

# Лабораторная работа №4

## Математическое описание модели на примере робота Segway

### 1 Методические рекомендации

До начала работы студент должен выполнить предыдущие работы этого цикла. Необходимо знание основ теоретической механики и математических основ теории систем.

### 2 Теоретические сведения

В данной лабораторной работе предложен один из вариантов описания объекта управления. Полученная модель будет использоваться для расчета регулятора. Для начала остановимся на  $zOx$  плоскости, чтобы в дальнейшем при расширении модели и введении дополнительных координат у нас был привычный базис. Для начала мы будем использовать следующие обобщенные координаты:

$\theta$ : среднее арифметическое значение углов поворота левого и правого колеса,

$\psi$ : угол наклона робота относительно вертикали.

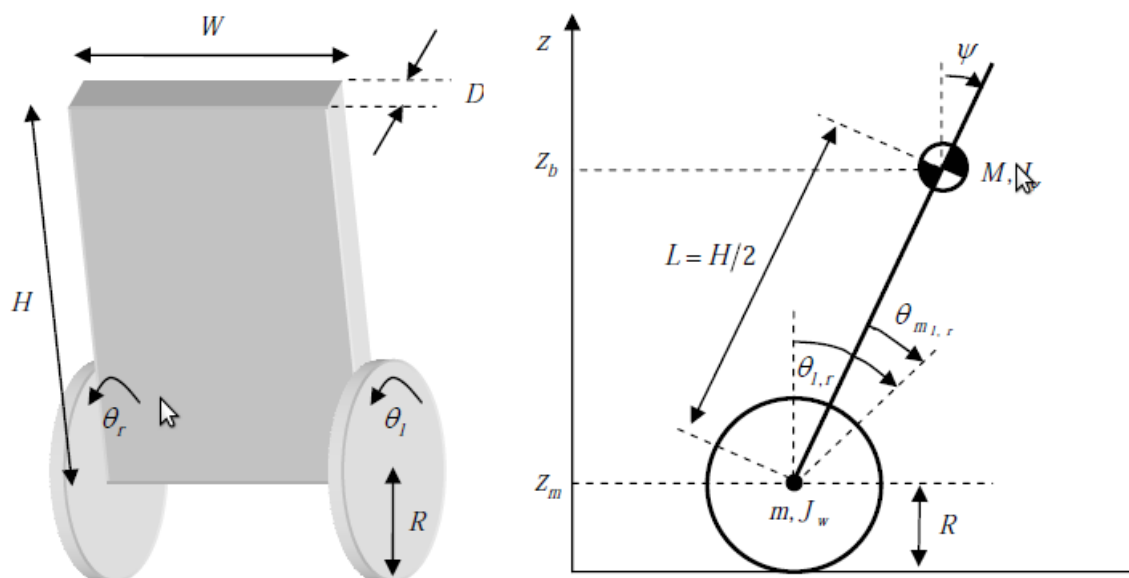


Рис. 1. Выбор системы координат.

$$(x_m, z_m) = \left( \int \dot{x}_m dt, R \right), \quad \dot{x}_m dt = R \dot{\theta}. \quad (1)$$

$$(x_b, z_b) = (x_m + L \sin \psi, z_m + L \cos \psi) \quad (2)$$

$$(x_b, z_b) = \left( \int R \dot{\theta} dt + L \sin \psi, R + L \cos \psi \right) \quad (3)$$

Теперь выпишем уравнения поступательной кинетической энергии  $T_k$ , вращательной кинетической энергии  $T_p$  и потенциальной энергии  $U$ :

$$T_k = \frac{1}{2} M (\dot{x}_b^2 + \dot{z}_b^2) \quad (4)$$

$$T_p = \frac{1}{2} J_\psi \dot{\psi}^2 \quad (5)$$

$$U = M g z_b \quad (6)$$

Если подставить значения соответствующих координат, то мы получим следующее выражение для кинетической энергии:  $\frac{1}{2} M \left( \left( \int R \dot{\theta} dt + L \sin \psi \right)' \right)^2 + ((R + L \cos \psi)')^2$ . Лагранжиан  $\mathcal{L}$  будет выглядеть следующим образом:

$$\mathcal{L} = T_k + T_p - U \quad (7)$$

Для автоматизации расчетов воспользуемся системой символьных вычислений Maxima и ее графической средой WxMaxima. Для упрощения ввода формул в Maxima, стоит заменить греческие буквы на английские. Введем полученное выражение в командную строку:

```
V: expand(
  trigsimp(
    ((diff(integrate(R*diff(O(t),t),t)+L*sin(y(t)),t))^2+
      (diff(R+L*cos(y(t)),t))^2)*M/2
    +J2*(diff(y(t),t))^2/2-M*g*(R+L*cos(y(t)))
  )
);
tex(V);
```

Команда **trigsimp** используется для упрощения тригонометрических выражений, а **expand** для раскрытия скобок. Команда **tex** позволяет перевести полученный результат в tex-формат, что позволит вывести формулы в tex-документ или в виде рисунков.

После подстановки всех замен, котрые мы сделали, получаем следующее уравнение:

$$\mathcal{L} = \frac{\dot{\theta}^2 M R^2}{2} + \dot{\psi} \dot{\theta} L M R \cos \psi - g M R + \frac{\dot{\psi}^2 L^2 M}{2} - g \cos \psi L M + \frac{\dot{\psi}^2 J_2}{2} \quad (8)$$

А уравнение Лагранжа запишем следующим образом:

$$\begin{cases} \frac{d}{dt} \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{\theta}} - \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \theta} = F_\theta \\ \frac{d}{dt} \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{\psi}} - \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \psi} = F_\psi \end{cases} \quad (9)$$

Программа для Maxima будет следующей:

```
expand( diff( diff(V, diff(O(t), t)), t) - diff(V, O(t)) );
expand( diff( diff(V, diff(y(t), t)), t) - diff(V, y(t)) );
```

Выполнив указанные действия мы получим:

$$\begin{cases} F_\theta &= MR^2\ddot{\theta} + MRL\ddot{\psi} \cos \psi - MRL\dot{\psi}^2 \sin \psi \\ F_\psi &= MRL\ddot{\theta} \cos \psi + (ML^2 + J_\psi)\ddot{\psi} - MgL \sin \psi \end{cases} \quad (10)$$

Далее составим уравнения для двигателей нашего Segway:

$$(F_\theta, F_\psi) = (F_l + F_r, F_\psi) \quad (11)$$

$$\begin{cases} F_l &= k_m I \\ F_r &= k_m I \\ F_\psi &= -2k_m I \end{cases} \quad (12)$$

$$L_i \dot{I} = U + k_\omega(\dot{\psi} - \dot{\theta}) - R_\pi I \quad (13)$$

Так как индуктивность обмотки крайне мала, положим  $L = 0$ :

$$I_{l,r} = \frac{U_{l,r} + k_\omega(\dot{\psi} - \dot{\theta}_{l,r})}{R_\pi} \quad (14)$$

Получим:

$$\begin{cases} F_\theta &= 2\frac{k_m}{R_\pi}U + 2\frac{k_mk_\omega}{R_\pi}(\dot{\psi} - \dot{\theta}) \\ F_\psi &= -2\frac{k_m}{R_\pi}U - 2\frac{k_mk_\omega}{R_\pi}(\dot{\psi} - \dot{\theta}) \end{cases} \quad (15)$$

Запишем окончательную систему уравнений, описывающих динамическую модель робота:

$$\begin{cases} 2\frac{k_m}{R_\pi}U &= MR^2\ddot{\theta} + MRL\ddot{\psi} \cos \psi - MRL\dot{\psi}^2 \sin \psi + 2\frac{k_mk_\omega}{R_\pi}(\dot{\psi} - \dot{\theta}) \\ -2\frac{k_m}{R_\pi}U &= MRL\ddot{\theta} \cos \psi + (ML^2 + J_\psi)\ddot{\psi} - MgL \sin \psi - 2\frac{k_mk_\omega}{R_\pi}(\dot{\psi} - \dot{\theta}) \end{cases} \quad (16)$$

Линеаризуем нашу модель. Для этого воспользуемся первым замечательным пределом  $\sin \psi = \psi$ , а  $\cos \psi = 1$  при малых углах отклонения, до 15 градусов.

$$\begin{cases} 2\frac{k_m}{R_\pi}U &= MR^2\ddot{\theta} + MRL\ddot{\psi} - MRL\dot{\psi}^2 \psi + 2\frac{k_mk_\omega}{R_\pi}(\dot{\psi} - \dot{\theta}) \\ -2\frac{k_m}{R_\pi}U &= MRL\ddot{\theta} + (ML^2 + J_\psi)\ddot{\psi} - MgL\psi - 2\frac{k_mk_\omega}{R_\pi}(\dot{\psi} - \dot{\theta}) \end{cases} \quad (17)$$

Теперь нам необходимо избавиться от оставшихся нелинейностей, квадратов переменных и их произведений между собой. Мы пренебрегаем этими значениями только при условии, что угол отклонения от начального положения будет крайне мал.

$$\begin{cases} 2\frac{k_m}{R_{\text{я}}}U = MR^2\ddot{\theta} + MRL\ddot{\psi} + 2\frac{k_mk_{\omega}}{R_{\text{я}}}(\dot{\psi} - \dot{\theta}) \\ -2\frac{k_m}{R_{\text{я}}}U = MRL\ddot{\theta} + (ML^2 + J_{\psi})\ddot{\psi} - 2\frac{k_mk_{\omega}}{R_{\text{я}}}(\dot{\psi} - \dot{\theta}) - MgL\psi \end{cases} \quad (18)$$

Теперь мы получили систему уравнений, в которой с одной стороны мы имеем управляющее воздействие, а с другой линейные дифференциальные уравнения состояния объекта. В третьем уравнении содержится только одна переменная  $\phi$  и ее производные. Поэтому мы будем рассматривать это уравнение отдельно от остальных. Введем вектора состояния  $x^T = [\theta, \psi]$  и управления  $u = U$ , запишем первые два уравнения в матричной форме:

$$E\ddot{x} + F\dot{x} + Gx = Hu \quad (19)$$

$$E = \begin{bmatrix} MR^2 & MRL \\ MRL & ML^2 + J_{\psi} \end{bmatrix}, F = \begin{bmatrix} 2\frac{k_mk_{\omega}}{R_{\text{я}}} & -2\frac{k_mk_{\omega}}{R_{\text{я}}} \\ -2\frac{k_mk_{\omega}}{R_{\text{я}}} & 2\frac{k_mk_{\omega}}{R_{\text{я}}} \end{bmatrix}, G = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & MgL \end{bmatrix}, H = \begin{bmatrix} 2\frac{k_m}{R_{\text{я}}} \\ -2\frac{k_m}{R_{\text{я}}} \end{bmatrix}. \quad (20)$$

Дальше запишем наше уравнение в следующей форме:

$$\ddot{x} = E^{-1}F\dot{x} + E^{-1}Gx + E^{-1}Hu \quad (21)$$

Для того чтобы перейти к форме вход–состояние–выход, добавим к имеющемуся уравнению еще одно,  $\dot{\psi} = \dot{\psi}$ . Учитывая, что  $E^{-1}G = \frac{1}{J_{\psi}} \begin{bmatrix} 0 & M^2RL^2g \\ 0 & M^2R^2Lg \end{bmatrix}$ , заменим вектор состояния на  $x^T = [\psi, \dot{\psi}]$ :

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ E^{-1}G[1, 2] & & \\ E^{-1}G[2, 2] & E^{-1}F & \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ E^{-1}H \end{bmatrix} u \quad (22)$$

### 3 Цель работы

Получить нелинейную и линеаризованную модели объекта управления. Провести математическое моделирование переходных процессов в системе.

### 4 Порядок выполнения работы

#### 1 Вывод математической модели объекта управления.

##### 1.1 Изобразите схематичный рисунок модели, обозначенной преподавателем.

1.2 Выберите обобщенные координаты для описания объекта управления.

1.3 Получите выражение для функции Лагранжа.

1.4 Получите уравнения Лагранжа для каждой координаты.

1.5 Линеаризуйте полученную модель.

## 2 Математическое моделирование.

2.1 Постройте схему полученной математической модели, используя пакет прикладных математических программ для моделирования динамических систем.

2.2 Осуществите моделирование системы.

## 3 Обработка данных.

3.1 Выведите графики моделирования.

# 5 Содержание отчета

1 Вывод математической модели объекта.

2 Описание объекта в пространстве состояния.

3 Схема моделирования и график, полученные при математическом моделировании.