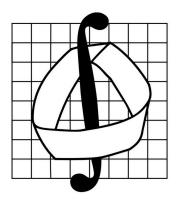
ФЕДЕРАЛЬНОЕ ГОСУДАРСТВЕННОЕ БЮДЖЕТНОЕ ОБРАЗОВАТЕЛЬНОЕ УЧРЕЖДЕНИЕ ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ

Московский государственный университет имени М.В. Ломоносова

МЕХАНИКО - МАТЕМАТИЧЕСКИЙ ФАКУЛЬТЕТ КАФЕДРА ПРИКЛАДНОЙ МЕХАНИКИ И УПРАВЛЕНИЯ



Курсовая работа

Модель восстановления человеком исходной позы после толчка

Выполнил: студент группы M-1 Романов Андрей Владимирович

Научный руководитель: к.ф.-м.н.,

Кручинин Павел Анатольевич

Москва, 2022

Содержание

1	Введение	4
2	Математическая модель и постановка задачи управления	5
3	Задача оптимального быстродействия при ограничении на	
	величину скорости изменения момента	8

1 Введение

В ходе теста производят толкающее воздействие с помощью руки или груза, помещенного на подвижном отвесе. В результате внешнего воздействия тело наклоняется вперед и при не очень сильном толчке человек не теряет равновесие и не падает, а возвращается в исходное положение за счет изменения угла в голеностопном суставе. Изменение остальных суставных углов может оказаться тоже не столь значительным.

В курсовой работе предполагается рассмотреть возможные оптимальные алгоритмы управления изменением позы человека, основанные на модели «перевернутого маятника», которые можно было бы использовать для возвращения человека в исходную вертикальную позу. В дальнейшем такое решение предполагается использовать для оценки времени возвращения конкретного человека в вертикальную позу, сравнивая его с полученным эталонным значением.

2 Математическая модель и постановка задачи управления

Для описания движения тела человека в сагиттальной плоскости ис-пользуем традиционную модель перевернутого маятника (см. рисунок 1).

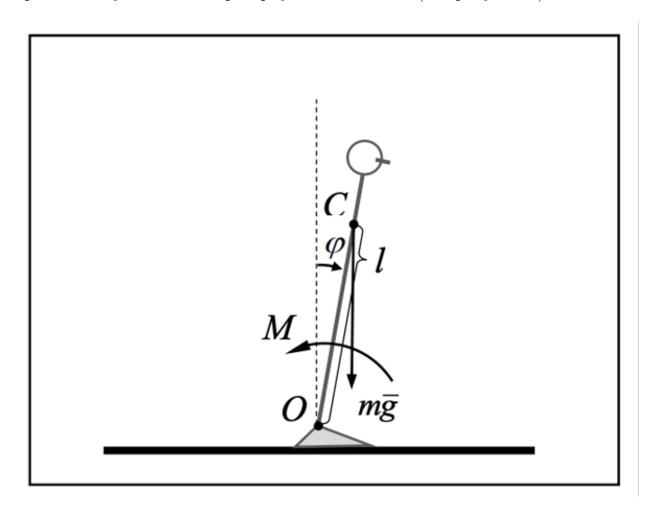


Рис. 1: Модель перевернутого маятника

Традиционно предполагаем, что тело человека в ходе теста допустимо моделировать недеформируемым однородным стержнем массы m, закрепленным шарнирно в точке O, которая соответствует голеностопному суставу.

Центр масс стержня расположен в точке C, удаленной от точки O на расстояние l. Момент инерции стержня относительно фронтальной оси, проходящей через точку O, равен J. Отклонение стержня от вертикали описывается углом φ . Будем считать, что обследуемый ориентирован так, что его сагиттальная плоскость параллельна оси чувствительности платформы, а его стопа неподвижна относительно платформы. Момент M, ко-

торый приложен в точке O к стержню, будем считать управлением.

Запишем уравнение моментов для малых значений угла φ и скорости его изменения запишем, как традиционно принято для этой задачи.

$$J\ddot{\varphi} = mgl\varphi + M \tag{1}$$

Необходимо перевести решение уравнения из начального положения:

$$\varphi(0) = \varphi_0, \dot{\varphi}(0) = \omega_0. \tag{2}$$

В конечное положение:

$$\varphi(t_k) = \varphi_k, \dot{\varphi}(t_k) = 0. \tag{3}$$

Перевод положения тела должен происходить за минимальное время t_k , с помощью изменений значения момента M в голеностопном суставе.

Будем принимать во внимание условия ограниченности величины момента в голеностопном суставе

$$M^- \leq M \leq M^+$$

и скорости его изменения

$$U^- \leq \dot{M} \leq \ U^+.$$

Будем считать, что за время толчка нервная система человека не успела среагировать и момент в голеностопном суставе остался неизменным, тогда:

$$M(0) = M(t_k) = -mgl\varphi_k;$$

Для дальнейшего анализа задачи представим приведенные соотношения в безразмерном виде. Для этого перейдем к новым переменным:

$$\theta = \frac{\varphi - \varphi_f}{\varphi_*}, \quad m = \frac{M - M_f}{mgl\varphi}.$$

В качестве характерного значения угла выберем разность начального и конечного значений угла в голеностопном суставе при выполнении пробы $\varphi_* = \varphi_0 - \varphi_k$

Введем безразмерное время:

$$\tau = \frac{t}{t_*}, \ t_* = \sqrt{\frac{J}{mgl}}.$$

Управлением u будем считать скорость изменения безразмерного момента. Для этих переменных обезразмеренные уравнения движения примут следующий вид:

$$\theta'' = \theta + m; \ m' = u$$

Здесь через $m^{'}$ обозначено дифференцирование по безразмерному времени τ . Необходимо решение системы перевести из начального положения

$$\theta(0) = 1; \ \dot{\theta}(0) = \frac{t_*}{\varphi_*} \omega_0 = \Omega_0; \ m(0) = 0$$
 (4)

в положение

$$\theta(\tau_f) = 0; \ \dot{\theta}(\tau_f) = 0; \ m(\tau_f) = 0 \tag{5}$$

с помощью ограниченного управления

$$u^- \le u \le u^+$$
, where

$$u^- = \frac{U^-}{mgl\varphi_* t_*}, \quad u^+ = \frac{U^+}{mgl\varphi_* t_*}.$$

3 Задача оптимального быстродействия при ограничении на величину скорости изменения момента

Выпишем систему в форме Коши

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

$$(6)$$

Проверим управляемость системы

$$A = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} b = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} W = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

det $W \neq 0$, значит система полностью управляемая $|u| < U_{max}$

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

 $\tau_f \to min$

Запишем функцию Понтрягина

$$H(\Psi(t), y(t), u(t)) = \psi_1 * \omega + \psi_2 * (\theta + m) + \psi_3 * u$$

Сопряженная система уравнений:

$$\dot{\psi}_i = -\frac{\partial H}{\partial y_i}, \ i = 1, \dots, n$$

В данной задаче $y_1=\theta, y_2=\omega, y_3=m,$ тогда сопряженная система примет вид

$$\begin{cases}
\dot{\psi}_{\theta} = -\frac{\partial H}{\partial \theta} = -\psi_{2} \\
\dot{\psi}_{\omega} = -\frac{\partial H}{\partial \omega} = -\psi_{1} \\
\dot{\psi}_{m} = -\frac{\partial H}{\partial m} = -\psi_{2}.
\end{cases}$$
(7)

При $\psi_3 \equiv 0$ следует, что $\psi_2 \equiv 0$ и $\psi_1 \equiv 0$, следовательно особого управления нет

Тогда для условия максимизации функции Понтрягина

$$u = \begin{cases} -U_{max}, & \text{при } \psi_3 < 0 \\ -U_{min}, & \text{при } \psi_3 \ge 0 \end{cases}$$

Решая систему (7), получим

$$\psi_{2}^{"} = \psi_{2}$$

$$\begin{cases} \psi_{1} = -C_{1}e^{\tau} + C_{2}e^{-\tau} + C_{3}, \\ \psi_{2} = C_{1}e^{\tau} + C_{2}e^{-\tau}, \\ \psi_{3} = -C_{1}e^{\tau} + C_{2}e^{-\tau} + C_{3}. \end{cases}$$
(8)

Решая систему (6), получим

$$\begin{cases}
 m(\tau) = u_* \tau + C_0, \\
 \theta(\tau) = C_1 e^{\tau} + C_2 e^{-\tau} - C_0 - u_* \tau, \\
 \omega(\tau) = C_1 e^{\tau} - C_2 e^{-\tau} - u_*.
\end{cases}$$
(9)

Этап 1. Начальные условия $u=u_*$

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

Из (9) получим

$$\begin{cases}
m_1(\tau) = u_*\tau, \\
\theta_1(\tau) = \frac{u_* + \Omega_0}{2} (e^{\tau} - e^{-\tau}) + \frac{1}{2} (e^{\tau} + e^{-\tau}) - u_*\tau, \\
\omega_1(\tau) = \frac{1}{2} (e^{\tau} - e^{-\tau}) + \frac{u_* + \Omega_0}{2} (e^{\tau} + e^{-\tau}) - u_*.
\end{cases} (10)$$

Этап 2. Начальные условия $u=-u_*$

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

$$\begin{cases}
m(\tau_1) = u_* \tau_1, \\
\theta(\tau_1) = \frac{u_* + \Omega_0}{2} (e^{\tau_1} - e^{-\tau_1}) + \frac{1}{2} (e^{\tau_1} + e^{-\tau_1}) - u_* \tau_1, \\
\omega(\tau_1) = \frac{1}{2} (e^{\tau_1} - e^{-\tau_1}) + \frac{u_* + \Omega_0}{2} (e^{\tau_1} + e^{-\tau_1}) - u_*.
\end{cases} (11)$$

Подставим начальные условия из (11) в (9), получим

$$\begin{cases}
m_2(\tau) = 2u_*\tau_1 - u\tau, \\
\theta_2(\tau) = \frac{u_* + \Omega_0}{2}(e^{\tau_1} - e^{-\tau_1}) + \frac{1}{2}(e^{\tau_1} + e^{-\tau_1}) - u_*(2\tau_1 - e^{\tau_1 - \tau} + e^{-\tau_1 + \tau} - \tau), \\
\omega_2(\tau) = \frac{1}{2}(e^{\tau_1} - e^{-\tau_1}) + \frac{u_* + \Omega_0}{2}(e^{\tau_1} + e^{-\tau_1}) + u_*(1 - e^{\tau_1 - \tau} - e^{-\tau_1 + \tau}).
\end{cases}$$
(12)

Этап 3. Начальные условия $u = u_*$

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

Подставим начальные условия в (9), получим

$$\begin{cases}
m_3(\tau) = 2u_*\tau_f + u\tau, \\
\theta_3(\tau) = \frac{u}{2}(e^{-\tau_f + \tau} + e^{\tau_f - \tau}) - u, \\
\omega_3(\tau) = \frac{u}{2}(e^{-\tau_f + \tau} - e^{\tau_f - \tau}) - u(\tau - \tau_f).
\end{cases}$$
(13)

Теперь найдем решения, учитывая что

$$\begin{cases}
 m_2(\tau_2) = m_3(\tau_2), \\
 \theta_2(\tau_2) = \theta_3(\tau_2), \\
 \omega_2(\tau_2) = \omega_3(\tau_2).
\end{cases}$$
(14)