

Simulación de robot bípedo

Daniela Blanco José Manuel Marrón Ruiz Jorge Alfredo Delgado Meraz

18 de Mayo de 2015

1 Introducción

El proyecto consiste en simular el comportamiento de un robot bípedo auto-balanceable utilizando librerías de cómputo numérico de Python, como numpy y matplotlib. Se contemplaron tres etapas en el desarrollo del proyecto:

1. Evolución del sistema dinámico sin aplicación de control
2. Evolución del sistema dinámico con aplicación del control (PID)
3. Evolución del sistema dinámico con aplicación del filtro de Kalman y el control (PID)

Debido a la naturaleza del proyecto, no obtuvimos directamente las ecuaciones dinámicas del sistema, sino que utilizamos las ecuaciones obtenidas por Ooi[1]. De la misma forma, utilizamos las mismas condiciones físicas y eléctricas del robot utilizado en la tesis previamente citada.

El objetivo del proyecto es observar el comportamiento esperado del robot bajo diferentes condiciones iniciales y bajo diferentes simulaciones, con el propósito de observar la diferencias que presentan y extraer conclusiones sobre el movimiento y la dinámica de un robot bípedo.

2 Marco teórico

2.1 Métodos de Runge-Kutta

Consiste en un conjunto de métodos genéricos iterativos, explícitos e implícitos que sirven para resolver ecuaciones diferenciales. Tiene el error local de truncamiento del mismo orden que los métodos de Taylor, pero tiene la ventaja que prescinden del cálculo y evaluación de las derivadas de la función $f(t,y)$. Se define como el orden del método el número n , variable que representa la cantidad de términos utilizados. En nuestro proyecto implementamos orden 4. Se usan las fórmulas expresadas en la siguiente imagen:

$$\begin{aligned}
k_1 &= h f(t_i, y_i) \\
k_2 &= h f\left(t_i + \frac{h}{2}, y_i + \frac{1}{2}k_1\right) \\
k_3 &= h f\left(t_i + \frac{h}{2}, y_i + \frac{1}{2}k_2\right) \\
k_4 &= h f(t_i + h, y_i + k_3) \\
y_{i+1} &= y_i + \frac{1}{6}(k_1 + 2k_2 + 2k_3 + k_4)
\end{aligned}$$

2.2 Controlador

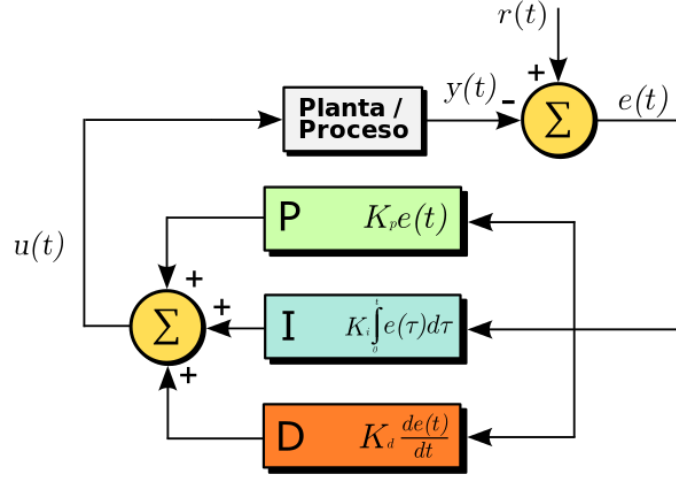
El sistema de control en el desarrollo auto-balanceable es muy importante para que funcione. Hay muchos sistemas de control pero nosotros decidimos utilizar el controlador PID.

El PID es un mecanismo de control por retroalimentación que funciona calculando el error entre un valor medio y un valor deseado. Es muy usado en sistemas de control industrial. Consiste en tres parámetros :

1. **Proporcional:** Depende del error actual. Produce una señal de control proporcional al error de la salida del proceso respecto a la posición que se desea.
2. **Integral:** Depende de los errores pasados. Produce una señal que proporciona una corrección para poder compensar las perturbaciones y mantener el proceso controlado en el punto que se desea.
3. **Derivativo:** Predice errores futuros y de esta manera anticipa el efecto de la acción proporcional para poder estabilizar el proceso mas rápidamente después de alguna perturbación.

Al sumar estos tres parámetros se obtiene el ajuste deseado al proceso. En el caso de nuestro proyecto en la etapa en la que aplicamos el controlador lo que logramos fue que la posición y la velocidad del robot bípedo se estabilizara, y en el caso del chasis que se balanceara para evitar que el robot se cayera.

La siguiente imagen muestra la manera en la que el PID funciona y la ecuación:



$$u(t) = K_p[e(t) + \frac{1}{T_i} \int e(t)dt + T_d \frac{d}{dt}e(t)] \quad (1)$$

2.3 Filtro de Kalman

El filtro de Kalman es un algoritmo que fue desarrollado por Rudolf E. Kalman en 1960. Sirve para poder estimar el estado no medible de un sistema dinámico lineal a partir de mediciones de ruido blanco (señal aleatoria que se caracteriza porque sus valores de señal en dos instantes de tiempo distintos no tienen correlación).

Este algoritmo es un método recursivo que estima el estado lineal mediante la minimización de la media del error cuadrático. Al conocer el comportamiento actual del proceso al que se aplica (en nuestro caso el robot bípedo), el filtro estima el estado futuro del sistema sumando un termino de corrección proporcional al factor que se predijo.

Las ecuaciones que representan el sistema son:

$$x_k = A_{k-1}x_{k-1} + B_{k-1}u_{k-1} + w_{k-1} \quad (2)$$

$$z_k = H_{k-1}x_k + v_k \quad (3)$$

en donde,

- A y B son las mismas matrices de la dinámica del robot
- x_k es la matriz de estados (al igual que x_{k-1} solo que un estado adelante)
- u_{k-1} es generada por el controlador
- H_k es una matriz de 2×4 con unos en la posición (1,1) y (2,2) y ceros en las demás posiciones la cual indica la relación entre mediciones y el vector de estado al momento k

- v_k es ruido blanco generado por la función de numpy, randn
- Z_k es el vector de posiciones al momento k .

2.3.1 Algoritmo del filtro de Kalman

Predicción

$$x_{k|k-1} = \Phi_k x_{k-1|k-1} + B_k u_k \quad (4)$$

$$P_{k|k-1} = \Phi_k P_{k-1|k-1} \Phi_k^T + Q_k \quad (5)$$

Actualización

$$y_k = z_k - H_k x_{k|k-1} \quad (6)$$

$$K_k = P_{k|k-1} H_k^T (H_k P_{k|k-1} H_k^T + R_k)^{-1} \quad (7)$$

$$x_{k|k} = x_{k|k-1} + K_k y_k \quad (8)$$

$$P_{k|k} = (I - K_k H_k) P_{k|k-1} \quad (9)$$

donde,

- Φ_k : Matriz de transición de estados
- $x_{k|k-1}$: Estimación futura del vector de estados
- $P_{k|k-1}$: Covarianza del error asociada a la estimación futura
- Q_k : La matriz de covarianza de ruido de la observación
- R_k : La matriz de covarianza de ruido de las mediciones
- K_k : Ganancia de Kalman

3 Modelado del sistema

La dinámica del robot debe ser descrita por un modelo matemático para facilitar el desarrollo y eficiencia del sistema de control de balance angular. Para la implementación física del robot, debemos considerar dos modelos matemáticos: un péndulo invertido y un modelo lineal para un motor DC. El modelo del motor requiere de conocimientos de electrónica y circuitería, por lo que excede los propósitos del presente proyecto y nos concentraremos en la formulación teórica del auto-balance y su modelado matemático.

3.1 Modelo dinámico para un péndulo invertido de dos ruedas

Primeramente analizaremos el péndulo y la dinámica de las ruedas por separado, y al final combinaremos ambos modelos.

3.1.1 Ruedas

Como las ecuaciones de las ruedas son análogas entre sí, sólo mostraremos el desarrollo para la rueda derecha. Por la segunda ley de Newton, la suma de las fuerzas horizontales en x es: $\sum Fx = Ma$

$$M_w \ddot{x} = H_{fR} - H_R \quad (10)$$

La suma de fuerzas alrededor de la rueda nos da: $\sum M_o = I\alpha$

$$I_w \ddot{\theta}_w = C_R - H_{fR} r \quad (11)$$

Acomodando los términos y substituyendo los parámetros del motor DC, la ecuación anterior se convierte en:

$$I_w \ddot{\theta}_w = \frac{-k_m k_e}{R} \dot{\theta}_w + \frac{k_m}{R} V_a - H_{fR} r \quad (12)$$

Para la rueda derecha

$$\Rightarrow M_w \ddot{x} = \frac{-k_m k_e}{Rr} \dot{\theta}_w + \frac{k_m}{Rr} V_a - \frac{I_w}{r} \ddot{\theta}_w - H_L \quad (13)$$

Para la rueda izquierda

$$\Rightarrow M_w \ddot{x} = \frac{-k_m k_e}{Rr} \dot{\theta}_w + \frac{k_m}{Rr} V_a - \frac{I_w}{r} \ddot{\theta}_w - H_R \quad (14)$$

Tomando en cuenta las transformaciones:

$$\ddot{\theta}_w r = \ddot{x} \Rightarrow \ddot{\theta}_w = \frac{\ddot{x}}{r}$$

$$\dot{\theta}_w r = \dot{x} \Rightarrow \dot{\theta}_w = \frac{\dot{x}}{r}$$

Y sumando las ecuaciones de las ruedas, obtenemos finalmente:

$$2(M_w + \frac{I_w}{r^2}) \ddot{x} = \frac{-2k_m k_e}{Rr^2} \dot{x} + \frac{2k_m}{Rr} V_a - (H_L + H_R) \quad (15)$$

3.1.2 Péndulo Invertido

A continuación, mostramos cómo se modela el chasis del robot, lo cual se puede realizar como un péndulo invertido. De nuevo, por la segunda Ley de Newton, la suma de fuerzas *horizontales* es:

$$\sum F_x = M_p \ddot{x}$$

$$(H_L + H_R) - M_p l \ddot{\theta}_p + M_p l \dot{\theta}_p^2 \sin(\theta_p) = M_p \ddot{x} \quad (16)$$

La suma de fuerzas *perpendiculares* al péndulo son:

$$\sum F_{xp} = M_p \ddot{x} \cos(\theta_p)$$

$$(H_L + H_R) \cos(\theta_p) + (P_L + P_R) \sin(\theta_p) - M_p g \sin(\theta_p) - M_p l \ddot{\theta}_p = M_p \ddot{x} \cos(\theta_p) \quad (17)$$

La suma de *momentos* alrededor del centro de masa del péndulo:

$$\sum M_o = I \alpha, \text{ es decir}$$

$$-(H_L + H_R) l \cos(\theta_p) - (P_L + P_R) l \sin(\theta_p) - (C_L + C_R) = I_p \ddot{\theta}_p \quad (18)$$

Definiendo el torque aplicado al péndulo y después de una transformación lineal tenemos:

$$C_L + C_R = \frac{-2k_m k_e}{R} \frac{\dot{x}}{r} + \frac{2k_m}{R} V_a \quad (19)$$

Substituyendo en la ecuación (9) anterior y re-ordenando:

$$-(H_L + H_R) l \cos \theta_p - (P_L + P_R) l \sin \theta_p - \left(\frac{-2k_m k_e}{Rr} \dot{x} + \frac{2k_m}{R} V_a \right) = I_p \ddot{\theta}_p \quad (20)$$

De esta forma obtenemos las dos siguientes ecuaciones:

$$(I_p + M_p l^2) \ddot{\theta}_p - \frac{2k_m k_e}{Rr} \dot{x} + \frac{2k_m}{R} V_a + M_p g l \sin(\theta_p) = -M_p l \ddot{x} \cos(\theta_p) \quad (21)$$

$$\frac{2k_m}{Rr} V_a = (2M_w + \frac{2I_w}{r^2} + M_p) \ddot{x} + \frac{2k_m k_e}{Rr^2} \dot{x} + M_p l \ddot{\theta}_p \cos(\theta_p) - M_p l \dot{\theta}_p^2 \sin(\theta_p) \quad (22)$$

4.2 Obtención del Sistema

Linealizando las ecuaciones (12) y (13), asumiendo que $\theta_p = \pi + \phi$, donde ϕ representa el ángulo vertical en dirección ascendente y re-ordenando dichas ecuaciones, obtenemos:

$$\ddot{\phi} = \frac{M_p l}{I_p + M_p l^2} \ddot{x} + \frac{2k_m k_e}{Rr(I_p + M_p l^2)} \dot{x} - \frac{2k_m}{R(I_p + M_p l^2)} V_a + \frac{M_p g l}{I_p + M_p l^2} \theta \quad (23)$$

$$\ddot{x} = \frac{2k_m}{Rr(2M_w + \frac{2I_w}{r^2} + M_p)} V_a - \frac{2k_m k_e}{Rr^2(2M_w + \frac{2I_w}{r^2} + M_p)} \dot{x} + \frac{M_p l}{2M_w + \frac{2I_w}{r^2} + M_p} \ddot{\phi} \quad (24)$$

Después de sustituir las ecuaciones y de una serie de manipulaciones algebraicas, obtenemos el siguiente *sistema*:

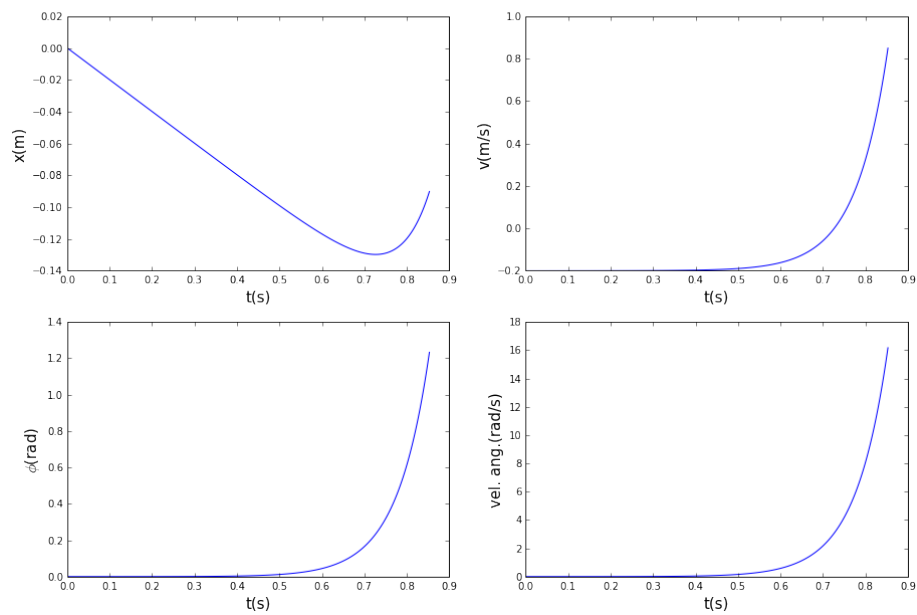
$$\begin{pmatrix} \dot{x} \\ \ddot{x} \\ \dot{\phi} \\ \ddot{\phi} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{2k_m k_e (M_p l r - I_p - M_p l^2)}{Rr^2 \alpha} & \frac{M_p^2 g l^2}{\alpha} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & \frac{2k_m k_e (r\beta - M_p l)}{Rr^2 \alpha} & \frac{M_p g l \beta}{\alpha} & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x \\ \dot{x} \\ \phi \\ \dot{\phi} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{2k_m (I_p + M_p l^2 - M_p l r)}{Rr \alpha} \\ 0 \\ \frac{2k_m (M_p l - r\beta)}{Rr \alpha} \end{pmatrix} V_a \quad (25)$$

$$\text{donde: } \beta = (2M_w + \frac{2I_w}{r^2} + M_p), \quad \alpha = (I_p \beta + 2M_p l^2 [M_w + \frac{I_w}{r^2}])$$

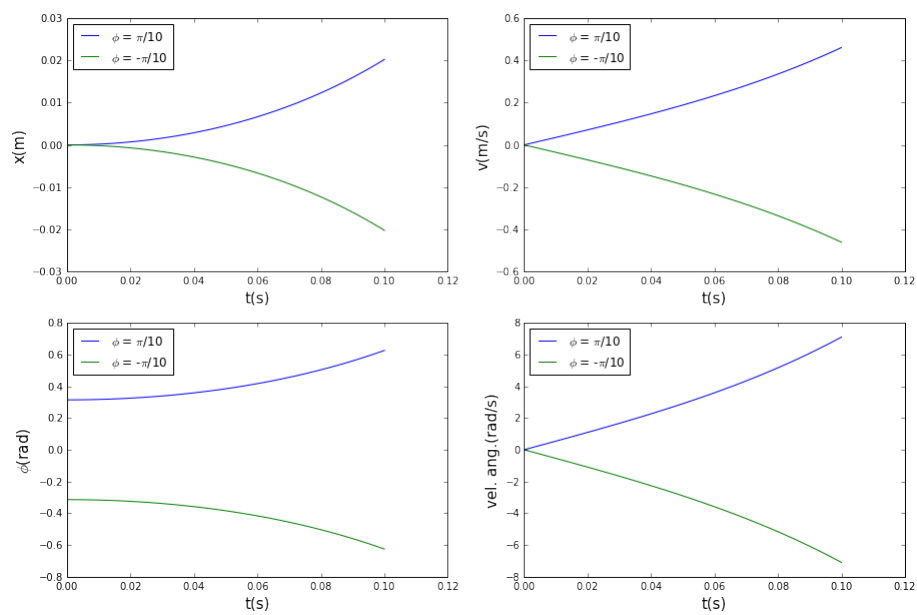
En este modelo se asume que las ruedas del robot siempre estarán en contacto con la tierra (suelo) y que no hay "deslizamiento" (slip) de las llantas (por ejemplo, suelo mojado).

4 Resultados

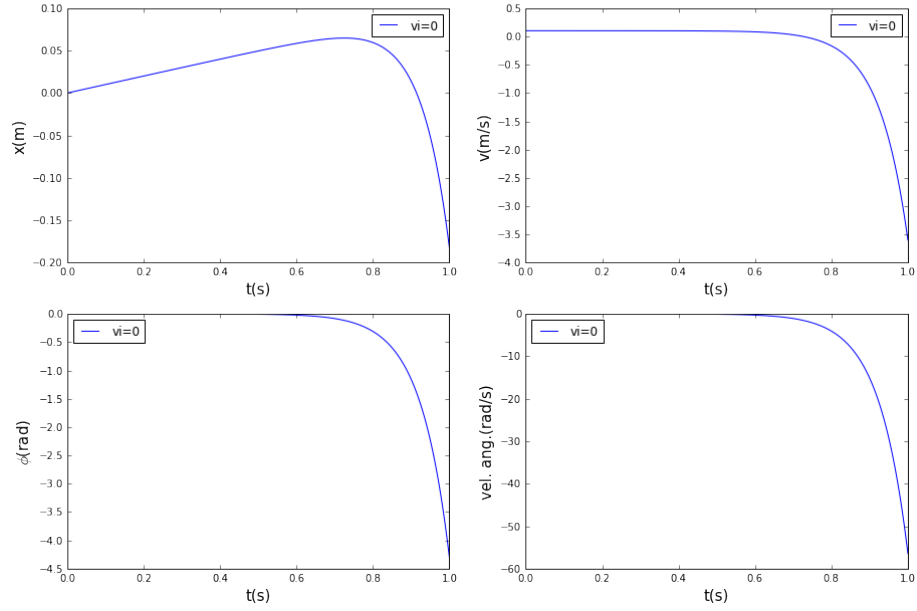
Sin Control ($\phi=0$)



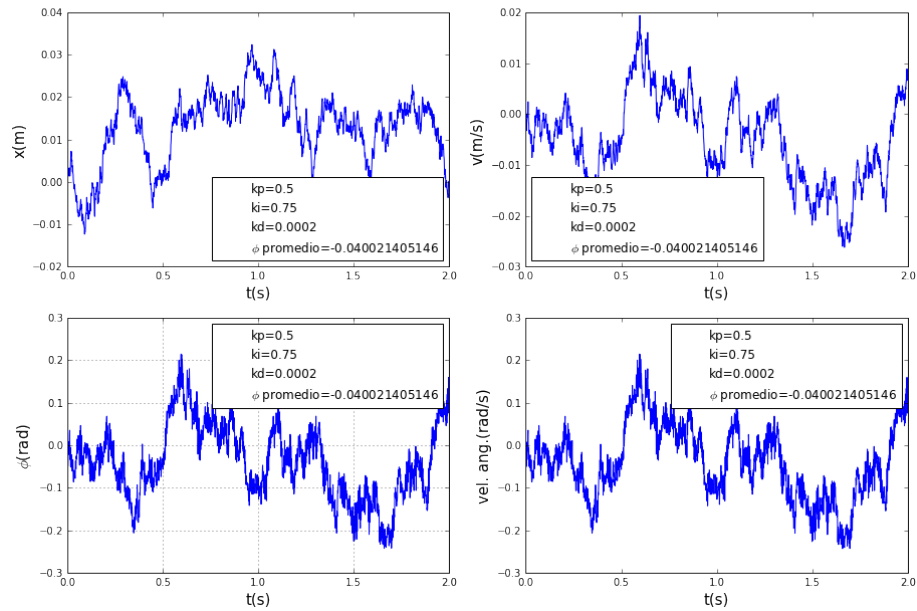
Sin Control



Con PID ($\phi=0$)



Con PID ($\phi=0$)



5 Conclusiones

dsg

References

- [1] Rich Chi Ooi, *Balancing a Two-Wheeled Autonomous Robot*, The University of Western Australia, School of Mechanical Engineering, 2003.
- [2] Umar Adeel, K.S.Alimgeer, et. al *Autonomous Dual Wheel Self Balancing Robot Based on Microcontroller*, COMSATS Institute of Information Technology, Pakistan, 2013.