

ОБ ОДНОМ КОРРЕКТНОМ РЕШЕНИИ ФИЗИЧЕСКИХ ПРОБЛЕМ ПОДВИЖНЫХ ПРОНИЦАЕМЫХ ГРАНИЦ ДЛЯ ВОЛНОВОГО УПРАВЛЕНИЯ

В.С. КРУТИКОВ

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

Авторскими методами обратных задач с учетом взаимодействия нелинейных аргументов [7,9,10] получены точные аналитические решения волнового уравнения в областях с подвижными границами для общего случая [7] произвольных законов изменения скорости, величин перемещений, начального радиуса и трех видов симметрии. Решения универсальны, пригодны для обратных и прямых задач. Впервые предложены способы преодоления некорректности (многозначности) при определении функций управления волновыми процессами по заранее заданным, исходя из технологических потребностей, функциям воздействия в точке волновой зоны.

Волновое уравнение в теории волн имеет фундаментальное значение [1]. При этом учет движения границ на волновые процессы является сложнейшей проблемой теоретической и математической физики [2-5]. Некорректными считаются задачи, для которых не удовлетворяется хотя бы одно из условий: а) решение задачи существует; б) решение определяется однозначно; в) задача устойчива [6, Т.3, с.930]. Ранее точные аналитические решения обратных и прямых волновых задач получены [7,8] (условие (1)); решения устойчивы [7, стр. 18] (условие (3)); второе условие не выполнено – решения неоднозначны [9, 12 и др.]. Это причина отсутствия не только аналитических, но и численных решений обратных задач, что сделало невозможным до настоящего времени вообще решать вопросы управления волновыми процессами.

Вообще говоря, функции воздействия можно получить (обеспечить) с различных (бесконечного множества) величин начального радиуса r_0 [9], но при этом законы движения границ будут существенно различными, так же различными будут гидродинамические поля, кроме значений в одной точке r_1 .

В настоящей работе делается попытка преодоления некорректности (многозначности) функций управления волновыми процессами, что имеет большое научное, прикладное и принципиальное значение в теоретической и математической физике. Без решения вопросов многозначности обратных, прямых, дважды нелинейных, с подвижными границами (ПГ) и подвижными проницаемыми границами (ППГ) волновых задач решение проблемы подвижных границ для волнового уравнения не может считаться полным и окончательно завершенным. Кроме того, вопросы управления остаются нерешенными.

Одномерные движения представляют во многих случаях значительный теоретический и практический интерес (Л.И. Седов).

Рассмотрим случай цилиндрической симметрии, который является наиболее сложным для изучения (В.К. Кедринский). Функции управления волновыми процессами будем получать методами обратных задач с учетом взаимодействия нелинейных

аргументов [7, 10]. В соответствии с этими методами получим решение волнового уравнения, которое удовлетворяет нулевым начальным условиям и условию

$$P - P_0|_{r=r_1} = -\rho\varphi_t = f\left[t - (r_1 - r_0)/a\right], \quad (1)$$

– обратная задача. Опуская выкладки, в принципе подобные и многократно приведенные, например, в [7, 9, 10]¹, получим функции управления $P(R(t), t)$ и $v(R(t), t)$:

$$\left| \int_0^t P(r, t - \tau) X(r_1) d\tau = \int_0^t f(r, \xi - \tau) X(r) d\tau \right|_{r=R(t)}, \quad (2)$$

$$\left| \rho \int_0^t v(r, t - \tau) X(r_1) d\tau = \int_0^t \frac{1}{r} f(r, \xi - \tau) X(r) \left(\tau + \frac{r}{a} \right) d\tau \right|_{r=R(t)}, \quad (3)$$

$$\left| \frac{\rho}{2} \int_0^t [r^2(t - \tau) - r_0^2] X(r_1) d\tau = \int_0^t f^*(r, \xi - \tau) X(r) \left(\tau + \frac{r}{a} \right) d\tau \right|_{r=R(t)}, \quad (4)$$

$$X(r) = \left(\tau^2 + 2\frac{r}{a}\tau \right)^{-1/2}, \quad X(r_1) = \left(\tau^2 + 2\frac{r_1}{a}\tau \right)^{-1/2}, \quad \xi = t - \frac{r - r_0}{a}, \quad f^* = \int_0^t f(r, \xi) dt,$$

здесь φ – потенциал скорости; t – время; $R(t), r_0, r, r_1$ – координаты: подвижных границ, начальная, текущая, точки волновой зоны соответственно; P_0, ρ, a – давление, плотность, скорость распространения возмущений в невозмущенной жидкости; v – скорость.

Воспользуемся следующим физическим фактом: вид функции воздействия несет информацию о том, с какой скоростью расширялась поверхность цилиндрического поршня, по какому закону изменялось давление на ПГ, с какого начального радиуса начиналось движение. Для общего случая произвольных законов движения границ и видов функции f последнюю можно аппроксимировать полиномом Лагранжа степени m . Число m характеризует количество точных значений функции и может быть сколь угодно большим [6, Т.2].

$$f = \sum_{m=0}^{\infty} A_m \xi_1^m, \quad A_m = const, \quad \xi_1 = t - (r_1 - r_0)/a. \quad (5)$$

Учитывая (2)-(5), функции воздействия имеют вид:

$$P(r_1, t) = -\rho\varphi_t - 0,5\rho\varphi_r^2 = F_1 - F_2, \quad (6)$$

где F_1 – компонента давления, вычисляемая по (2) при $r = r_1$; F_2 – нелинейный член интеграла Коши-Лагранжа, $F_2 = 0,5\rho v^2(r_1, t)$, учет которого в подобных задачах необходим, что подробно и неоднократно обсуждалось ранее, например, [11]², [7, рис. 1] и т.д.; $v(r_1, t)$ по (3) при $r = r_1$. Коэффициенты A_m определяются из (6), левая часть задана.

1. РАСШИРЕНИЕ ЦИЛИНДРА БЕСКОНЕЧНОЙ ДЛИНЫ.

¹ а так же В.С. Крутиков // ДАН, 1999, Т.368, №6, С.755-758; В.С. Крутиков // Письма в ЖТФ, 1988, Т.14, №6.

² см. так же В.С. Крутиков // ДАН, 1993, Т.333, №4 (стр. 513); В.С. Крутиков // ПММ, 1991, 6, (стр. 1060).

Задана исходная кривая 1 работы [12, стр.14] – функция воздействия в точке $r_1 = 0,08 \text{ m}$; $a = 1460 \text{ m/s}$, $\rho = 102 \text{ kgf} \cdot \text{s}^2/\text{m}^4$. Построим полином, коэффициенты которого:

$$A_0 = 11,74998; A_1 = -11,2383 \cdot 10^6; A_2 = 5,3499 \cdot 10^{12}; A_3 = -0,8216 \cdot 10^{18}. \quad (7)$$

На кривой 1 возьмем какую-либо точку, например, $t_1 = 56 \mu\text{s}$ (соответствует времени $t = 1,274 \mu\text{s}$ полинома после прихода волны), тогда $P(t = 1,274 \mu\text{s}) = 4,41764768$.

Понятно, что это время t_1 выбирается таким в исследуемом промежутке времени, чтобы $v(r_1, t)$, а значит F_2 было наименьшим.

Определим скорость в точке r_1 в момент прихода волны $t^0 = (r_1 - r_0)/a$ по точным формулам (1)-(6) работы [13]. При этом скорость и α не зависят от r_0 . Действительно: $(t + \alpha + r_0/a) = (r_1 - r_0)/a + \alpha + r_0/a = r_1/a + \alpha$. Тогда $\alpha = 0,00912243 \cdot 10^{-6}$ [13], $v(r_1, t) = 0,789 \text{ m/s}$; в формуле для v величина $A = 11,74998 \cdot 10^{-6}$; $0,5\rho v^2(r_1, t) = 0,003175 \text{ kgs/cm}^2$ – величина малая и будет еще меньше через $1,274 \mu\text{s}$.

Теперь можем записать соотношение для функции воздействия с учетом (7), согласованное с внутренней структурой волнового уравнения и с учетом реальных величин запаздывания [10]; значения t выбираем, чтобы F_2 и погрешность были наименьшими:

$$P(r_1, t = 56 \mu\text{s}) = 4,41764768 = 11,74998 - 11,2383 \cdot 10^6 \xi + 5,34999 \cdot 10^{12} \xi^2 - 0,8216 \cdot 10^{18} \xi^3 - (F_2 \approx 0)$$

в котором одно неизвестное r_0 , решаемое известными методами: $r_0 = 0,1 \cdot 10^{-3} \text{ m}$. Это точно соответствует значению r_0 при решении прямой задачи методом характеристик полной системы (13) [12]. Зная r_0 , можем однозначно по (2), (3) определить функции управления, что и проделано, например, в [9, 12]. Подобным образом преодолена некорректность и для сферического случая симметрии, а также с учетом проницаемости подвижной границы.

Следует отметить, что искомая величина r_0 не входит в коэффициенты Лагранжа A_m (7), то есть практически не зависит от степени полинома m . Она входит только в аргумент с запаздыванием $\xi = t - (r_1 - r_0)/a$, кроме того мы всегда можем аппроксимировать значение в точке r_1 в какой-либо момент элементарной функцией (например, экспонентой или используя формулы (9)-(13) [9], где будет только одно значение r_0). Количество знаков после запятой выбирается для более точного определения r_0 , что имеет большое значение при определении функций управления при $t \rightarrow 0$, например, в наносекундном диапазоне.

Таким образом впервые удовлетворены все три условия корректности [6, Т.3, стр.930]: решение задачи существует, определяется однозначно, решения устойчивы (см. стр. 1) для волнового уравнения в областях с ПГ.

2. РАСШИРЕНИЕ ЦИЛИНДРА КОНЕЧНОЙ ДЛИНЫ.

Частный случай расширения цилиндра конечной длины l – чрезвычайно сложной, в математической физике не рассматривался (обратная задача). Он имеет большое научное и прикладное значение. Показано подробно ранее [9], как с помощью решений одномерной задачи можно определить функции управления расширяющегося цилиндра конечной длины (многомерная задача) в наиболее важном периоде времени ввода энергии в плазменный канал электрического разряда или лазерного импульса в жидкости. Это важный период времени, когда формируются наиболее интересные для приложений, значения функций воздействия. Однако полученные ранее, например, в [9] функции управления многозначны, т.е. пункт второй корректности [6, Т.3] не определен, о чем неоднократно упоминалось ранее.

2.1. Преодоление первой некорректности, обусловленной множеством величин начального радиуса при различных законах изменения скорости ПГ, обеспечивающих однозначную функцию воздействия в точке r_1 . Пусть необходимо обеспечить функцию воздействия кривая 1 рис. 1 работы [9] в точке $r_1 = 200 \text{ mm}$, $a = 1460 \text{ m/s}$, $\rho = 102 \text{ kgf} \cdot \text{s}^2 / \text{m}^4$. Следуя подробному описанию в п.1. воспользуемся нисходящей ветвью кривой 1 рис. для периода $t \geq \alpha_2$, $\alpha_2 = t^0 + 4 \cdot 10^{-6} \text{ s}$; $P_{\max}(r_1, t) = 163 \text{ kgf/cm}^2$; $\alpha = 0,00365 \cdot 10^{-6}$ по [12, стр. 14], которую аппроксимируем полиномом, где

$$A_0 = 163; A_1 = 5,60(6) \cdot 10^6; A_2 = 0,201(9) \cdot 10^{12}; A_3 = -0,0161(3) \cdot 10^{18}, \quad (8)$$

Соотношение, согласованное со структурой волнового уравнения [10] и с учетом реальных запаздываний будет иметь вид, время t выбрано по соображениям п.1:

$$P(r_1, t = 150,849315 \cdot 10^{-6}) = 110, (9) = A_0 + A_1 \xi + A_2 \xi^2 + A_3 \xi^3 - (F_2 \approx 0); \quad (9)$$

где $\xi = [t - (r_1 - r_0)/a] - 4 \cdot 10^{-6} = (9,863014 \cdot 10^{-6} + r_0/1,46 \cdot 10^3)$; A_m из (8), оценка величины $F_2 = 0,61565 \text{ kgf/cm}^2$, которая будет еще меньше через $10 \mu\text{s}$, произведена как в п.1 по (9)-(12) [9] при $R(t) = r_1$. Решение (9) производится известными методами: $r_0 = 0,2 \cdot 10^{-3} \text{ m}$, что точно соответствует значению r_0 при решении прямой задачи методом Годунова системы (14), (15) работы [9].

2.2. Преодоление второй некорректности, связанной со множеством величин l конечных длин расширяющегося цилиндра, возможно сравнением $P(R(t), t)$ или $P(r_1, t)$: а) при расширении заданного конечного l и б) бесконечной длины цилиндра, определенного по вычисленным ранее r_0 (см. п.п. 1, 2, 2.1) и скорости $v(R(t), t)$ (подробно описано ранее, например, в [9]). Физически понятно, функции воздействия, а также управления, будут идентичными в определенный промежуток времени Δt до тех пор, пока не начнет сказываться влияние частей расширяющегося бесконечного цилиндра, больших l .

Зная Δt , с учетом соотношений

$$\Delta t = c/a - t^0; \quad c = \left[(0,5l)^2 + (r_1 - r_0)^2 \right]^{1/2}, \quad (10)$$

длина l однозначно определится из (10). Оценим влияние погрешности определения Δt на вычисление l ; значения величин из п. 2.1: $\Delta t = 16 \mu s$; из (10) получаем $l = 198,8 \text{ mm}$; $\Delta t = 20 \mu s$ (20%); из (10) получаем $l = 223,8 \text{ mm}$ (~10%);

таким образом видим, погрешность определения Δt приводит к меньшей в два раза погрешности определения l . Значение $l = 200 \text{ mm}$ точно соответствует расчету методом Годунова С.К. прямой задачи расширения цилиндра конечной длины [14] при $E = 2570 \text{ J}$ системы (14), (15) [9]. Значения $\Delta t = 16; 20 \mu s$ также хорошо отражены на рисунке ($P(R(t), t)$) наилучшим совпадением функций управления конечного и бесконечного цилиндров именно в этом диапазоне времени Δt .

Обозначим еще одну возможность. Определив $P(R(t), t)$, $v(R(t), t)$ можно, используя уравнение баланса энергии (15) [9], в котором объем $V_k = \pi R^2(t) \cdot l$ с учетом численного решения прямой задачи (14), (15) [9], [14], которое уже освоено, подобрать такое l , чтобы обеспечить заданную функцию воздействия кривая 1 рис. 1 [9] с необходимой для практических целей точностью.

Определив однозначно функции управления, становятся известными однозначно законы ввода мощности в расширяющуюся плазменную полость электрического разряда и лазерного импульса в жидкости (Лямшев Л.М. УФН. 1987), а значит определены, соответственно однозначно, электродинамические характеристики электрического разряда или интенсивность света лазерного импульса. Преодолеть неоднозначность другими способами нельзя, это возможно только с помощью точных аналитических решений дважды нелинейных волновых задач с ПГ.

Границы применимости волнового уравнения и его точных аналитических решений определены впервые и нетрадиционно по скорости ПГ и ППГ $v(R(t), t) = 200 \text{ m/s}$ в работе [10, стр. 115-116]; в некоторых случаях скорость может достигать 350 m/s [8] и более.

В заключение необходимо сказать следующее. Удивительны необычайное число приложений волнового уравнения в той или иной степени описывающего все богатство явлений природы, как и непостижимая эффективность математики в естественных науках [1, 15], многократно возрастающая теперь еще и наличием однозначных аналитических соотношений функций управления волновыми процессами в областях с ПГ и ППГ.

ЛИТЕРАТУРА

1. Виноградова М.Б., Руденко О.В., Сухоруков А.И. Теория волн. М.: Наука. 1979. 383с.
2. Гринберг Г.А. // ПММ. 1967. Т.31. №2. С.193-203.
3. Вопросы математической физики / Под ред. В.М. Тучкевича. Л.: Наука. 1976. 296с.
4. Ландау Л.Д., Лифшиц Е.М. Теоретическая физика. Гидродинамика. Т.6. М.: Наука. 1986. 736с.
5. Рождественский Б.Л., Яненко Н.Н. Системы квазилинейных уравнений и их приложения в газовой динамике. М.: Наука. 1968.

6. Математическая энциклопедия / Гл. ред. И.М. Виноградов. М.: Сов. энциклопедия. 1982. Т.3. (стр. 930-938); 1979. Т.2. 1103с.
7. Крутиков В.С. // Доклады РАН. 1999. Т.364. №1. С.17-20 (Krutikov V.S. // Doklady Mathematics. vol. 59. no.1. 1999. pp. 10-13).
8. Крутиков В.С. // Акуст. журн. 1996. Т.42. №4. С.534-340 (Krutikov V.S. // Acoustical Physics. vol. 42. no. 4. 1996. pp. 471-477).
9. Крутиков В.С. // Доклады РАН. 2006. Т.406. №1. С.1-5 (Krutikov V.S. // Doklady Physics. vol. 51. no.1. 2006. pp. 1-5).
10. Крутиков В.С. Одномерные задачи механики сплошной среды с подвижными границами. Киев: Наук. думка. 1985. 125с.
11. Слепьян Л.И. // Доклады РАН. 1985. Т.282. №4. С.809-813.
12. Крутиков В.С. // Письма в ЖТФ. 2005. Т.31. Вып.1. С.9-16.
13. Крутиков В.С. // Письма в ЖТФ. 2003. Т.29. Вып.24. С.7-14.
14. Барбашова Г.А., Богаченко О.А., Иванов А.В. // Электроразрядные процессы: Теория, эксперимент, практика. Киев: Наук. думка. 1984. С.53-58
15. Вигнер Е. // УФН. 1968. Т.94. Вып.3 С.535-546.