Модель восстановления человеком исходной позы после толчка Model of returning to human initial posture after push

Романов Андрей Владимирович

МГУ им. М.В. Ломоносова Механико-математический факультет Кафедра прикладной механики и управления

2 июня 2022 г.



Описание задачи



Рис.: Схематическое изображение толкателя и положения испытуемого на стабилоплатформе



Рис.: Отклонение сагиттальной координаты при различных по силе толчках (данные предоставлены сотрудниками ИМБП РАН)

Задача быстродействия

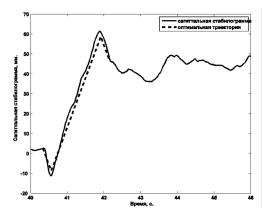
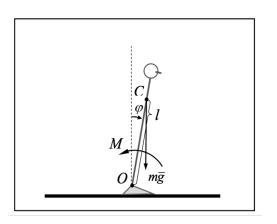


Рис.: Характерный вид сагиттальной стабилограммы при выполнении теста со ступенчатым воздействием

В работе рассматривается задача быстродействия для установки перевернутого маятника в неустойчивое вертикальное положение равновесия. Предполагается сравнение результатов стабилометрических проб, при которых человек возвращается в исходную вертикальную позу после толчка, с решением этой оптимальной задачи для начальных условий, соответствующих моменту времени завершения толчка.

Математическая модель



$$J\ddot{\varphi} = m_T g I \varphi + M$$

$$\varphi(0) = \varphi_0, \ \dot{\varphi}(0) = \omega_0$$

$$\varphi(t) = \varphi_k, \ \dot{\varphi}(t_k) = 0$$

$$M(0) = M(t_k) = -m_T g I \varphi_k$$

$$U^- \le \dot{M} \le U^+$$

Рис.: Модель перевернутого маятника

Переход к безразмерным величинам

$$\theta = \frac{\varphi - \varphi_k}{\varphi_*}, \quad m = \frac{M - M_f}{m_T g l \varphi}, \quad \theta^{''} = \theta + m; \quad m^{'} = u$$

Необходимо решение системы перевести из начального положения

$$\theta(0) = 1; \; \dot{\theta}(0) = \frac{t_*}{\varphi_*} \omega_0 = \Omega_0; \; m(0) = 0$$

в положение

$$\theta(\tau_f) = 0$$
; $\dot{\theta}(\tau_f) = 0$; $m(\tau_f) = 0$

с помощью ограниченного управления

$$u^- \leq u \leq u^+,$$
 где $u^- = rac{U^-}{m_T g I arphi_* t_*} = -u^+, \ |u^-| = |u^+| = -u^*_{max}$



Принцип максимума Понтрягина

Система в форме Коши

$$\begin{cases} \theta' = \omega, \\ \omega' = \theta + m, \\ m' = u. \end{cases}$$
 (1)

Функция Понтрягина

$$H = \psi_1 \cdot \omega + \psi_2 \cdot (\theta + m) + \psi_3 \cdot u$$

Сопряженная система уравнений

$$\begin{cases} \psi_{1}^{'} = -\psi_{2} \\ \psi_{2}^{'} = -\psi_{1} \\ \psi_{3}^{'} = -\psi_{2}. \end{cases}$$
 (2)

Анализ сопряженной системы

$$\begin{cases} \psi_{1} = -C_{1}e^{\tau} + C_{2}e^{-\tau} + C_{3}, \\ \psi_{2} = C_{1}e^{\tau} + C_{2}e^{-\tau}, \\ \psi_{3} = -C_{1}e^{\tau} + C_{2}e^{-\tau} + C_{3}. \end{cases}$$
(3)

Анализируя корни уравнения $\psi_3(\tau)=0$, для различной комбинации коэффициентов C_1, C_2, C_3 , получим, что число корней не может быть больше двух. В системе может быть не более двух переключений u.

Решение системы на 1 этапе

Этап 1. $u = u_*$ начальные условия

$$\theta(0) = 1$$
; $\omega(0) = \Omega_0$; $m(0) = 0$

Решение

$$egin{cases} m_1(au) &= - au u_*, \ heta_1(au) &= rac{e^ au + e^{- au}}{2} + rac{\Omega_0 - u_*}{2} (e^ au - e^{- au}) + au u_*, \ \omega_1(au) &= rac{e^ au - e^{- au}}{2} + rac{\Omega_0 - u_*}{2} (e^ au + e^{- au}) + u_*. \end{cases}$$

Решение системы на 2 этапе

Этап 2. $u = u_*$ начальные условия

$$\theta(\tau_1) = \theta_1(\tau_1); \ \omega(\tau_1) = \omega_1(\tau_1); \ m(\tau_1) = m_1(\tau_1)$$

Решение

$$\begin{cases} m_2(\tau) = (\tau - 2\tau_1) u_*, \\ \theta_2(\tau) = \frac{e^{\tau} + e^{-\tau}}{2} + \frac{\Omega_0 - u_*}{2} (e^{\tau} - e^{-\tau}) + u_* (e^{\tau - \tau_1} - e^{-\tau + \tau_1} + 2\tau_1 - \tau), \\ \omega_2(\tau) = \frac{e^{\tau} - e^{-\tau}}{2} + \frac{\Omega_0 - u_*}{2} (e^{\tau} + e^{-\tau}) + u_* (e^{\tau - \tau_1} + e^{-\tau + \tau_1} - 1). \end{cases}$$

Решение системы на 3 этапе

Этап 3. $u = -u_*$ конечные условия

$$\theta(\tau_f) = 0$$
; $\omega(\tau_f) = 0$; $m(\tau_f) = 0$

Решение

$$\begin{cases} m_3(\tau) = u_* (\tau_f - \tau), \\ \theta_3(\tau) = \frac{1}{2} u_* (-e^{\tau - \tau_f} + e^{\tau_f - \tau} - 2\tau_f + 2\tau), \\ \omega_3(\tau) = u_* - \frac{u_*}{2} (e^{\tau - \tau_f} + e^{-\tau + \tau_f}). \end{cases}$$

Сопряжение уравнений

$$\begin{cases} m_2(\tau_2) = m_3(\tau_2), \\ \theta_2(\tau_2) = \theta_3(\tau_2), \\ \omega_2(\tau_2) = \omega_3(\tau_2). \end{cases}$$
 (4)

$$\begin{cases} \tau_f = 2(\tau_2 - \tau_1), \\ \frac{e^{\tau_2} + e^{-\tau_2}}{2} + \frac{\Omega_0 - u_*}{2} (e^{\tau_2} - e^{-\tau_2}) + u_* \left(e^{-\tau_1 + \tau_2} - e^{\tau_1 - \tau_2} + \frac{e^{\tau_2 - \tau_f} - e^{-\tau_2 + \tau_f}}{2} \right) = 0, \\ \frac{e^{\tau_2} - e^{-\tau_2}}{2} + \frac{\Omega_0 - u_*}{2} (e^{\tau_2} + e^{-\tau_2}) + u_* \left(e^{\tau_1 - \tau_2} + e^{-\tau_1 + \tau_2} + \frac{e^{\tau_2 - \tau_f} + e^{-\tau_2 + \tau_f}}{2} - 2 \right) = 0. \end{cases}$$

Замена переменных

$$x = e^{\tau_{1}}, \ y = e^{\tau_{2}}, \ z = e^{\frac{\tau_{f}}{2}}$$

$$\begin{cases} z = \frac{y}{x}, \\ (\Omega_{0} - u_{*}) \left(xy - \frac{x}{y}\right) + u_{*} \left(\frac{x^{3}}{y} - \frac{y}{x} - \frac{2x^{2}}{y} + 2y\right) + \frac{x}{y} + xy = 0, \\ (\Omega_{0} - u_{*}) \left(xy + \frac{x}{y}\right) + u_{*} \left(\frac{x^{3}}{y} + \frac{y}{x} + \frac{2x^{2}}{y} + 2y - 4x\right) - \frac{x}{y} + xy = 0. \end{cases}$$

$$(5)$$

Численные примеры реализации оптимального управления

Построим оптимальную траекторию, при следующих значениях параметров

$$\dot{m}_T=74$$
кг; $\emph{I}=0.88$ м; $\emph{J}=\frac{4\emph{m}\emph{I}^2}{3}$ кг·м 2

$$t_* = \sqrt{\frac{J}{m_T g I}} = \sqrt{\frac{4I}{3g}} = 0.346c$$

Характерное значение для $arphi_* = 0.087$ рад, для $\omega_0 = 0.069$ рад/с.

$$\Omega_0 = \frac{t_*}{\varphi_*} \omega_0 = 0.274$$
 $u_{max}^* = 1.65$

Численные примеры реализации оптимального управления

Найдем корни системы (5) при $\theta'(0) = \Omega_0$, $\theta'(0) = 1.3\Omega_0$ и при $\theta'(0) = 0.7\Omega_0$. При $\theta'(0) = \Omega_0$: $\tau_1 = 2.12$; $\tau_2 = 4.88$; $\tau_f = 5.51$; При $\theta'(0) = 1.3\Omega_0$: $\tau_1 = 2.38, \tau_2 = 5.41, \tau_f = 6.06$; При $\theta'(0) = 0.7\Omega_0$: $\tau_1 = 2.06$, $\tau_2 = 4.74$, $\tau_f = 5.37$.

Зависимость $m(\tau)$

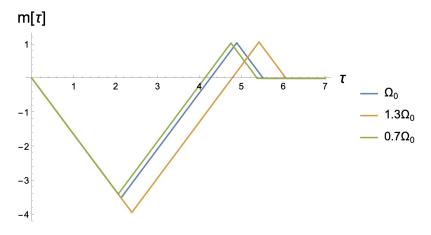
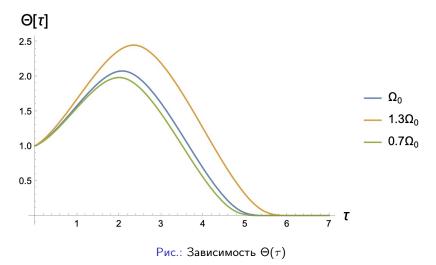


Рис.: Зависимость $m(\tau)$



Зависимость $\Theta(\tau)$



16

Зависимость $\omega(\tau)$

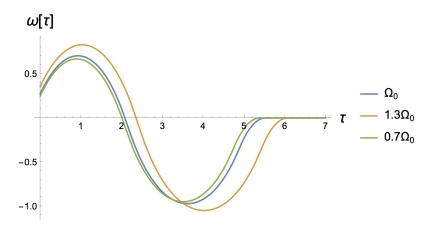


Рис.: Зависимость $\omega(\tau)$

Заключение

В курсовой работе были представлены оптимальные алгоритмы управления движением позой человека при толчке, основанные на модели «перевернутого маятника». Построенные алгоритмы решали задачу наискорейшего возвращения человека в исходную вертикальную позицию. В задаче ставилось ограничение на скорость изменения момента в голеностопном суставе.

- Показано, что решение оптимальной задачи быстродействия при ограниченной скорости изменения момента в голеностопном суставе может иметь решение, которое качественно совпадает с картиной, наблюдаемой в стабилометрических исследованиях.
- Время необходимое для восстановления исходной позы получилось соизмеримым с реальным времени возвращения после толчка.

Молель восстановления человеком исходной позы после толчка