# ДИНАМИКА РОБОТА, БАЛАНСИРУЮЩЕГО НА ШАРЕ

В работе описываются результаты исследования уравнений динамики робота, балансирующего на шаре. Робот на шаре является голономным, то есть имеет возможность двигаться в любом направлении. Для исследования динамики использовалось уравнение Эйлера-Лагранжа второго рода. Данное уравнение не может быть использовано для описания динамики голономных объектов, поэтому модель робота разложена на 3 независимые двухмерные модели: ХоҮ, ХоZ, YoZ. При этом наибольший интерес представляют модели ХоZ и YoZ, которые являются идентичными. Описанию этих моделей и посвящен данный тезис..

### Введение

Робот, балансирующий на шаре является примером неустойчивой системы с довольно сложной динамикой. Наличие уравнений динамики объект является обязательным условием качественной системы управления. Для решения задач такого рода используется метод Лагранжа-Эйлера. В нем необходимо сначала определить скорости всех центров масс твердых тел. После этого определить все энергии, действующие на каждое твердое тело в отдельности. Далее необходимо записать лагранжиан и описать само уравнение. Результаты исследования динамики могут быть спроецированы на большое количество других объектов.

## I. Определение энергий твердых тел в системе

Минимальный вектор состояний системы состоит из четырех элементов[1]: угла наклона корпуса относительно идеальной вертикальной оси, угла поворота сферы и скоростей изменения данных углов(1). Для получения уравнений динамики изобразим одну из двухмерных моделей (рисунок 1).

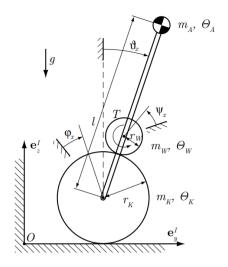


Рис. 1 – Графическое представление модели YoZ

Для использования уравнения Эйлера-Лагранжа необходимо определить скорости каждого тела в системе. Из скоростей в системе можно получить кинетическую энергию каждого тела, после чего используя уравнение Эйлера-Лагранжа определить динамику системы в пространстве состояний, то есть матрицу А. Система состоит из трех тел: корпуса, шара и движущего колеса. Выразим квадраты скоростей всех тел в системе

$$\begin{split} \upsilon_k^2 &= r_k^2 \cdot \dot{\phi}^2; \upsilon_w^2 = r_k^2 \cdot \dot{\phi}^2 + \left(r_k + r_w\right)^2 \cdot \\ \dot{\vartheta}^2 &= 2 \cdot r_k \cdot \left(r_k + r_w\right) \cdot \\ \cdot \dot{\phi} \cdot \dot{\vartheta} \cdot \cos \vartheta; \upsilon_A^2 &= r_k^2 \cdot \dot{\phi}^2 + l^2 \cdot \dot{\vartheta}^2 - 2 \cdot \\ r_k \cdot l \cdot \dot{\phi} \cdot \dot{\vartheta} \cdot \cos \vartheta; \\ \dot{\psi}^2 &= \left(\frac{r_k}{r_w}\right)^2 \cdot \left(\dot{\phi} - \dot{\vartheta}\right)^2. \end{split}$$

где  $v_k^2$  - квадрат линейной скорости шара;  $v_w^2$  - квадрат линейной сокрости колеса;  $v_A^2$  - квадрат линейной скорости тела.

Кинетическая энергия каждого тела складывается из энергии прямолинейного движения и энергии вращения. Потенциальная энергия каждого объекта отсчитывается от высоты центра шара, на котором катится робот. Соответственно энергии для каждого тела примут вид

$$\begin{split} K_b &= \frac{m_b}{2} \left( r_k^2 \cdot \dot{\phi}^2 + l^2 \cdot \dot{\vartheta}^2 - 2 \cdot r_k \cdot l \cdot \dot{\phi} \cdot \dot{\vartheta} \cdot \cos \vartheta \right) + \\ &\quad + \frac{J_b}{2} \cdot \dot{\vartheta}^2; P_b = m_b \cdot g \cdot l \cdot \cos \vartheta; \\ K_w &= \frac{m_w}{2} \left( r_k^2 \cdot \dot{\phi}^2 + (r_k + r_w)^2 \cdot \dot{\vartheta}^2 - 2 \cdot r_k \cdot (r_k + r_w) \cdot \dot{\varphi} \cdot \dot{\vartheta} \cdot \cos \vartheta + \frac{J_w}{2} \cdot \left( \frac{r_k}{r_w} \right)^2 \cdot \left( \dot{\phi} - \dot{\vartheta} \right)^2; \\ P_w &= m_w \cdot g \cdot (r_k + r_w) \cdot \cos \vartheta; \\ K_k &= \frac{m_k}{2} \cdot r_k^2 \cdot \dot{\phi}^2 + \frac{J_k}{2} \cdot \dot{\varphi}^2; P_b = 0. \end{split}$$

где  $K_b$  - кинетическая энергия центра масс;

 $P_b$  - потенциальная энергия центра масс;

 $K_w$  - кинетическая энергия колеса;

 $P_w$  - потенциальная энергия колеса;

 $K_k$  - кинетическая энергия шара;

 $P_k$  - потенциальная энергия шара.

### II. Вывод уравнения динамики

Воспользуемся полученными силами для нахождения динамики объекта. Уравнение Лагранжа-Эйлера имеет следующий вид[2].

$$\frac{d}{dt}\left(\frac{\partial L}{\partial \dot{q}}\right) - \frac{\partial L}{\partial q} = Q.$$

где L - лагранжиан системы;

q - вектор минимальных координат;

Q - вектор непотенциальных сил.

$$L = K - P$$

где K - суммарная кинетическая энергия;

P - суммарная потенциальная энергия.

В *q* входят параметры, необходимые для описания состояния системы в любой момент времени. В данном случае это угол наклона корпуса относительно идеальной вертикали и угол поворота шара робота;

в данном случае в Q входит всего одна сила: образованная моментом управляющего электродвигателя.

После полного вывода уравнения Эйлера-Лагранжа будет получена система нелинейных дифференциальный уравнений, описывающих динамику с высокой точностью. Однако для задачи проектирования систем управления и самого управления необходимо получить линейную модель, максимально близкую по параметрам к нелинейной. Линеаризуем объект в точке (0,0). То есть когда робот стоит строго вдоль вектора силы земного тяготения, шар не сдвинут относительно начального положения и сигнал управления отсутствует. Также будем считать квадрат приращения слишком малым, по сравнению с остальными параметрами системы. То есть.

$$\cos \vartheta = 1;$$
  

$$\sin \vartheta = \vartheta;$$
  

$$\dot{\vartheta}^2 = 0.$$

## III. Результаты моделирования

Для проверки адекватности модели соберем простейшую систему и установим начальное отклонение маятника от состояния равновесия в 0.1. При этом сделаем ускорение свободного падения отрицательным, то есть перевернем маятник на 180 градусов. Результаты моделирования показаны на рисунке 2.

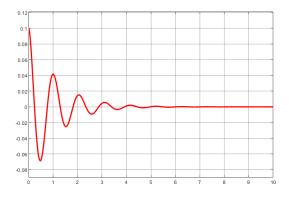


Рис. 2 – Процесс по углу отклонения корпуса

Как видно из графиков, колебания затухают, значит маятник приходит в состояние устойчивого равновесия. То есть мы можем считать полученную динамику адекватной и использовать ее для моделирования различных систем управления. Пример модели системы управления с применением <<классических методов>> показан на рисунке 3.

- P. Fankhauser and C. Gwerder. Modeling and control of a ballbot. Bachelor thesis, Swiss Federal Institute of Technology Zurich, 2010.
- 2. K. van der Blonk. Modeling and Control of a Ball-Balancing Robot. Internship Master thesis at ALTEN Mechatronics 2014.

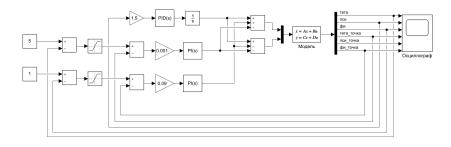


Рис. 3 – Пример системы управления

 $\ensuremath{\mathcal{A}\textit{ndpeŭ}}$   $\ensuremath{\mathcal{A}\textit{numpuesuu}},$  Сутедент кафедры систем управления БГУИР, andrevdovnar@gmail.com.

Научный руководитель: Городко Сергей Иванович, ассистент кафедры систем управления БГУИР, gorodko@bsuir.by.