

## ЗАДАЧИ УПРАВЛЕНИЯ БЕРЕГОВЫМИ СИСТЕМАМИ

В. М. Московкин

Рассмотрим новый, в геоморфодинамике берегов, круг задач управления береговыми динамическими системами: клиф (береговой уступ)-пляж, связанный с переводом системы из заданного начального состояния в конечное при одновременной минимизации времени перевода и общего объема подсыпаемого (изымаемого) на пляж материала.

В наиболее общем виде постановка такой задачи выглядит следующим образом

$$\begin{aligned} \frac{dW}{dt} &= a f(W) H - \varphi(W) + u(t), \\ \frac{dS}{dt} &= f(W), \quad |u(t)| \leq \beta, \\ S(0) &= 0, \quad W(0) = W_0, \quad S(T) = S_1, \quad W(T) = W_{\text{ст}}, \\ \int_0^T (1 + |u|) dt &\rightarrow \min, \end{aligned} \quad (1)$$

где  $W$  — объем пляжеобразующего материала на единицу длины береговой линии, м<sup>2</sup>;  $a$  — доля пляжеобразующего материала в породах, слагающих берег ( $0 < a < 1$ );  $H$  — высота клифа, м;  $f(W)$  — скорость отступления клифа, м/год;  $\varphi(W)$  — интенсивность истирания пляжеобразующего материала в результате волнового воздействия, м<sup>2</sup>/год;  $u(t)$  — управляющий фактор, ограниченный по абсолютной величине, который соответствует подсыпке ( $u > 0$ ) или изъятию ( $u < 0$ ) материала, м<sup>2</sup>/год;  $T$  — время перевода из состояния  $(S, W) = (0, W_0)$  в состояние  $(S_1, W_{\text{ст}})$ , год;  $t$  — время, год;  $W_{\text{ст}}$  — стационарный объем пляжеобразующего материала в условиях отсутствия управления (устойчивая стационарная точка уравнения баланса пляжеобразующего материала при  $u(t) = 0$ );  $S$  — расстояние на которое отступает клиф, м.

Рассматривая линейную задачу оптимального управления при  $f(W) = \gamma(W_m - W)$ ,  $0 \leq W \leq W_m$ ,  $\varphi(W) = kW$ ,  $\gamma, W_m, k = \text{const} > 0$  можно свести ее с помощью замен  $W' = \frac{W - W_{\text{ст}}}{\beta}$ ,  $S' = \frac{S - S_1}{\beta}$ ,  $u' = \frac{u}{\beta}$  к канонической форме

$$\begin{aligned} \frac{dW'}{dt} &= -AW' + u', \quad A = aH\gamma + k, \\ \frac{dS'}{dt} &= \frac{\gamma}{\beta}(W_m - W_{\text{ст}} - \beta W'), \quad |u'| \leq 1, \\ S'(0) &= -\frac{S_1}{\beta}, \quad W'(0) = \frac{W_0 - W_{\text{ст}}}{\beta}, \quad W'(T) = S'(T) = 0, \\ \int_0^T (1 + \beta |u'|) dt &\rightarrow \min. \end{aligned} \quad (2)$$

Отметим, что близкий круг линейных задач оптимального быстрого действия рассматривается в работах [1, 2].

Отчетливо видна аналогия задачи (2) с более простой линейной задачей одновременной экономии времени и топлива на поездку [3].

$$\begin{aligned} \frac{dx_1}{dt} &= x_2, \quad \frac{dx_2}{dt} = u, \quad |u| \leq 1, \\ x_1(0) &= x_0, \quad x_2(0) = v_0, \quad x_1(T) = x_2(T) = 0, \\ \int_0^T (1 + \varepsilon |u|) dt &\rightarrow \min. \end{aligned} \quad (3)$$

В работе [3] намечен путь решения таких задач, состоящий в: 1. построении функции Лагранжа; 2. построении и решении уравнения Эйлера для лагранжиана; 3. использовании принципа максимума; 4. проверке условия трансверсальности по пространственной переменной для терминалы; 5. проверке условия стационарности по  $T$ . Все эти условия являются необходимыми для существования решения вышеуказанных задач. Одной из особенностей их решения является наличие двух точек переключения при следующих режимах управления:  $u = -1; 1; 0$ . Для задачи (2) все необходимые условия существования ее решения выполняются, но процедура получения окончательного решения достаточно сложна. Не останавливаясь на ней рассмотрим одну из постановок задачи в упрощенном варианте, решаемой без использования методов теории оптимального управления (такая постановка задачи имеет наибольшее практическое значение)

$$\begin{aligned} \frac{dW}{dt} &= aHf(W) - \varphi(W) + u, \quad |u| \leq \beta, \\ W(0) &= W_0, \quad W(T) = W_{\text{ст}}, \\ \int_0^T (1 + |u|) dt &\rightarrow \min. \end{aligned} \quad (4)$$

Задачу (4) будем рассматривать в постоянном по интенсивности классе управляющих воздействий ( $u = \text{const}$  — параметр, не зависящий от времени). Путь решения этой задачи следующий. Из уравнения (4) находится время перевода из состояния  $W_0$  в состояние  $W_{\text{ст}}$

$$T = F(u) = \int_{W_0}^{W_{\text{ст}}} \frac{dW}{aHf(W) - \varphi(W) + u}, \quad (5)$$

и определяется минимум функционала

$$\Phi(u) = \int_0^T (1 + |u|) dt = (1 + |u|) F(u), \quad (6)$$

(который представляет собой функцию от параметра  $u$ ) с учетом ограничения  $|u| \leq \beta$  обычными методами математического анализа.

Ниже рассмотрим конкретную линейную задачу в условиях подсыпки материала (наращивания пляжа), когда  $u > 0$ ,  $W_0 < W_{\text{ст}}$ . В этом случае, при ранее указанных линейных функциях  $f(W)$  и  $\varphi(W)$  выражение (6) примет вид

$$\begin{aligned} \Phi(u) &= \frac{(1+u)}{A} I_n \left[ 1 + \frac{A(W_{\text{ст}} - W_0)}{u} \right], \\ A &= aH\gamma + k, \quad W_{\text{ст}} = \left( \frac{A-k}{A} \right) W_m. \end{aligned} \quad (7)$$

Экстремумы этой функции находятся из решения следующего трансцендентного уравнения

$$L_n \left( 1 + \frac{B}{u} \right) = \frac{B(1+u)}{u(B+u)}, \quad (8)$$

где  $B = A(W_{ст} - W_0)$ .

Исследуем выражение (7) как функцию, зависящую от параметра  $B$  при  $A = \text{const}$ . Рассмотрим функцию  $\Phi^*(u, B) = A\Phi(u, B)$  экстремумы которой находятся из уравнения (8). Это уравнение с помощью замены  $\xi = \frac{B}{u}$  приведем к виду

$$L_n(1 + \xi) = \frac{\xi}{B} \left( \frac{B + \xi}{1 + \xi} \right). \quad (9)$$

Уравнение (9) имеет нулевое тривиальное решение ( $\xi = 0$ ), соответствующее  $u = \infty$ . Легко показать, что  $\lim_{u \rightarrow \infty} \Phi^*(u, B) = \lim_{\xi \rightarrow 0} \Phi^*(\xi, B) = B$ . Таким

образом, функцию  $\Phi^*(u, B)$  имеет вертикальную ( $u=0$ ) и горизонтальную ( $\Phi^*(u, B) = B$ ) асимптоты. Определим условия существования локального минимума и его вырождения. Для этого используем методы теории особенностей гладких функций (теории катастроф). Функция  $\Phi^*(\xi, B)$  в окрестности  $\xi=0$  согласно лемме Морса [4] имеет вид

$$\Phi^*(\xi, B) \approx \left( 1 + \frac{B}{\xi} \right) \left( \xi - \frac{\xi^2}{2} + \frac{\xi^3}{3} \right) = \frac{\xi^3}{3} + \xi^2 \left( \frac{B}{3} - \frac{1}{2} \right) + \xi \left( 1 - \frac{B}{2} \right). \quad (10)$$

Экстремумы этой кубической формы определяются из условия  $\frac{d\Phi^*(\xi, B)}{d\xi} = 0$ ;

$$\xi_{1,2} = - \left( \frac{B}{3} - \frac{1}{2} \right) \pm \sqrt{\left( \frac{B}{3} - \frac{1}{2} \right)^2 - \left( 1 - \frac{B}{2} \right)}. \quad (11)$$

Условие вырождения положительного корня  $\xi_1 > 0$  (слияние его с нулевым корнем уравнения (9)) имеет вид  $1 - \frac{B}{2} = 0$  ( $\xi_1 = 0$  в выражении (11)).

Таким образом, получено критическое значение параметра  $B = B_{кр} = 2$  при котором локальный минимум функции  $\Phi^*(u, B)$  исчезает при  $u = \infty$  ( $\xi = 0$ ). То же самое может быть показано следующим образом. Кубический трехчлен (10) приводится к канонической катастрофе складки [4] ( $U(\xi) = \frac{\xi^3}{3} + \tilde{u}\xi$ ,  $\tilde{u} \sim \left( 1 - \frac{B}{2} \right)$ , где  $\sim$  — знак пропорциональности) для которой  $\frac{dU}{d\xi} = \xi^2 + \tilde{u}$ . Откуда следует, что слияние двух особых точек происходит при  $\tilde{u} = 0$ , что эквивалентно  $1 - \frac{B}{2} = 0$  ( $B_{кр} = 2$ ). Отметим,

что получение этого критического условия элементарными методами исследования функций требует гораздо больших усилий.

Вышеизложенное иллюстрируется численными расчетами функции  $\Phi^*(u, B)$  при  $A = 0,2 \text{ год}^{-1}$  (рис. 1). При  $B > 2$  исследуемая функция имеет локальный минимум.

Проведены численные эксперименты по определению минимума функции

$$\Phi(u, B) = \left( \frac{1+u}{A} \right) \ln \left( 1 + \frac{B}{u} \right), \quad (10)$$

при  $A = \frac{B + kW_m}{W_m - W_0}$ ,  $3B \leq 20 \text{ м}^2/\text{год}$ ,  $30 \leq W_m \leq 50 \text{ м}^2$ ,  $0,05 \leq k \leq 0,2 \text{ год}^{-1}$ ,

$0 \leq W_0 \leq 45 \text{ м}^2$  (реально возможные значения параметров для условий рыхлых глинистых пород, слагающих берег, и песчаных пляжей). Расчеты показали, что функция  $u_{\min}(B)$  почти не зависит от изменения параметров  $W_m, W_0, k$ , в отличие от функции  $\Phi_{\min}(B) = \Phi(u_{\min}(B), B)$ . С учетом критерияльного значения  $B = 2$  была получена конкретная

гиперболическая регрессионная зависимость при единичном корреляционном отношении

$$u_{\min}(B) = 0,2455 + \frac{1,425}{B-2}. \quad (13)$$

Рассмотрим конкретный пример. Аппроксимация данных натуральных измерений Ю. Д. Шуйского [5] для рыхлых глинистых пород в районе

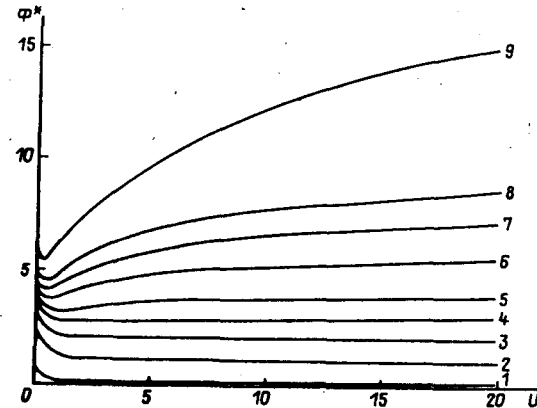


Рис. 1. Функция при различных значениях  $B$ . Соответствие номеров кривых со значениями  $B$  следующие: 1-1; 0,1; 2-1; 3-2; 4-3; 5-4; 6-6; 7-8; 8-10; 9-20.

мыса Бурнас (Черное море, СССР) приводит к следующим параметрам функции  $f(W)$ :  $\gamma = \frac{1}{3} (\text{м} \cdot \text{год})^{-1}$ ,  $W_m = 30 \text{ м}^2$ ; остальные значения параметров для этого района равняются [1, 2, 6]  $a = 0,02$ ;  $k = 0,1 \text{ год}^{-1}$ ;  $H = 1 \div 50 \text{ м}$ . В этом случае имеем следующий диапазон изменения параметра  $A$ :  $0,107 \leq A \leq 0,433$ .

С учетом выражения  $B = A(W_m - W_0) - kW_m$  получим интервал изменения  $B$ :  $0 \leq B \leq 9$ . Например при  $B = 9 \text{ м}^2/\text{год}$  по формуле (13) получим  $u_{\min}(9) = 0,459 \text{ м}^2/\text{год}$ .

Решение исходной поставленной задачи для данного примера будет выглядеть следующим образом. Пусть, например,  $u \leq \beta = 1 \text{ м}^2/\text{год}$ , тогда при  $0 < B < 2$ , когда  $\Phi(u, B)$  монотонно убывает до нуля при увеличении  $u$ , в качестве оптимального искомого значения  $u$  следует взять  $u_{\text{опт}} = \beta = 1 \text{ м}^2/\text{год}$  и для него найти оптимальное время по формуле (5). Если  $B > 2$ , тогда следует выбрать минимальное из чисел  $\beta$  и  $u_{\min}$  (рассчитанное по формуле (13)), то есть  $u_{\text{опт}} = \min\{\beta, u_{\min}\}$ . Например, при  $B = 3$  получим  $u_{\text{опт}} = \min\{1, 1,65\} = 1$ , при  $B = 9$  —  $u_{\text{опт}} = \min\{1, 0,459\} = 0,459$ . Соответствующее оптимальное время ( $T$ ) и объем подсыпки ( $W_{\text{под}}$ ) находится по формуле (5) и  $W_{\text{под}} = T \cdot u_{\text{опт}}$ .

Рассмотрена аналогичная нелинейная задача при  $f(W) = \frac{b}{W} \varphi(W) = k$  для которой получена функция  $T = F(u)$ .

$$F(u) = C - \frac{1}{2k} \ln \left[ \left| \frac{2kW_{ст} - u - aHb}{2kW_{ст} - u + \sqrt{u^2 + 4kaHb}} \right|^m \right],$$

$$C = \frac{1}{2k} \ln \left[ \left| \frac{2kW_0 - u_0 - aHb}{2kW_0 - u_0 + \sqrt{u^2 + 4kaHb}} \right|^m \right], \quad (14)$$

где  $W_{ст} = \sqrt{\frac{aHb}{k}}$ ,  $m = \frac{u}{\sqrt{u^2 + 4kaHb}}$ .

Проведена большая серия численных экспериментов по расчету

функций  $F(u)$ ,  $\Phi(u)$  при  $b=40$  м<sup>3</sup>/год [6],  $0,05 \leq k \leq 0,2$  год<sup>-1</sup>,  $1 \leq H \leq 100$  м,  $1 \leq u \leq 50$  м<sup>2</sup>/год,  $a=0,02$ .

Вырождение минимума функции  $\Phi(u)$  было отмечено в интервале  $2 \leq u \leq 3$  м<sup>2</sup>/год. Теоретическое условие вырождения минимума функции  $\Phi(u)$ , в зависимости от ее параметров, может быть получено аналогично предыдущему рассмотрению.

При наличии локального минимума функции  $\Phi(u)$  решение поставленной задачи (4) будет иметь вид  $u_{\text{опт}} = \min \{ \beta, u_{\text{мин}} \}$ .

Таким образом, разработана конкретная методология для получения оптимальной интенсивности подсыпки материала с целью одновременной минимизации времени и общего объема подсылаемого материала. Такая же методология может найти практическое применение при проектировании искусственных пляжей в условиях полностью укрепленных берегов ( $f(W)=0$ ), что актуально для условий курортных регионов Черного моря.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Московкин В. М., Есин Н. В. Оптимальное управление абразивным процессом.— ДАН, 1985, том 284, № 3, С. 731—734.
2. Московкин В. М., Есин Н. В. К теории оптимального управления береговыми процессами.— Водные ресурсы, 1986, № 4, С. 172—175.
3. Алексеев В. М., Галеев Э. М., Тихомиров В. М. Сборник задач по оптимизации. Теория. Примеры. Задачи.— М.: Наука, 1984.— 288 с.
4. Постон Т., Стюарт И. Теория катастроф и ее приложения.— М.: Мир, 1980.— 607 с.
5. Шуйский Ю. Д., Шевченко В. Я. Динамика берегов Черного моря в районе мыса Бунас.— Геоморфология, 1975, № 4, С. 98—104.
6. Есин Н. В., Савин М. Т., Жилаев А. П. Абразивный процесс на морском берегу.— Л.: Гидрометеонздат, 1980.— 200 с.