однозначного, единственного волнового поля во всем объеме и единственного закона ввода энергии невозможен даже численно. Он невозможен ещё и потому, что мы не знаем этого однозначного волнового поля во всем объеме. Мы знаем значение только в точке ( $r_1$ ), где задана форма функции воздействия. При этом значение  $r_1$  также неизвестно и подлежит определению.

Ранее, что следует отметить, как правило, при решении подобных задач [1-3] величина  $r_1$  задавалась, а  $r_0$  выбирали исходя из практических соображений. В этом случае местоположение заданного вида  $v(r_1, t)$  или  $P(r_1, t)$  относительно источника неизвестно. Его следует определить. Это значительно усложняет задачу.

Понятно, что «задача определения звуковых тонов, излучаемых колеблющейся системой, иногда разрешима в явном виде, а иногда нет, но обратная задача определения формы колокола по звуку, который он способен издавать, просто ставит в тупик самых искусных математиков, физиков, исследователей... Сейчас мы должны с восхищением приветствовать каждый, даже небольшой шаг, в этом направлении» [1, стр. 285]. В работе делается попытка сделать шаг в этом направлении. А именно, решить сложные задачи, в областях с подвижными границами – определить начальные размеры сферы по значениям функций воздействия (нелинейные условия (3), (4) в точке волновой зоны и на

подвижной границе. При этом величины начального радиуса, перемещений и законы изменения скорости подвижных границ могут быть произвольными. А законы изменения скорости и радиуса подвижной границы неизвестны, подлежат определению и, как правило, нелинейны. Подобные задачи в математической физике не рассматривались. Рассмотрим задачу:

$$\varphi_{tt} - a^2 \varphi_{rr} - (v-1) \varphi_r a^2 r^{-1} = 0, \quad r \geq R(t), \quad (1)$$

$$\varphi_t(r, 0) = \varphi(r, 0) = 0, \quad R(0) = r_0, \quad (2)$$

$$P - P_0 \Big|_{r=R(t)} = -\rho \varphi_t - 0,5 \rho \varphi_r^2, \quad (3)$$

$$P - P_0 \Big|_{r=r_1} = -\rho \varphi_t - 0,5 \rho \varphi_r^2, \quad (4)$$

$$v(R(t), t) \neq dR(t)/t \quad (5)$$

здесь  $\varphi$  – потенциал скорости;  $v$  – показатель симметрии;  $t$  – время;  $R(t), r_0, r, r_1$  – координаты: подвижных границ, начальная, текущая, точки волновой зоны соответственно;  $P_0, \rho, a$  – давление, плотность, скорость распространения возмущений в невозмущенной жидкости;  $v$  – скорость, (5) – условие проницаемости (излучения) подвижной границы. В теории волн уравнение (1) имеет фундаментальное значение [2]. В рамках рассматриваемой математической модели под управлением понимается: 1 – функция скорости (движения и проницаемости подвижных границ) или 2 – функция давления (на подвижной границе). Известны аналитические соотношения (74.6), (74.8) и т.д. (Ландау Л.Д., Лифшиц Е.М. «Теор. физика», 1986. Т.6), которые не учитывают влияния  $r_0$ , применить их к обратным задачам затруднительно.

Как известно, некорректными считаются задачи, для которых не удовлетворяется хотя бы одно из условий: а) решение задачи существует; б) решение определяется однозначно; в) задача устойчива (А.Н. Тихонов, М.М. Лаврентьев). Ранее точные аналитические решения обратных и прямых волновых задач в областях с подвижными (ПГ) и подвижными проницаемыми границами (ППГ) получены [3-7] (условие 1). Решения устойчивы [4, стр. 18] (условие 3); второе условие не выполнено – решения неоднозначны. Говорилось, например, в [7], что функции воздействия можно получить (обеспечить) с различных (бесконечного множества) величин начального радиуса  $r_0$ , но при этом законы движения границ будут существенно различными, также различными будут волновые поля, кроме значений в одной точке  $r_1$ . Это не позволяло: корректно (однозначно) определить никакими способами (ни численно, ни аналитически и т.д.) функции управления; однозначно восстановить волновые поля в полном объеме от следствия (функции воздействия) до причины (функции управления); однозначно, корректно решить вопросы управления волновыми процессами в областях с ПГ и ППГ (определить вводимую в плазменный канал мощность [8,9]  $N(t)$  (15) [7]). Предложен и разработан способ реализации: однозначного, корректного волнового поля в областях с подвижными границами и импульсного источника по заданной форме функции

воздействия. Местоположение этой формы ( $P$  или  $v$ ) неизвестно и подлежит определению.

Преодоление некорректности функций управления волновыми процессами имеет большое научное, прикладное и принципиальное значение. Без решения вопросов многозначности обратных, прямых, дважды нелинейных (с ПГ и нелинейными дополнительными условиями) волновых задач решения проблем подвижных границ не может считаться полным и окончательно завершенным.

2. Определять функции управления волновыми процессами будет методами обратных задач с учетом взаимодействия нелинейных аргументов [3,5]. Для определенности рассмотрим случай сферической симметрии  $\nu=3$ . В соответствии с этими методами получим решение уравнения (1), которое удовлетворяет начальным условиям (2) и условию  $P - P_0|_{r=r_1} = -\rho\varphi_t = f[t - (r_1 - r_0)/a]$  – обратная задача; функции управления при этом имеют вид (6-8) [4]. Для общего случая произвольных законов движения границ и видов функции  $f$  последнюю можно аппроксимировать полиномом Лагранжа в степени  $m$ . Число  $m$  характеризует количество точных значений функции и может быть сколь угодно большим.

$$f = \sum_{m=0}^{\infty} A_m \xi_1^m, \quad A_m = const. \quad (6)$$

Тогда, с учетом (6)-(8) [4] и (6) функции управления имеют вид:

$$P(R(t), t) = \frac{r_1}{R(t)} \sum_{m=0}^{\infty} A_m \xi^m - \frac{1}{2} \rho v^2 (R(t), t), \quad \xi = t - \frac{R(t) - r_0}{a}, \quad (7)$$

$$v(R(t), t) \rho R^2(t) / r_1 = \frac{R(t)}{a} \sum_{m=0}^{\infty} A_m \xi^m + \sum_{m=0}^{\infty} \frac{A_m}{m+1} \xi^{m+1}, \quad (8)$$

$$\frac{[R^3(t) - r_0^3] \cdot \rho}{3r_1} = \frac{R(t)}{a} \sum_{m=0}^{\infty} \frac{A_m}{m+1} \xi^{m+1} + \sum_{m=0}^{\infty} \frac{A_m \cdot m!}{(m+2)!} \xi^{m+2}. \quad (9)$$

Для ступенчатой функции в точке  $r_1$  функции управления 1 и 2 имеют вид:

$$P(R(t), t) = \frac{r_1}{R(t)} A_0 \sigma_0(\xi) - \frac{1}{2} \rho v^2 (R(t), t);$$

$$v(R(t), t) = \frac{r_1}{R^2(t) \rho} \left[ \frac{R(t)}{a} A_0 + A_0 \xi \right],$$

(10)

$$\frac{[R^3(t) - r_0^3] \cdot \rho}{3r_1} = \frac{R(t)}{a} A_0 \xi + \frac{A_0}{2} \xi^2, \quad \xi = t - \frac{R(t) - r_0}{a}, \quad \sigma_0(t - \tau) = \begin{cases} 0, & t < \tau \\ 1, & t \geq \tau \end{cases}.$$

(11)

Это точное аналитическое решение обратной задачи с ПГ имеет важное значение. С учетом (7), (8) и (9) запишем:

$$P(R(t), t) = \frac{r_1}{R(t)} \sum_{m=0}^{\infty} A_m \xi^m - \frac{1}{2} \rho \left\{ \frac{r_1}{R^2(t) \rho} \left[ \frac{R(t)}{a} \sum_{m=0}^{\infty} A_m \xi^m + \sum_{m=0}^{\infty} \frac{A_m}{m+1} \xi^{m+1} \right] \right\}^2. \quad (12)$$

Здесь  $P(R(t), t)$  известно по условию (3). Это соотношение пригодно для любых точек  $R(t) = r = r_1$ . Соотношения для определения  $A_m$  в общем случае произвольных величин начального радиуса, законов движения границ и вида  $P(R(t), t)$  имеют вид (метод последовательного определения коэффициентов Лагранжа  $A_m$  [10]):

$$A_m = N \pm (N^2 - M)^{1/2}; \quad N = -\frac{1}{2} \frac{2C_1 C_2^2 C_3 C_4 - \frac{r_1}{R(t)} \xi^m}{C_1 C_2^2 C_4^2}; \quad M = \frac{C_1 C_2^2 C_3 - C_0}{C_1 C_2^2 C_4}, \quad (13)$$

где  $C_0 = -P(R(t), t) + \frac{r_1}{R(t)} \sum_{m=0}^{m-1} A_m \xi^m; \quad C_1 = \frac{1}{2} \rho; \quad C_2 = \frac{r_1}{R^2(t) \rho};$

$$C_3 = \frac{r_1}{R(t)} \sum_{n=0}^{m-1} A_n \xi^n + \sum_{n=0}^{m-1} \frac{A_n}{n-1} \xi^{n-1}; \quad C_4 = \frac{r_1}{R(t)} \xi^m + \frac{1}{m+1} \xi^{m+1},$$

при  $R(t) = r_1$  (12), (13) переходят в полученные ранее (2.4), (2.7) [10].

Решение проводим методом последовательных приближений. Следует отметить, что в работе Баева А.В. (Доклады РАН. 1986. Т.287. №6) рассматривается другая разновидность обратных волновых задач методом последовательных приближений, без учета ПГ и нелинейных условий на подвижных границах.

3. Преодоление некорректности (многозначности), связанной с величиной  $r_0$  для случая заданного нелинейного условия на ПГ  $P - P_0|_{r=R(t)} = -\rho \varphi_t - 0,5 \rho \varphi_r^2$ .

Пусть необходимо на ПГ обеспечить функцию воздействия  $P(R(t), t)$  в виде кривой (1) Рис. 1 [5]. Воспользуемся физическим фактом: функция  $P(R(t), t)$  несет информацию о том, с какого начального радиуса начиналось движение, с какой скоростью расширялся поршень, и что на ПГ при  $t \rightarrow 0$  и одинаковом  $r_0$  значение  $P(R(t), t)$  кривая 1 Рис. 1 [5] и ступенчатой (10) равны. Формулы (10) действительны при любом  $r = R(t) = r_1$ . Определяем  $A_0$ , для чего выбираем такое  $r_1$ , близкое к  $r_0$ , чтобы при малом  $t$  ( $0,1; 0,001 \cdot 10^{-6}$  с и т.д.) с большой точностью равнялось  $P(R(t), t) \approx P(r_1, t^0)$ .

Определяем  $A_0$ . При  $R(t) = r_1$  из (10),  $\rho = 102 \text{ } \hat{e} \hat{a} \cdot \hat{n}^2 / \hat{i}^4$ ,  $\hat{a} = 1500 \hat{i} / \hat{n}$ ,  $t \rightarrow 0$ ,

$$A_0 \left( t - \frac{r_1 = R(t) - r_0}{a} \right) = 0, \text{ имеем}$$

$$P_{\hat{e} \hat{d} \hat{e} \hat{a} \hat{a} \hat{y} \hat{l}}^{\max} = 4730 = A_0 - 0,5 \frac{1}{\rho a^2} A_0^2 = A_0 - 21,7864924 \cdot 10^{-6} A_0^2.$$

Решая это квадратное уравнение, получаем  $A_0 = 5354,67389$ .

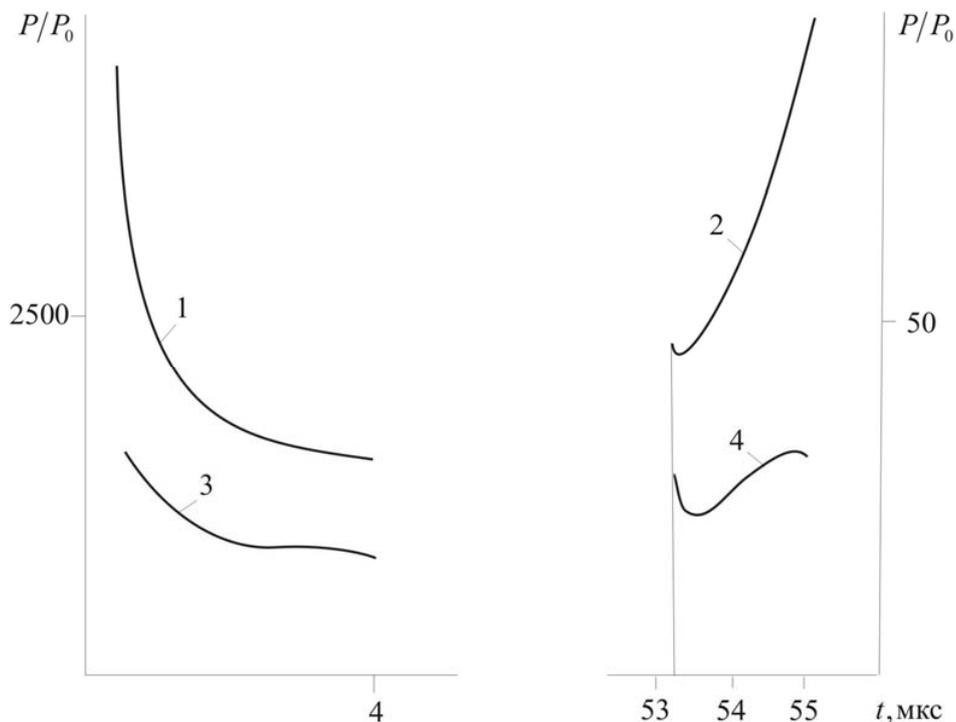


Рис. 1.

Определяем  $v(R(t), t=0)$ , из (10), учитывая  $\xi = 0$  при  $t \rightarrow 0$ ,  $r_1 \approx r_0$

$$v(R(t), t=0) = \frac{A_0}{\rho a} = \frac{5354,67389 \cdot 10^4}{102 \cdot 1500} = 349,978685 \text{ м/с}.$$

Определяем  $r_1$ . Приближенно зависимость  $(r_1/r_0)$  можно определить из (10) при  $t \rightarrow 0$ ;

$$R(0) = r_0, \quad A_0 \left( t - \frac{r_0 - r_0}{a} \right) = 0; \quad A_0 = 349,978685; \quad v(R(t), t=0) = \frac{r_1}{r_0^2 \rho} \left[ \frac{r_0}{a} A_0 \right];$$

$$349,978685 = \frac{r_1 \cdot 10^4 A_0}{102 \cdot r_0 \cdot a}; \quad \frac{r_1}{r_0} = 1.$$

Определяем  $r_0$  (выбираем  $r_1$  как можно ближе к  $r_0$ , при этом время – сотые, тысячные доли мкс). С учетом найденных значений и (7) имеем соотношение для  $t = 0,001 \cdot 10^{-6}$ :  
 $4730 = 5354,67389 -$

$$- \frac{0,5 \cdot 102}{10^4} \left\{ \frac{10^4}{(r_0 \cdot 1) 102} \left[ \frac{(r_0 \cdot 1)}{1500} 5354,67389 + 5354,67389 \left( 0,001 \cdot 10^{-6} - \frac{(r_0 \cdot 1) - r_0}{1500} \right) \right] \right\}^2$$

решаемое известными методами,  $r_0 = 1 \cdot 10^{-3} \text{ м}$ , что точно соответствует решению прямой задачи методом характеристик полной системы (10) работы [5] уравнений движения, сплошности и состояния для изоэнтропических процессов в форме Тэта, см. Рис. 1.: где показано изменение давления на подвижных границах (с учетом нелинейного члена интеграла Коши-Лагранжа) и в точке  $r_1$ : непроницаемой (1,2), проницаемой (3 – реконструкция, 4) [5]. Определив  $r_0$ , по (13) методом последовательного определения

коэффициентов Лагранжа вычисляем  $A_m$ , а по (7)-(9) и другие однозначные значения функций управления. За первое приближение берутся значения, вычисленные по (13) при  $r_1 \approx R(t)$  (см. [10]).

4. Преодоление некорректности (многозначности), связанной с величиной  $r_0$  для случая заданного нелинейного условия  $P - P_0|_{r=r_1} = -\rho\varphi_t - 0,5\rho\varphi_r^2 = F_1 - F_2$ .

Пусть необходимо в точке волновой зоны  $r_1$  обеспечить функцию воздействия в виде кривой 2 Рис. 1 [5]. Приближенно аппроксимируем эту кривую полиномом

Лагранжа  $f = \sum_{m=0}^{\infty} A_m \xi_1^m$ , где

$$A_4 = 0,342831 \cdot 10^{24}; A_3 = -4,06966 \cdot 10^{18}; A_2 = 16,7101 \cdot 10^{12}; A_1 = -12,953 \cdot 10^6;$$

(14)

$$A_0 = 49,40999; m = 0 \div 4; P(t = 0, (3) \cdot 10^{-6}) = 46,8025056.$$

Определим значение  $v(r_1, t)$  в момент прихода волны.

Воспользуемся физическим фактом: (см. п.п. 3)

функции  $v(R(t), t)$  (решение методом характеристик системы (10) [5]) на ПГ при  $t \rightarrow 0$  и ступенчатой (10) равны;

функции  $v(r_1, t)$  в точке  $r_1$  (решение методом характеристик системы (10) [5]) в момент прихода волны  $t^0 = (r_1 - r_0)/a$  и ступенчатой (10) при  $R(t) = r_1$  равны.

$$A_0 = 49,40999; r_1 = 80 \cdot 10^{-3} i; a = 1500 i / \tilde{n}; \rho = 102 \hat{e} \tilde{a} \tilde{n} \cdot \tilde{n}^2 / i^4;$$

$$v(r_1, t) = \frac{r_1}{(R^2(t) = r_1^2) \rho} \left[ \frac{R(t) = r_1}{a} A_0 + A_0 \left( \xi = t^0 - \frac{r_1 - r_0}{a} = 0 \right) \right] = 3,22941113 i / \tilde{n},$$

$$F_2 = 0,5\rho v^2 = 0,0531883906 \hat{e} \tilde{a} \tilde{n} / \tilde{n}^2.$$

Из (7) при  $R(t) = r_1$ ,  $t = 53 \cdot 10^{-6}$  – время выбираем такое, чтобы  $F_2$  и погрешности были наименьшими, и  $F_2$  мало отличались от произведенной оценки, получаем соотношение,  $A_m$  из (14):

$$46,8025056 = 49,40999 + A_1 \xi^1 + A_2 \xi^2 + A_3 \xi^3 + A_4 \xi^4 - (F_2 \approx 0); \xi = \left( 53 \cdot 10^{-6} - \frac{r_1 - r_0}{a} \right),$$

в котором одно неизвестное  $r_0$ , решаемое известными методами:  $r_0 = 1 \cdot 10^{-3} i$ , что точно соответствует решению методом характеристик прямой задачи полной системы (10) [5]. Зная  $r_0$ , по (6)-(9) можно однозначно восстановить волновые поля в полном объеме, во всех точках, включая ПГ, а также восстановить функции управления и вводимую в канал мощность  $N(t)$  (15) [7].

5. В отличие от областей, направлений или объектов физических исследований «физическая проблема» имеет место, когда содержание ответа не ясно, когда имеет место непредсказуемость результатов и неопределенность границ применимости (В.Л. Гинзбург) [11, 3]. Все это в полной мере относится к проблемам ПГ, ППГ и вопросам управления. Необходимо добавить еще невозможность до настоящего времени

корректного, однозначного определения функций управления волновыми процессами. Для сферических и особенно цилиндрических волн эти проблемы однозначно характеризуются как сложнейшие, фундаментальные «физические проблемы» [3, 11]. Полученные результаты позволяют использовать их для обоснованного выбора импульсных источников и решения вопроса управления волновыми процессами при решении практических задач промышленности, медицины, экологии [3, 15]

Анализ результатов показывает, что впервые удовлетворены все три условия корректности проблемы управления волновыми процессами в областях с подвижными границами для сферических волн: решения существуют, единственны и устойчивы. Без точных аналитических решений (6)-(13) решить эти проблемы нельзя, метод [12] применить для обратных задач затруднительно. Границы применимости волнового уравнения и его точных аналитических решений в областях с ПГ и ППГ [5,6] определены впервые и нетрадиционно в [13].

В заключение необходимо сказать следующее. Как известно, удивительны необычайное число приложений волнового уравнения, в той или иной степени описывающего все богатство явлений Природы, как и непостижимая эффективность математики в естественных науках [2, 3, 14], которые многократно возрастают теперь еще и наличием однозначных аналитических соотношений функций управления волновыми процессами в областях с ПГ и ППГ.

## ЛИТЕРАТУРА

1. Рид М., Саймон Б. Методы современной математической физики 1-4. Предисловие Н.Н. Боголюбова. М.: Мир. 1982. Т.4. 428 с.
2. Виноградова М.Б., Руденко О.В., Сухоруков А.Н. Теория волн. М.: Наука, 1979. 383 с.
3. Krutikov V.S. // Natural Science. 2010. 2(4). pp.298-306
4. Крутиков В.С. // ДАН. 1999. Т.364. №1. С.17-20 (Krutikov V.S. // Doklady Mathematics. vol.59, no.1. 1999. pp.10-13)
5. Крутиков В.С. // ДАН. 1993. Т.333. №4. С.512-514
6. Крутиков В.С. // ДАН. 1999. Т.368. №6. С.755-758 (Krutikov V.S. // Doklady Physics. vol.44. no.10, 1999, pp.674-677)
7. Крутиков В.С. // ДАН. 2006. Т.406. №1. С.1-5 (Krutikov V.S. // Doklady Physics. vol.51. no.1. 2006. pp.1-5)
8. Лямшев Л.М. // УФН. 1987. Т.151. №3. С.479-527
9. Наугольных К.А., Рой Н.А. Электрические разряды в воде. М.: Наука. 1971. 151 с.
10. Крутиков В.С. // Прикл. матем. и механ. 1991. Т.6. С.1058-1062
11. Гинзбург В.Л. // УФН. 1971. Т.103. №1. С.87-119
12. Гринберг Г.А. // ПММ. 1967. Т.31. №2. С.193-203
13. Крутиков В.С. // Акуст. журн. 1996. Т.42. №4. С.534-540 (Krutikov V.S. // Acoustical Physics. vol.42. no.4. 1996. pp.471-477)
14. Вигнер Е. // УФН. 1968. Т.94. Вып. 3. С.535-546
15. Крутиков В.С. // Труды Акустического симпозиума «Консонанс-2009». Киев, ИГМ НАНУ. 2009. С.218-222