

Instituto Tecnológico de Buenos Aires

22.93 - CONTROL AUTOMÁTICO

Trabajo práctico N°1

Grupo 1

MECHOULAM, Alan	58438
LAMBERTUCCI, Guido Enrique	58009

Profesores

GHERSIN, Alejandro
RODRIGUES, Reurison

Presentado: 25/11/21

Índice

1. Simulación del Carro con Péndulo Simple	2
1.1. Parámetros del modelo	2
2. Carro con Péndulo Simple: Control en Cascada por Loop Shaping	2
2.1. Primer Lazo: Control del Ángulo	3
2.2. Segundo Lazo: Control de la Posición	6
3. Carro con Péndulo Simple: Control por realimentación de estados.	8
3.1. Perturbaciones	8
3.2. Parámetros	9
3.3. Realimentación de estados	9
3.4. Realimentación de estados con observador discreto	11
3.5. Realimentación de estados con control integral	14
3.6. Realimentación de estados con control integral en tiempo discreto	17
4. Conclusiones	20

1. Simulación del Carro con Péndulo Simple

Para la simulación del carro con péndulo simple se creó un modelo de este utilizando Simscape de Simulink, utilizando una máscara para poder modificar posteriormente los siguientes parámetros:

- Masa del carro
- Masa del péndulo
- Longitud del Péndulo

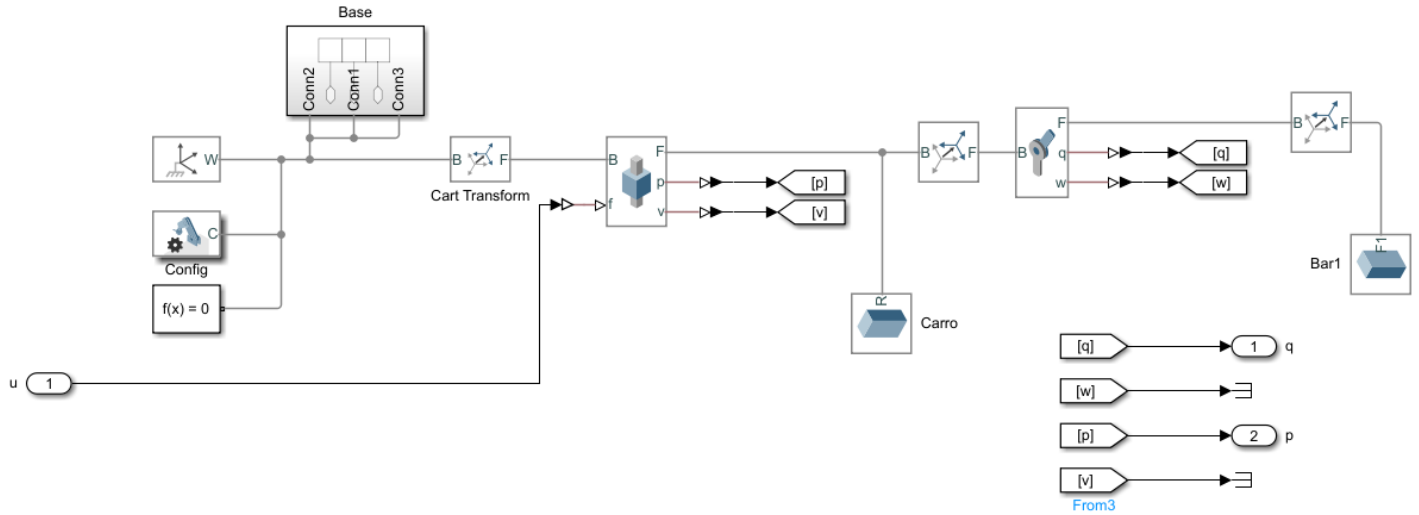


Figura 1: Modelo de Simscape utilizado como planta.

1.1. Parámetros del modelo

Linealizando se obtuvieron las siguientes matrices.

$$A = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1.7292 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 2.1615 & 0 \end{pmatrix}$$

$$B = \begin{pmatrix} 0 \\ 0.941 \\ 0 \\ 0.1763 \end{pmatrix}$$

Ademas se definió la siguiente matriz de salida para el sistema.

$$C = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

$$D = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

2. Carro con Péndulo Simple: Control en Cascada por Loop Shaping

Para el control del sistema por loop shaping, como primer paso, se asignaron las variables del modelo de la siguiente forma:

- Masa del carro = 1 kg

- Masa del péndulo = 0.25 kg
- Longitud del Péndulo = 8 m

Luego, se utilizó el Model Linearizer de Simulink para linealizar la planta alrededor de $q = 0$, $p = 0$ y $f = 0$; siendo q el ángulo del péndulo, p la posición del carrito y f la fuerza aplicada al carrito.

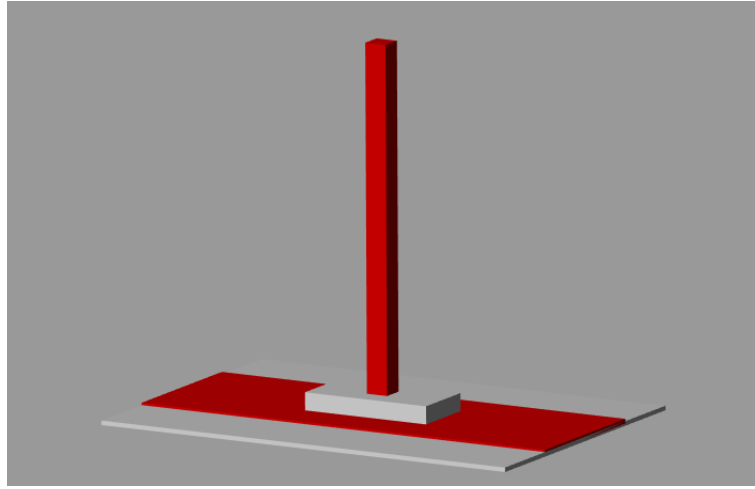


Figura 2: Punto de equilibrio de linealización.

De esta manera, se obtuvo la siguiente transferencia desde la fuerza aplicada al carrito al ángulo del péndulo:

2.1. Primer Lazo: Control del Ángulo

$$\frac{Q(s)}{F(s)} = \frac{0.1763}{(s - 1.47)(s + 1.47)} \quad (1)$$

donde se nota la presencia de un polo en el semiplano derecho.

Se cierra un lazo de realimentación, tomando el valor de q e inyectándolo a la entrada con una ganancia de valor -1 y se grafica la respuesta en frecuencia del sistema viendo solamente el ángulo q , obteniendo:

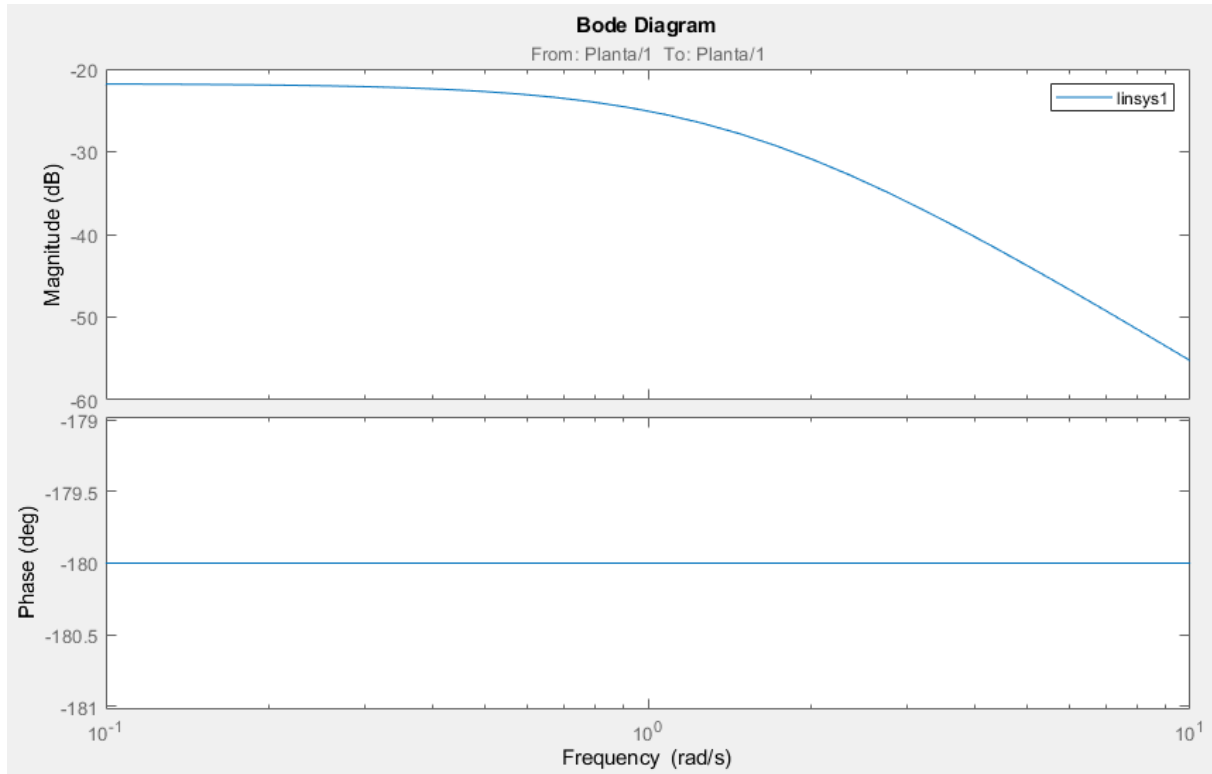


Figura 3: Respuesta en frecuencia del sistema entre la fuerza aplicada al carrito y el ángulo del péndulo.

donde se observa, como se esperaba, que el sistema es inestable. Notando el polo en el semiplano derecho en $1.47 \frac{rad}{s}$, se decide utilizar un controlador que agregue adelanto de fase para obtener una frecuencia de cruce en $w_{cruce} > 1.7 * w_{rhp} = 2.5 \frac{rad}{s}$, eligiendo entonces agregar un cero de $2.6 \frac{rad}{s}$, quedando entonces:

$$C_2(s) = \frac{s + 2.6}{s + 200} \quad (2)$$

Cabe notar que se agregó un polo rápido que no afecte la dinámica del sistema en $200 \frac{rad}{s}$ para lograr un controlador propio. Luego, se graficó nuevamente la respuesta en frecuencia, obteniendo:

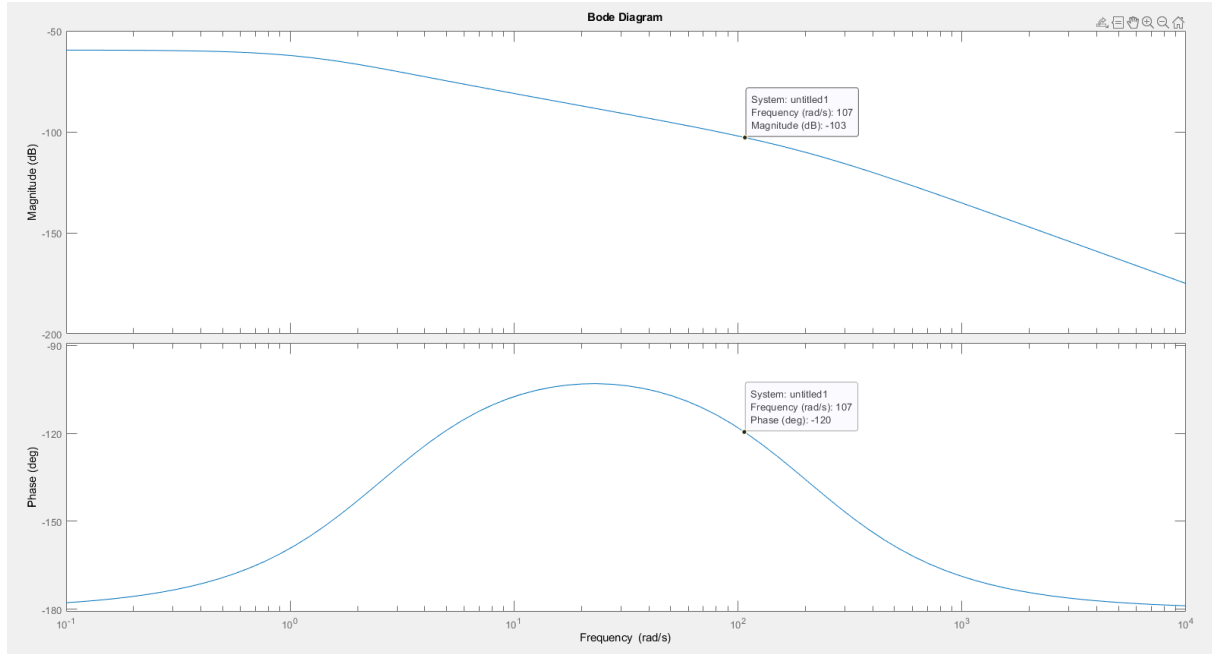


Figura 4: Respuesta en frecuencia del sistema entre la fuerza aplicada al carrito y el ángulo del péndulo con controlador.

Se busca un margen de fase de 60 grados, por lo que se agrega una ganancia de $120.5dB$ al controlador, calculado como se observa en la Figura (4). Finalmente, se tiene que

$$C_2(s) = 1.3335e + 05 \cdot \frac{s + 2.6}{s + 200} \quad (3)$$

Se valida el control graficando una última vez la respuesta en frecuencia quedando:

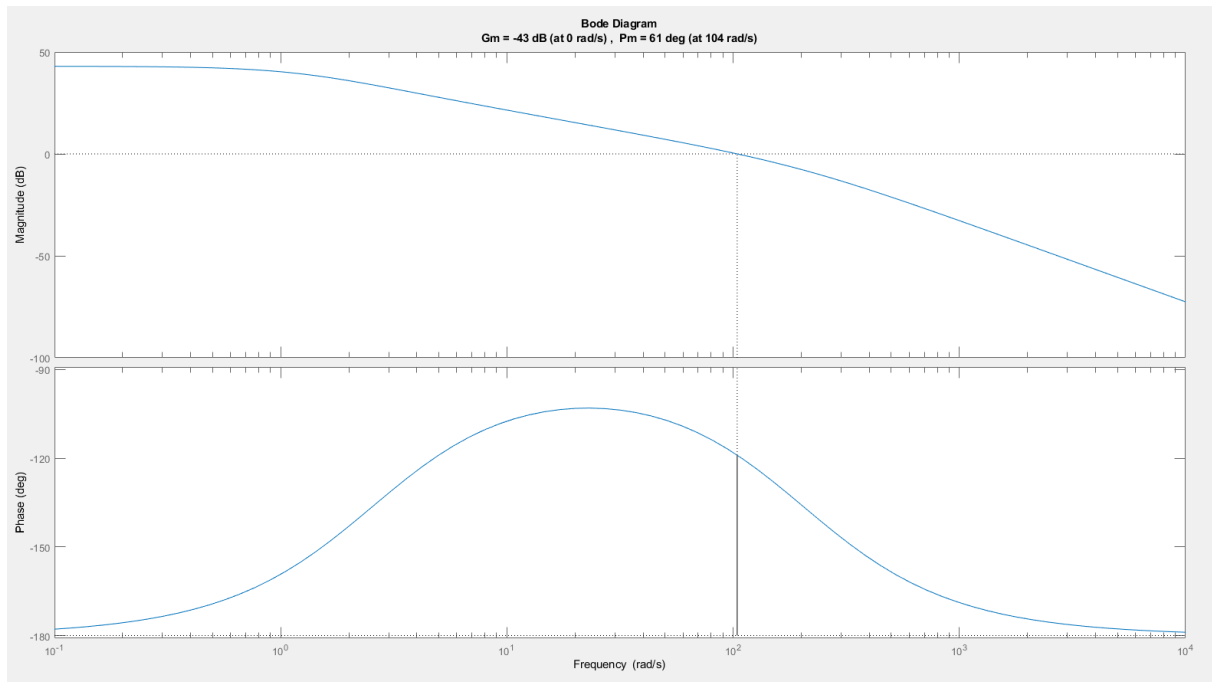


Figura 5: Respuesta en frecuencia del sistema entre la fuerza aplicada al carrito y el ángulo del péndulo con controlador y frecuencia de cruce ajustada.

donde se observa que el margen de fase es de ≈ 61 grados.

En este punto del diseño, si se simula el carrito con un disturbio de ruido blanco de un segundo de frecuencia de muestreo, se puede observar que el ángulo es correctamente estabilizado, sin embargo el carrito presenta drift al no ser controlada la posición de este.

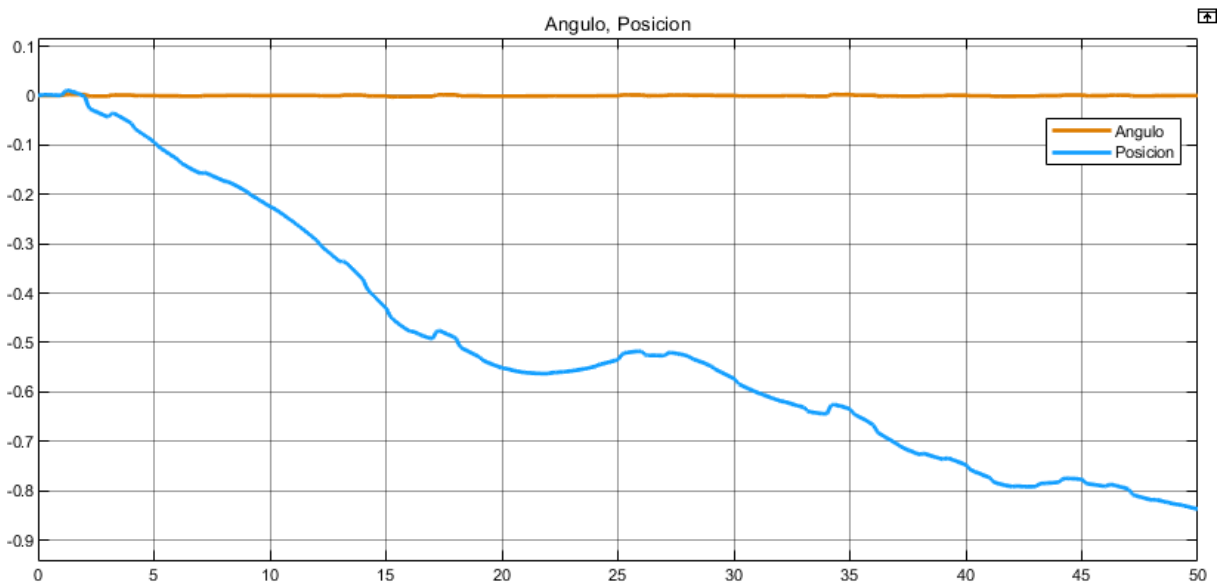


Figura 6: Simulación de la planta controlando únicamente el ángulo del péndulo.

En la Figura (7) se puede observar la respuesta en frecuencia de la función de transferencia de la sensibilidad. Se puede comprobar un buen margen de estabilidad notando que el sobrepico es de 2.38 dB .

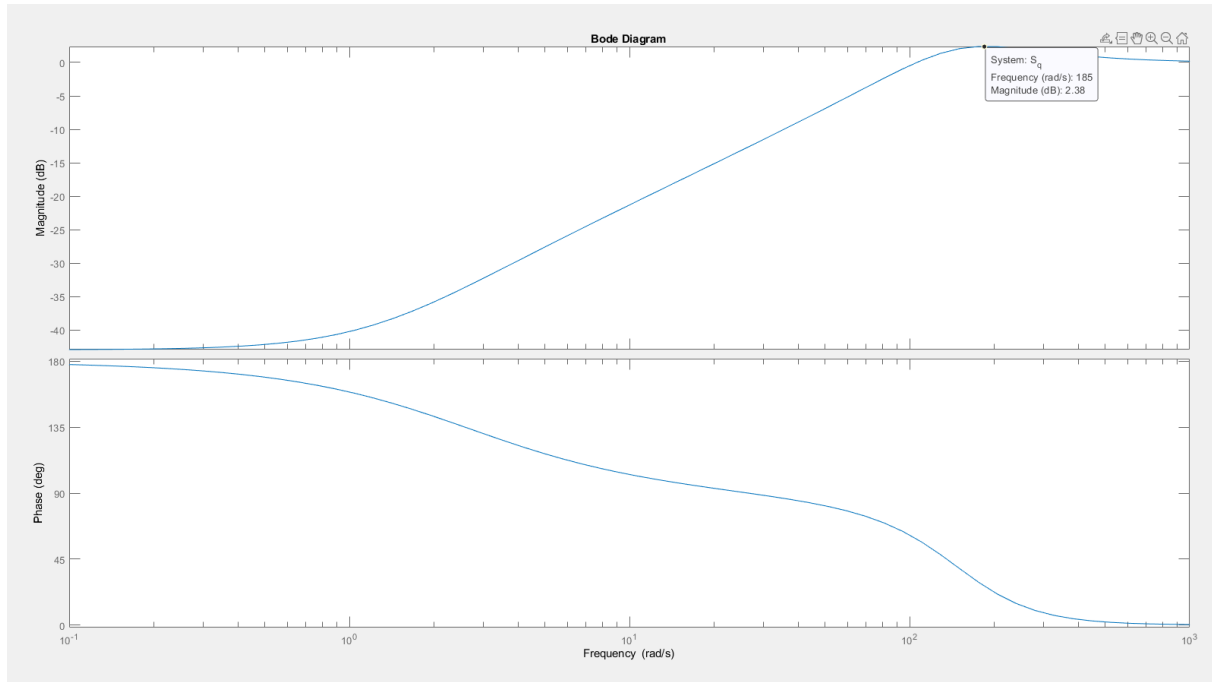


Figura 7: Respuesta en frecuencia de la sensibilidad.

2.2. Segundo Lazo: Control de la Posición

Se obtiene ahora utilizando nuevamente el linearizer de matlab la transferencia entre la fuerza del carrito y su posición con el ángulo a lazo cerrado, quedando:

$$\frac{P(s)}{F(s)} = 0.94101 \frac{(s + 200)(s + 1.356)(s - 1.356)}{s^2(s + 2.635)(s^2 + 197.4s + 2.409e04)} \quad (4)$$

Donde cabe notar que existe un cero en el semiplano derecho en $1.356 \frac{rad}{s}$, por lo que el ancho de banda del controlador estará limitada superiormente a $0.8 \frac{rad}{s}$.

A continuación, se grafica la respuesta en frecuencia entre la fuerza aplicada al carrito y la posición de este, obteniendo el siguiente resultado:

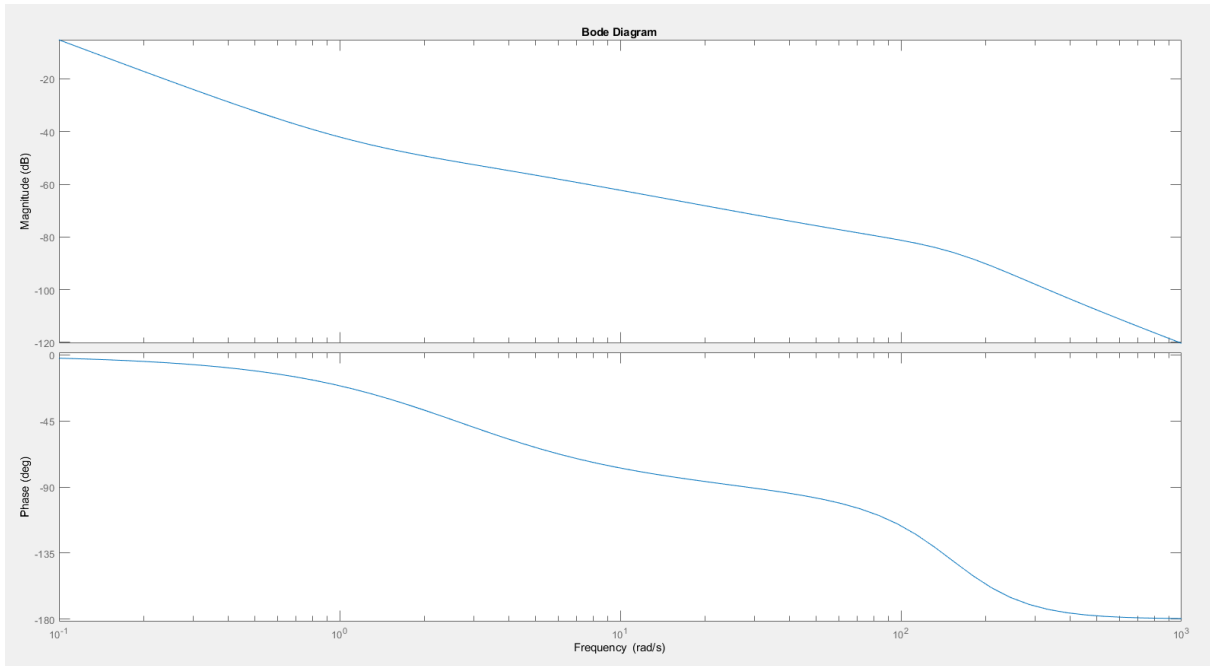


Figura 8: Respuesta en frecuencia entre la fuerza aplicada al carrito y la posición de este, cerrando el lazo con realimentación unitaria.

Agregamos un cero en $-0.05 \frac{rad}{s}$ para brindar adelanto de fase a la izquierda de $0.8 \frac{rad}{seg}$. Además agregamos un polo rápido en $-100 \frac{rad}{s}$ para hacer el controlador realizable. Graficando la respuesta en frecuencia de la ganancia de lazo se obtiene ahora:

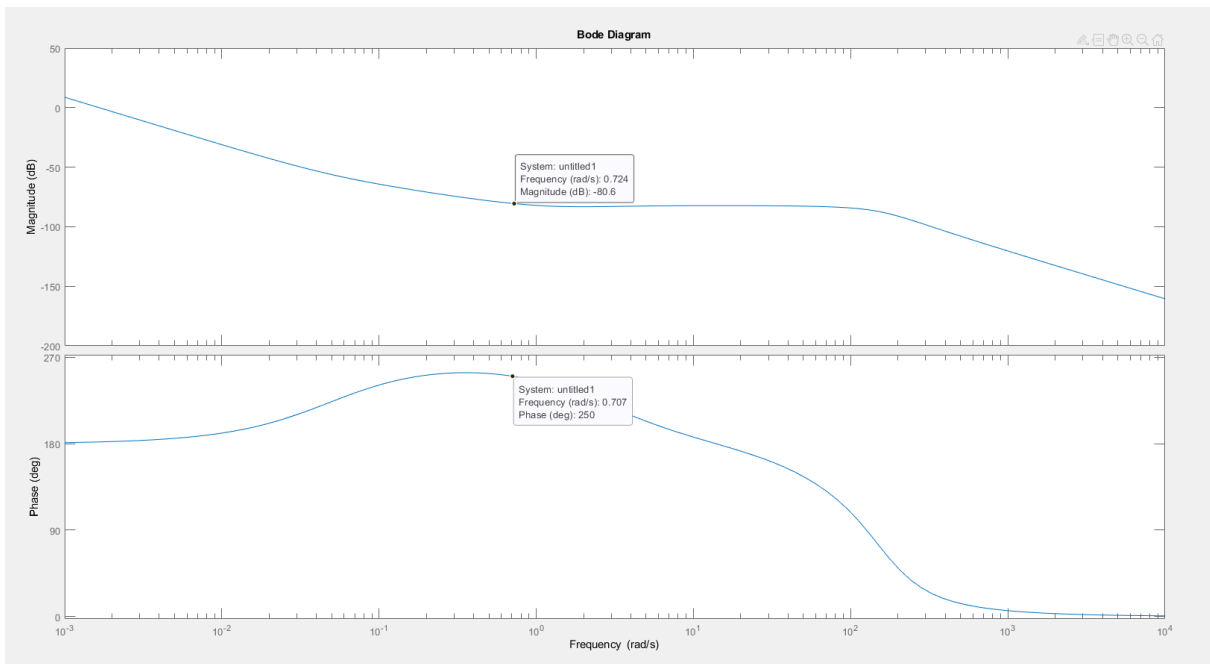


Figura 9: Respuesta en frecuencia de la ganancia de lazo con controlador.

Se agrega al controlador una ganancia de 80.6 dB para traer a la frecuencia de cruce a $0.7 \frac{rad}{s}$, por debajo del máximo impuesto por las limitaciones de diseño. Finalmente entonces se termina con

$$C_1(s) = 1.0715e + 04 \cdot \frac{s + 0.05}{s + 100} \quad (5)$$

y un margen de fase de 60 grados.

Luego, se simula la respuesta del carrito como se observa en la Figura (??) ante una entrada del tipo step, obteniendo:

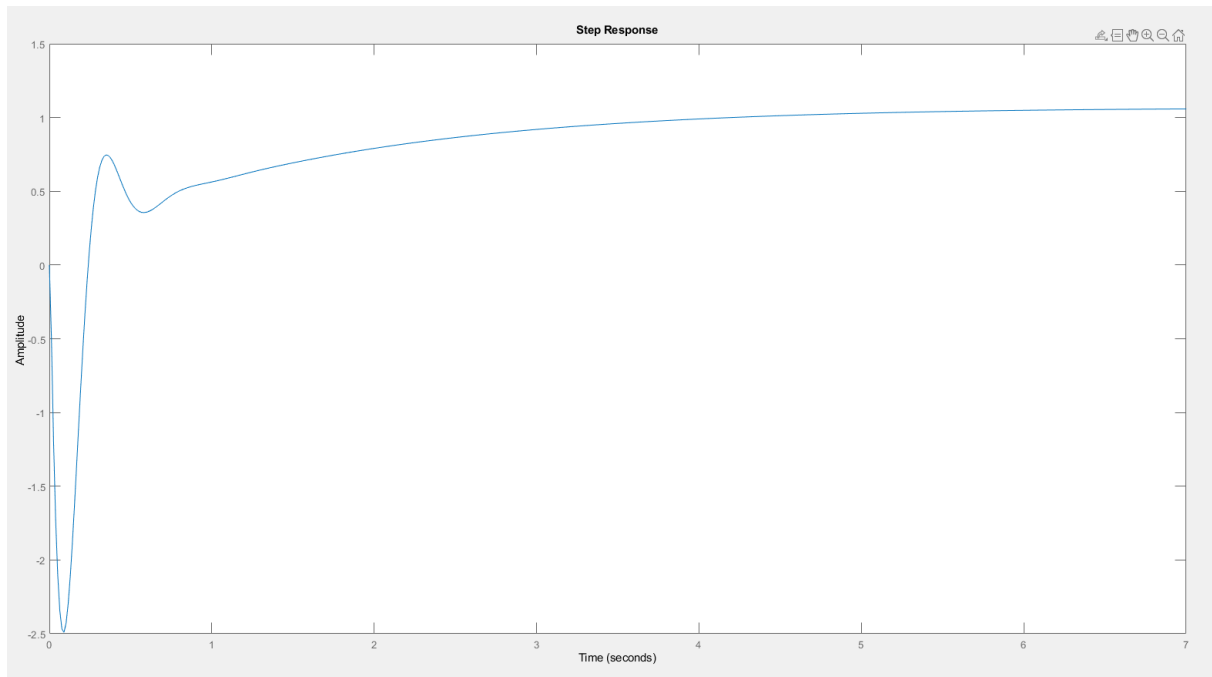


Figura 10: Simulación final de la planta controlando el ángulo del péndulo y la posición del carrito.

Finalmente, se discretiza el control utilizando el método de tustin y colocando retensores de orden cero a la entrada y salida de la planta con una tasa de muestreo de 25 ms , y se simula nuevamente, obteniendo:

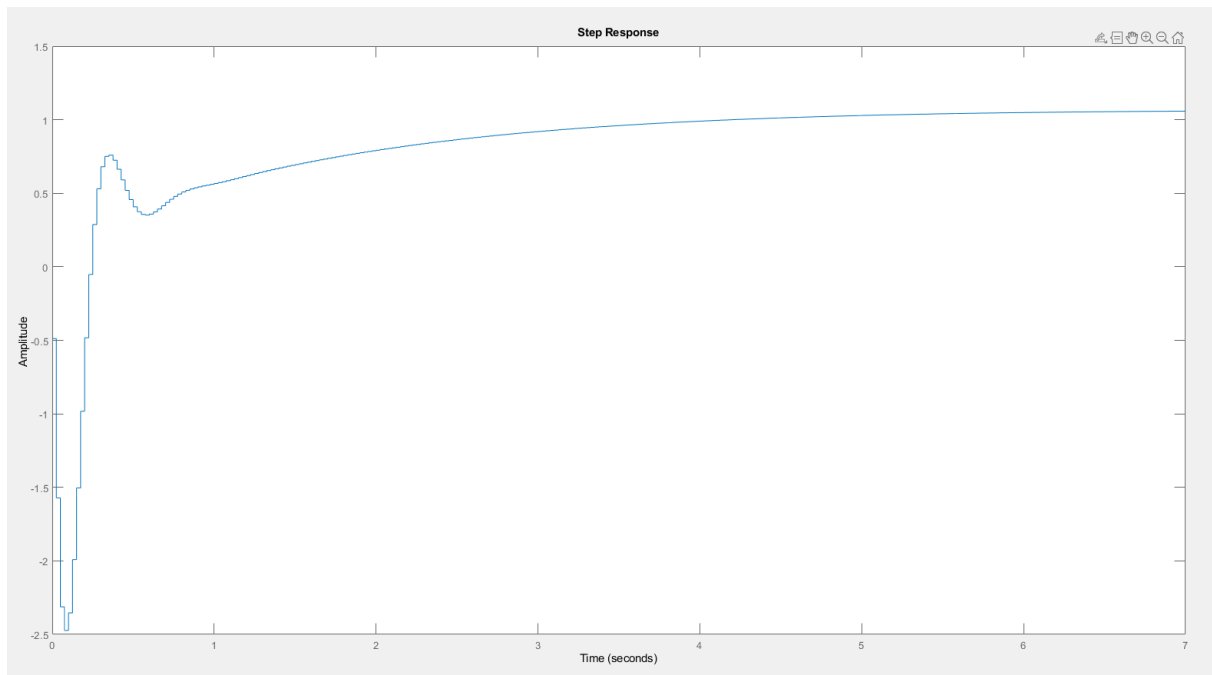


Figura 11: Simulación discreta final de la planta controlando el ángulo del péndulo y la posición del carrito.

3. Carro con Péndulo Simple: Control por realimentación de estados.

3.1. Perturbaciones

Para las perturbaciones y cambios en la referencia se utilizó el siguiente esquema: Para los cambios de referencia se suma un escalon a la posición de la planta. Y para las perturbaciones para la mayoría de los casos se le sumo a la acción de control un tren de pulsos.

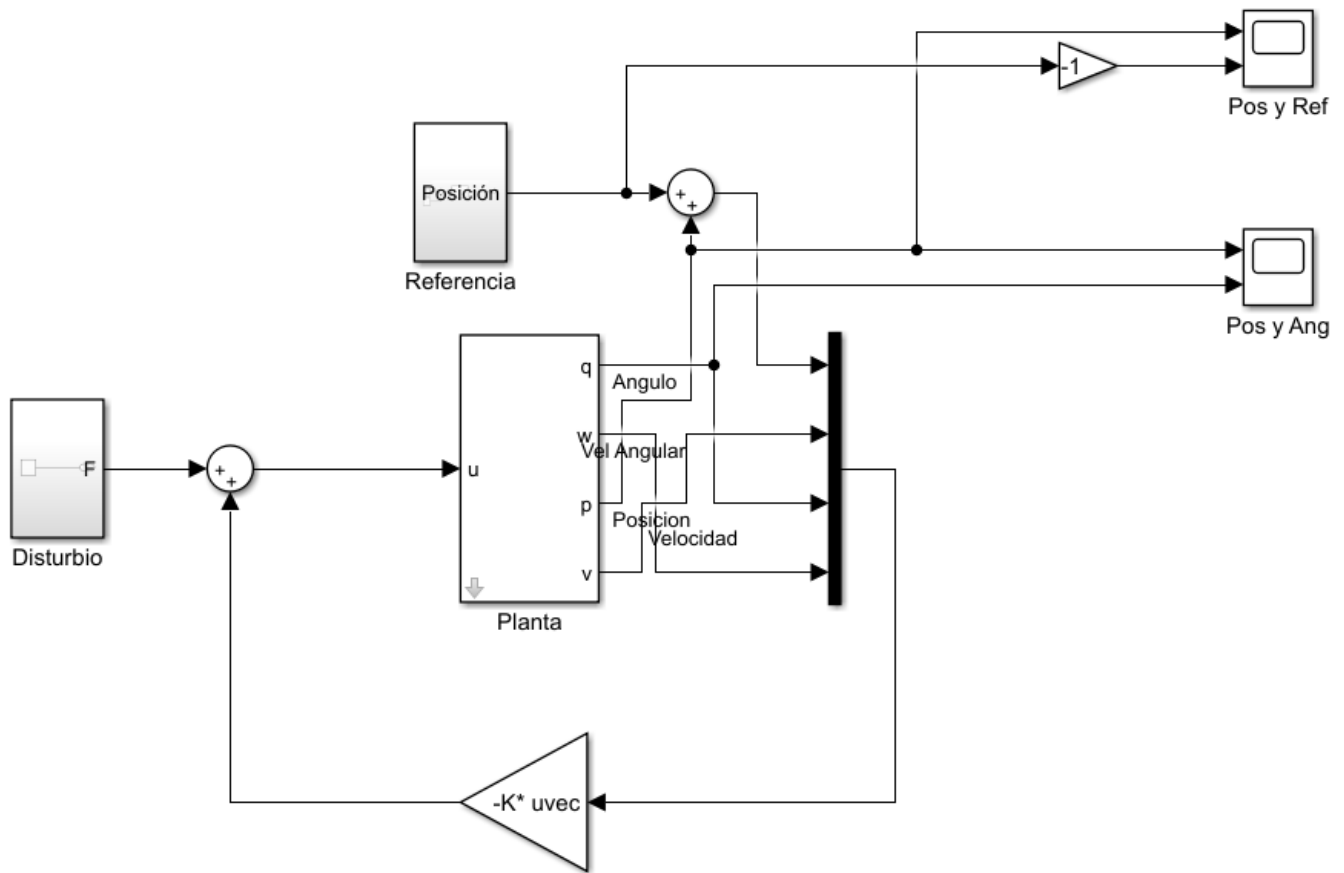


Figura 12: Esquema de perturbaciones y referencia.

3.2. Parámetros

Para la realimentación de estados se tomaron al igual que en loop shaping las matrices producto de la linealización de la planta. Se probó que esta sea controlable y observable teniendo como salida el ángulo y posición del carrito. Se notó que no era observable el sistema teniendo únicamente como salida el ángulo del carrito. Por lo que se optó por conocer tanto la posición como el ángulo.

3.3. Realimentación de estados

Teniendo en cuenta que es controlable se realizo una realimetrnación de estados colocando los polos del sistema de la siguiente manera:

- Polo doble en -3
- Polo doble en -2

utilizando el comando `acker`. El esquema de referencias y perturbaciones para este caso es, en el segundo 1 se cambia la referencia a 5m. A los 12 seg se cambia la referencia a -5m. Finalmente en el segundo 25 se introduce un tren de pulsos con periodo 3 segundos con amplitud 500. En la siguiente imagen se pueden ver 4 señales. En el primer cuadro se observan la referencia y la posición del carrito, en el tercero el ángulo del carrito y en el último las perturbaciones. Se puede apreciar como al cambiar la referencia la posición sigue al mismo, y además como la introducción de las perturbaciones provoca cambios tanto en el ángulo como en la posición, pero estas vuelven rápidamente a su condición de equilibrio.

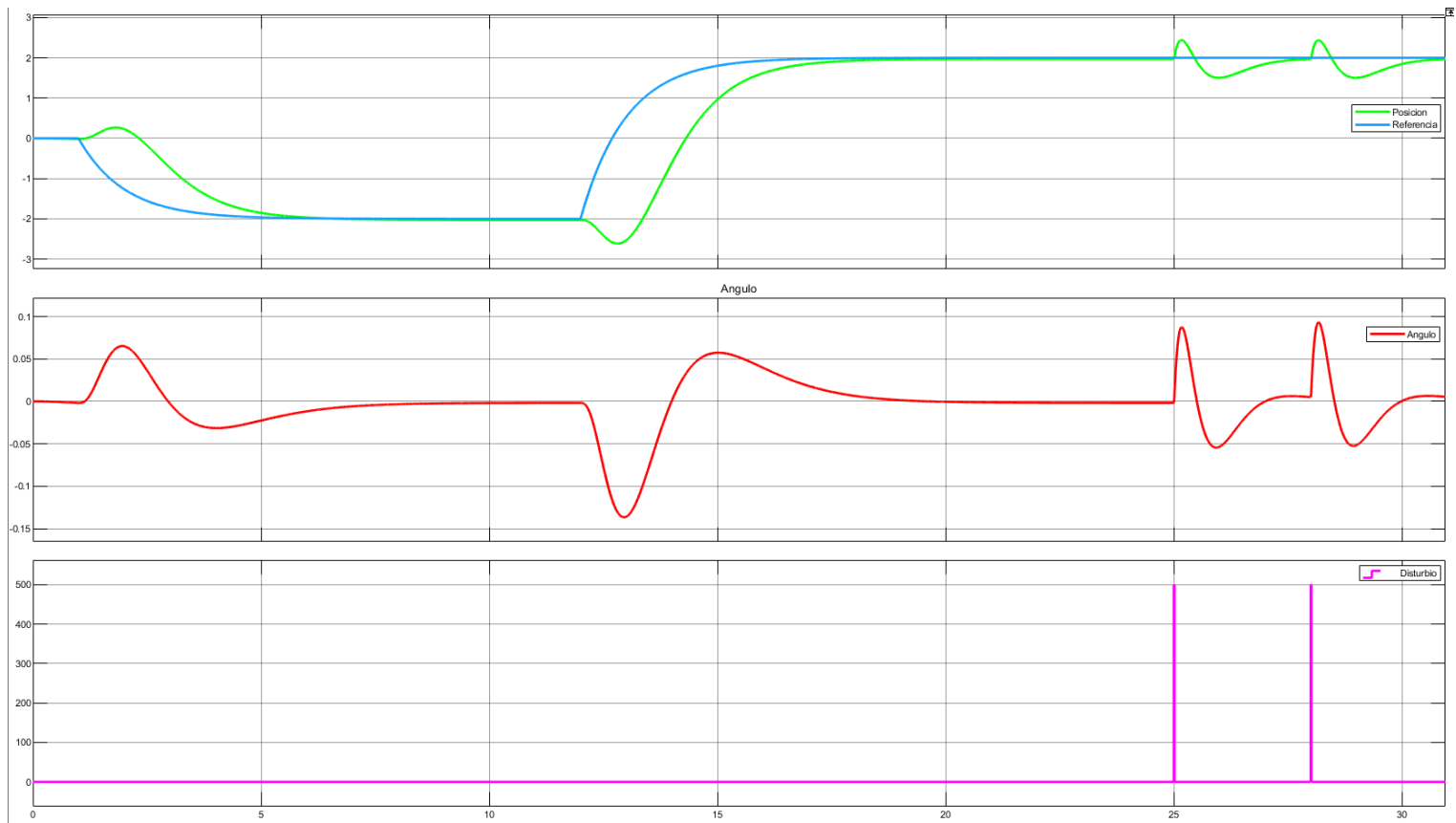


Figura 13: Respuesta del sistema a lazo cerrado.

Aquí se puede ver que el sistema tiene error permanente esto se debe a que la planta no cuenta con acción integral para corregirlo.

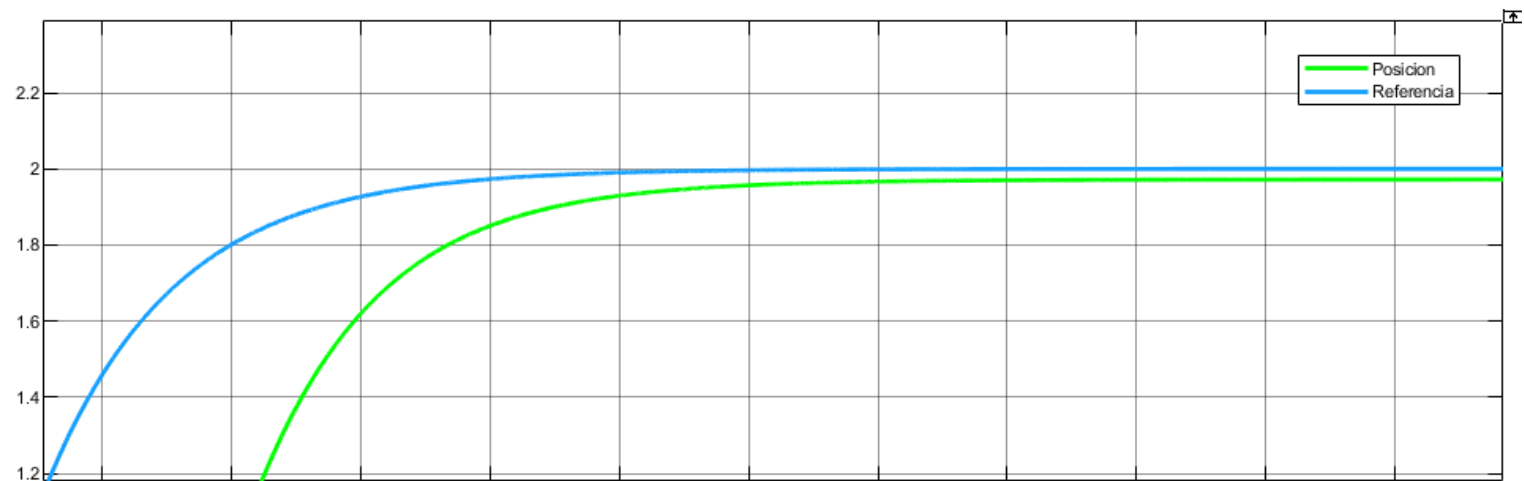


Figura 14: Detalle error permanente.

Así mismo se realizó un detalle en la interacción disturbio \sim ángulo-posición y como el sistema vuelve a la condición de equilibrio.

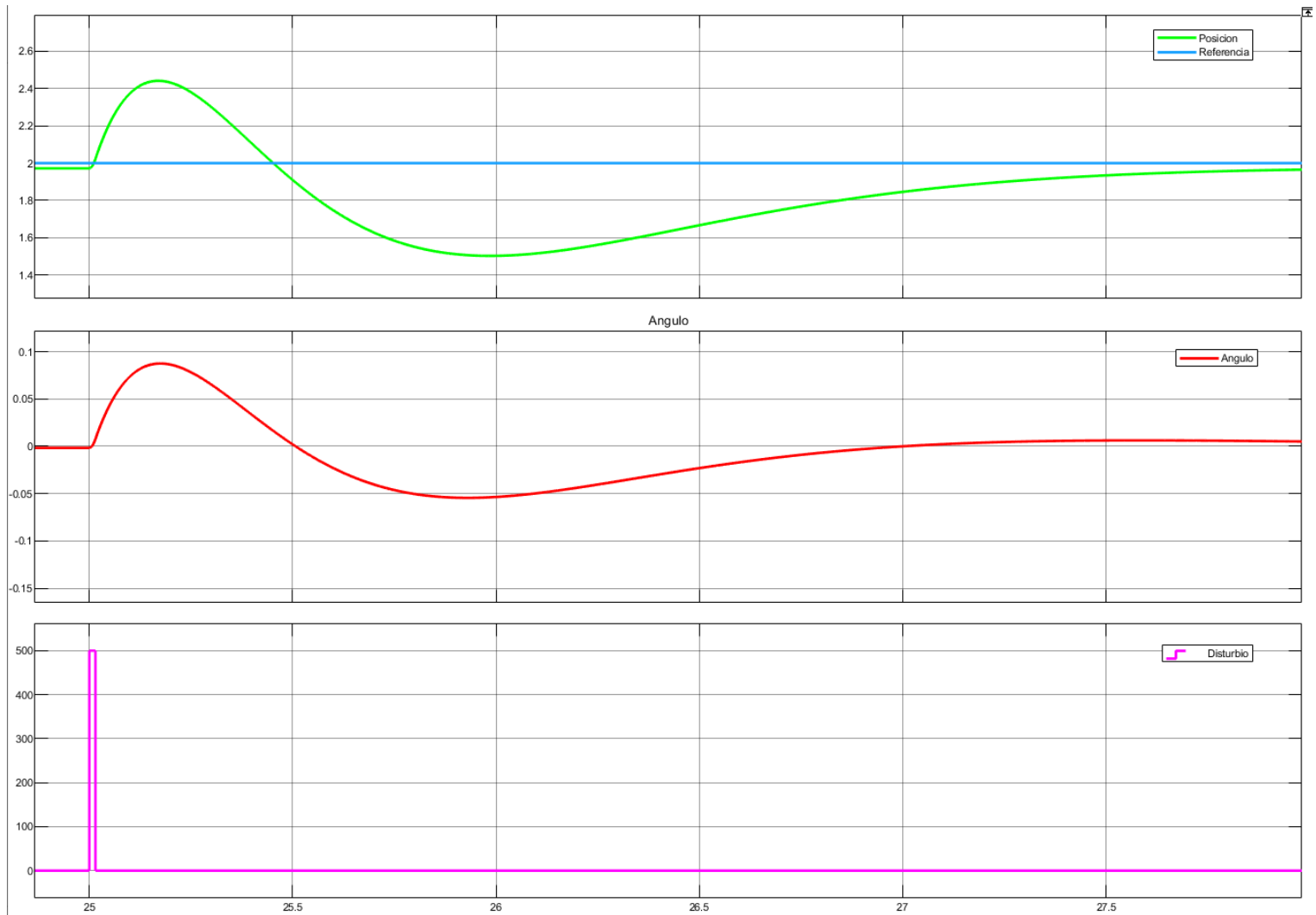


Figura 15: Detalle disturbios.

3.4. Realimentación de estados con observador discreto

Finalmente se diseñó un observador de estados para el sistema. Haciendo a este para tiempo discreto. Para el observador se consideraron polos por lo menos 1 década mas rapidos que los de la planta, para que pueda reaccionar con rapidez. Se propuso el siguiente esquema de control:

Ademas se eligió un valor para el tiempo de muestreo. Para esto se busco un tiempo que sea lo mas alto posible y que funcione correctamente el control. Para este caso en particular fue $T_s=0.1s$. Se propuso el siguiente esquema de control:

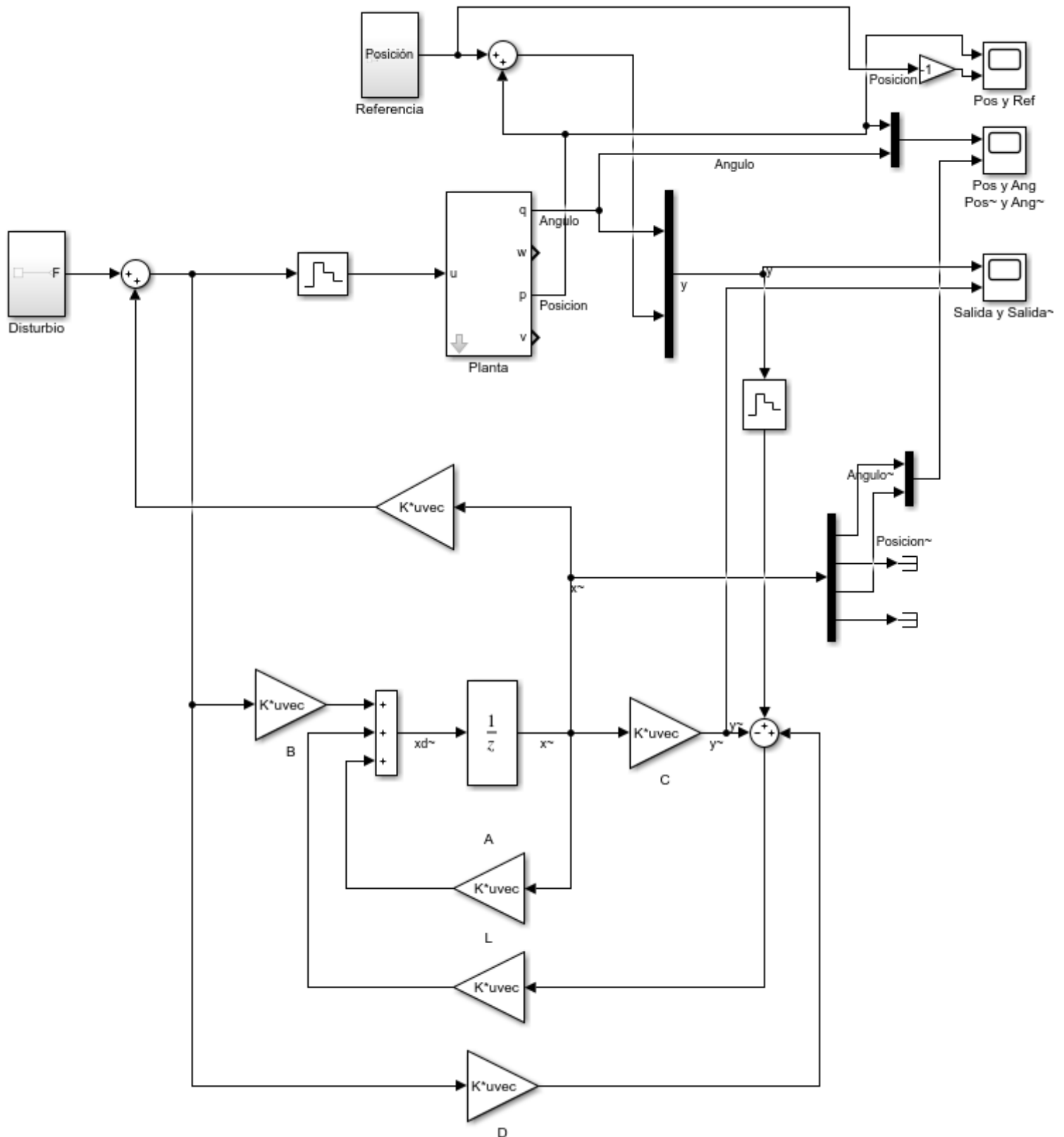


Figura 16: Esquema de control realimentación de estados con observador discreto.

En estas mediciones se puede observar que además se agregó una señal que es la discreta, luego del sample and hold. Se puede apreciar como al cambiar la referencia la posición sigue al mismo, y además como la introducción de las perturbaciones provoca cambios tanto en el ángulo como en la posición, pero estas vuelven rápidamente a su condición de equilibrio.

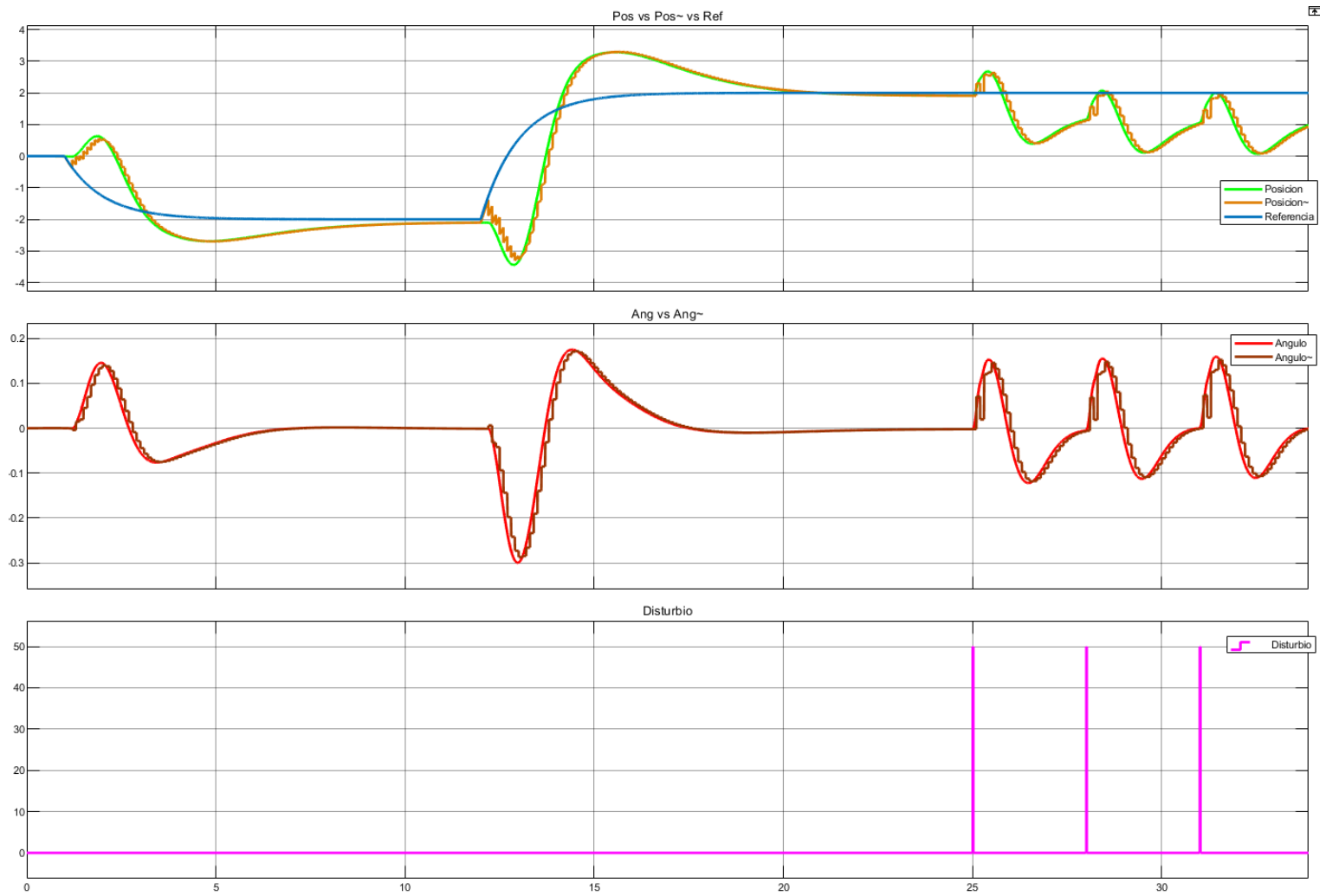


Figura 17: Respuesta del sistema a lazo cerrado.

Se observa claramente la diferencia entre la señal de posición real, la discreta y la referencia deseada, al igual de como las tres convergen al mismo punto.

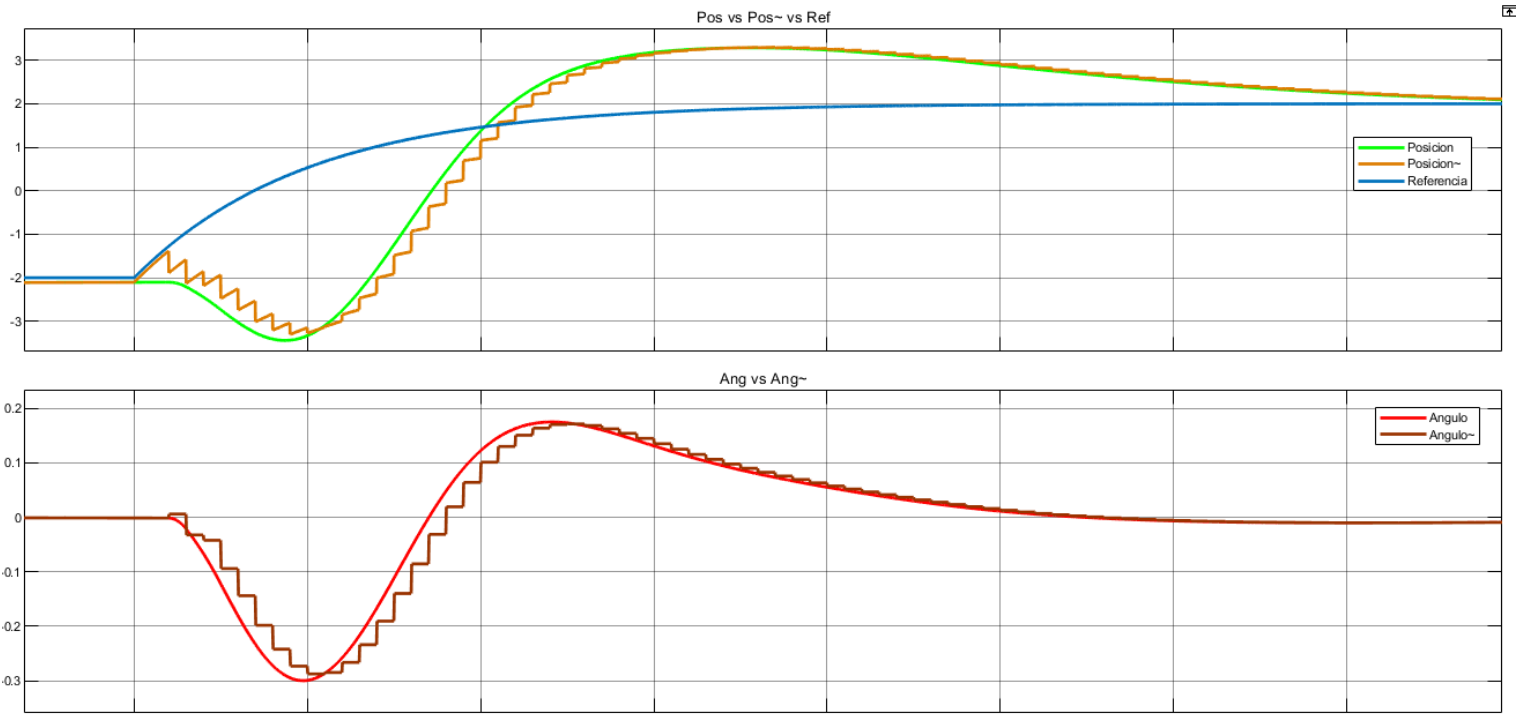


Figura 18: Detalle ángulo posición.

Agregamos finalmente esta imagen para ver como la señal discreta coincide con la señal real cada T_s y como teniendo una frecuencia de muestreo tan chica aun se consigue un control eficaz.

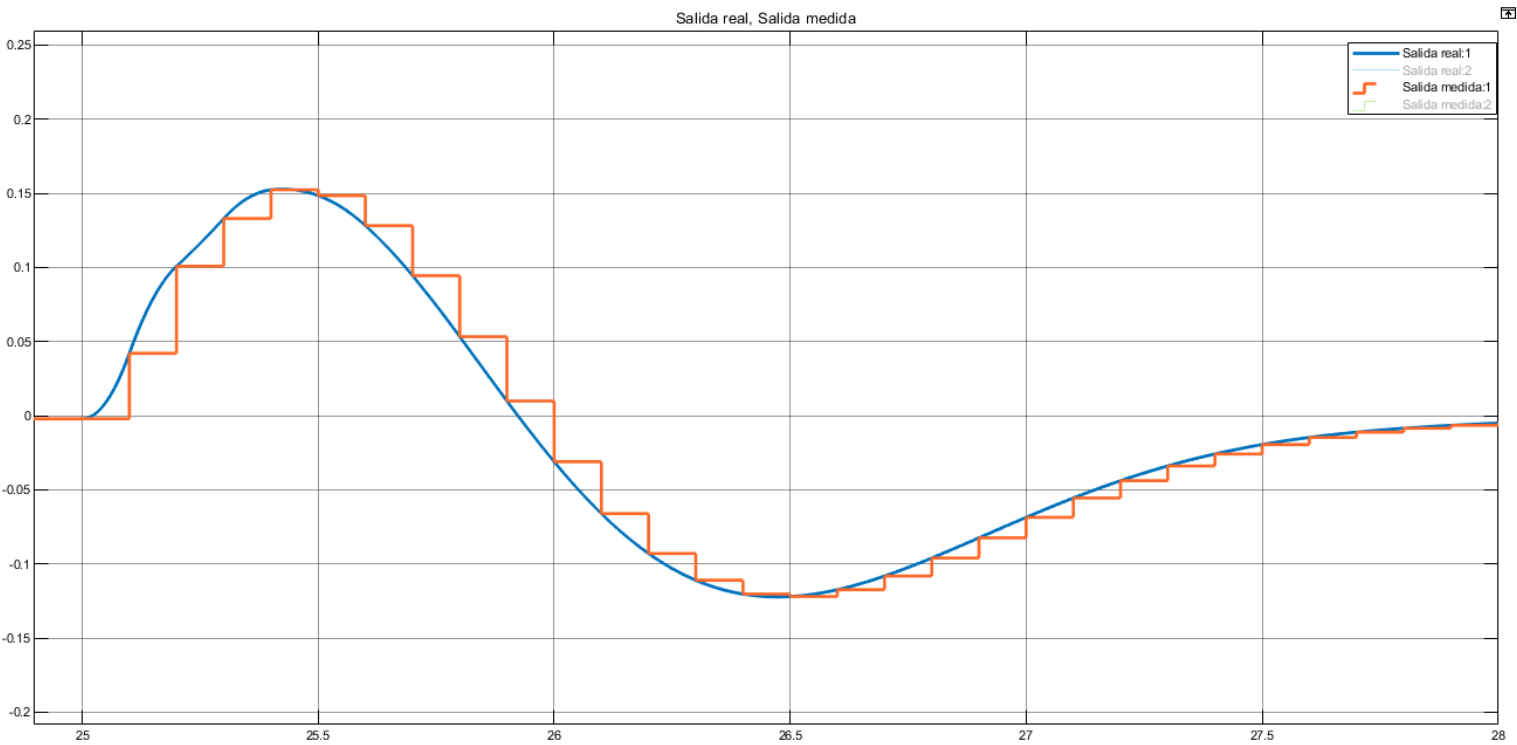


Figura 19: Detalle continuo discreto.

3.5. Realimentación de estados con control integral

Adicionalmente se hizo una realimentación de estados con control integral, teniendo como salida la posición del carrito. Esto trae un problema el cual es que deja de ser observable el sistema, por lo que el sistema no podría realizarse con las salidas definidas, habria que tener una mayor informacion de las otras variables. Se propuso el siguiente esquema de control:

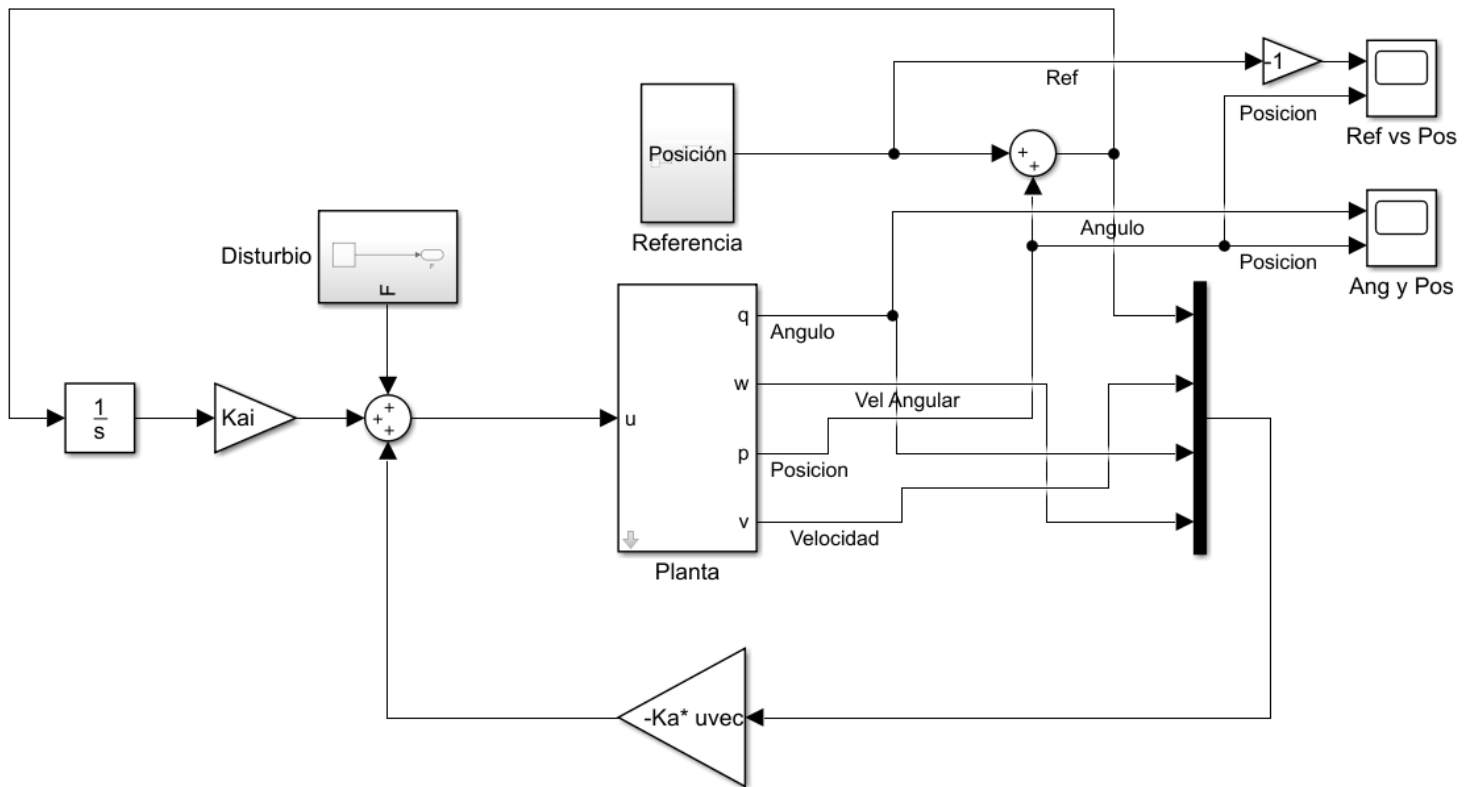


Figura 20: Esquema de control realimentación de estados con acción integral.

Se puede apreciar como al cambiar la referencia la posición sigue al mismo, y además como la introducción de las perturbaciones provoca cambios tanto en el ángulo como en la posición, pero estas vuelven rápidamente a su condición de equilibrio.

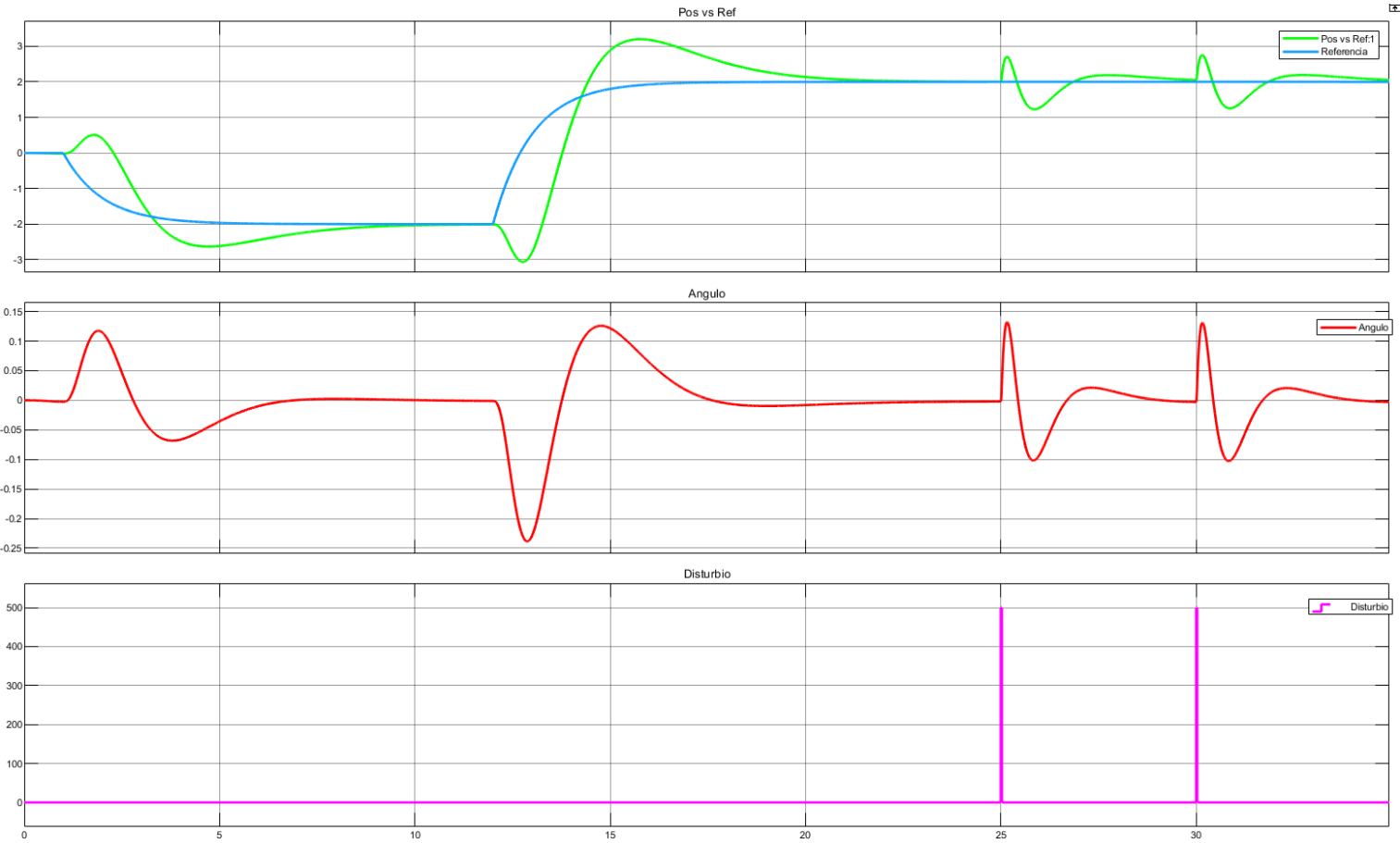


Figura 21: Respuesta del sistema a lazo cerrado.

Aquí se puede ver que a diferencia del sistema sin acción integral este no tiene error permanente.

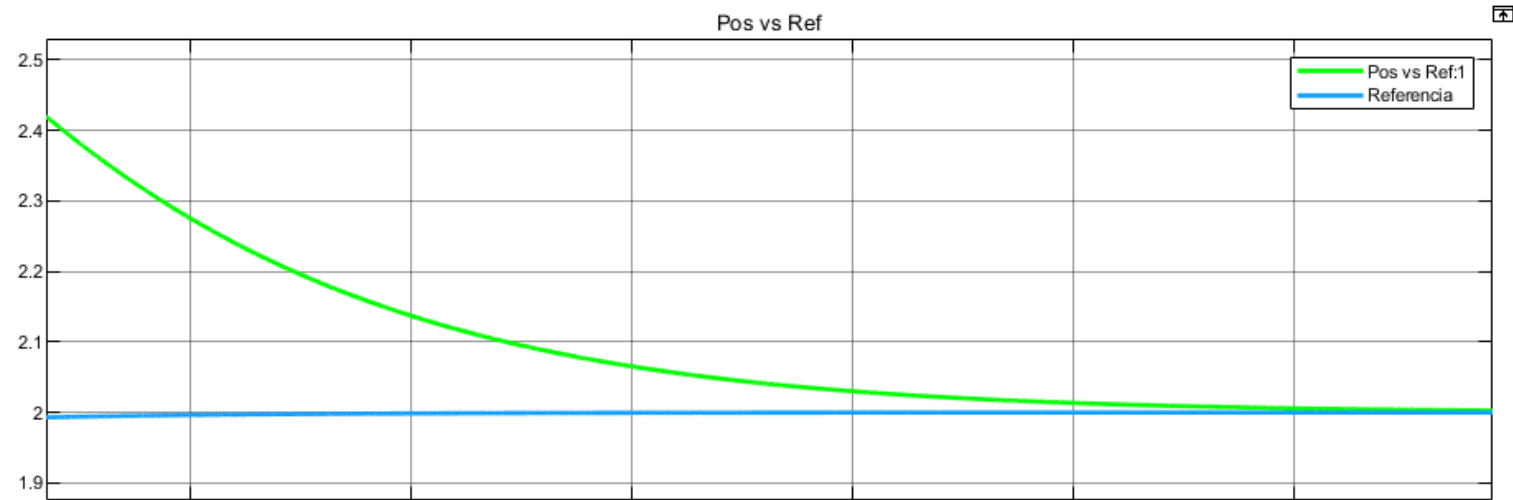


Figura 22: Detalle error permanente.

Asi mismo se realizó un detalle en la interacción disturbio ~ ángulo-posición y como el sistema vuelve a la condición de equilibrio.

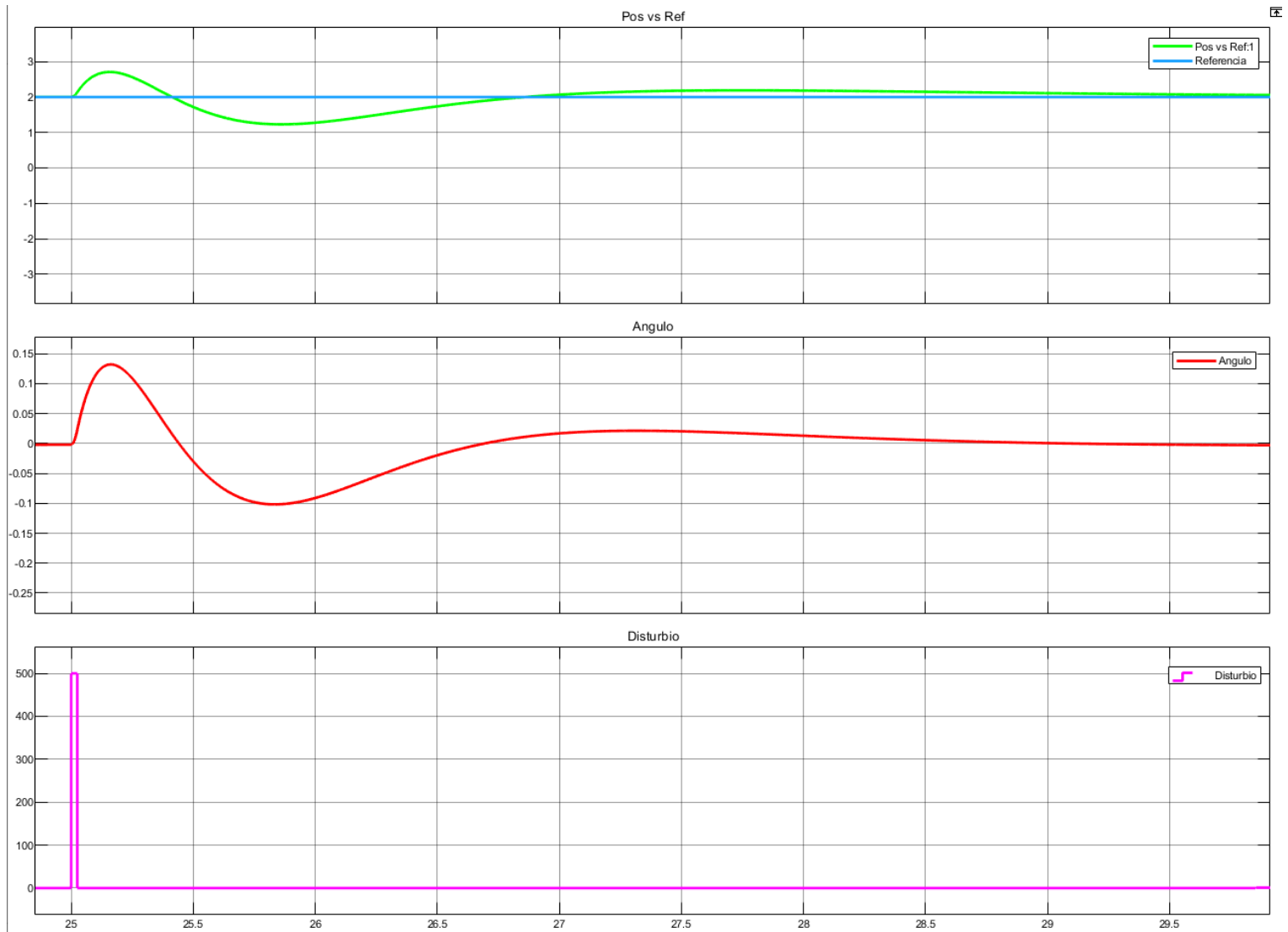


Figura 23: Detalle disturbios.

3.6. Realimentación de estados con control integral en tiempo discreto

A continuación se discretizó el sistema a través de la transformada de tustin. Obteniendo los siguientes resultados:

Se puede apreciar como al cambiar la referencia la posición sigue al mismo la señal discreta, y además como la introducción de las perturbaciones provoca cambios tanto en el ángulo como en la posición, pero estas vuelven rápidamente a su condición de equilibrio.

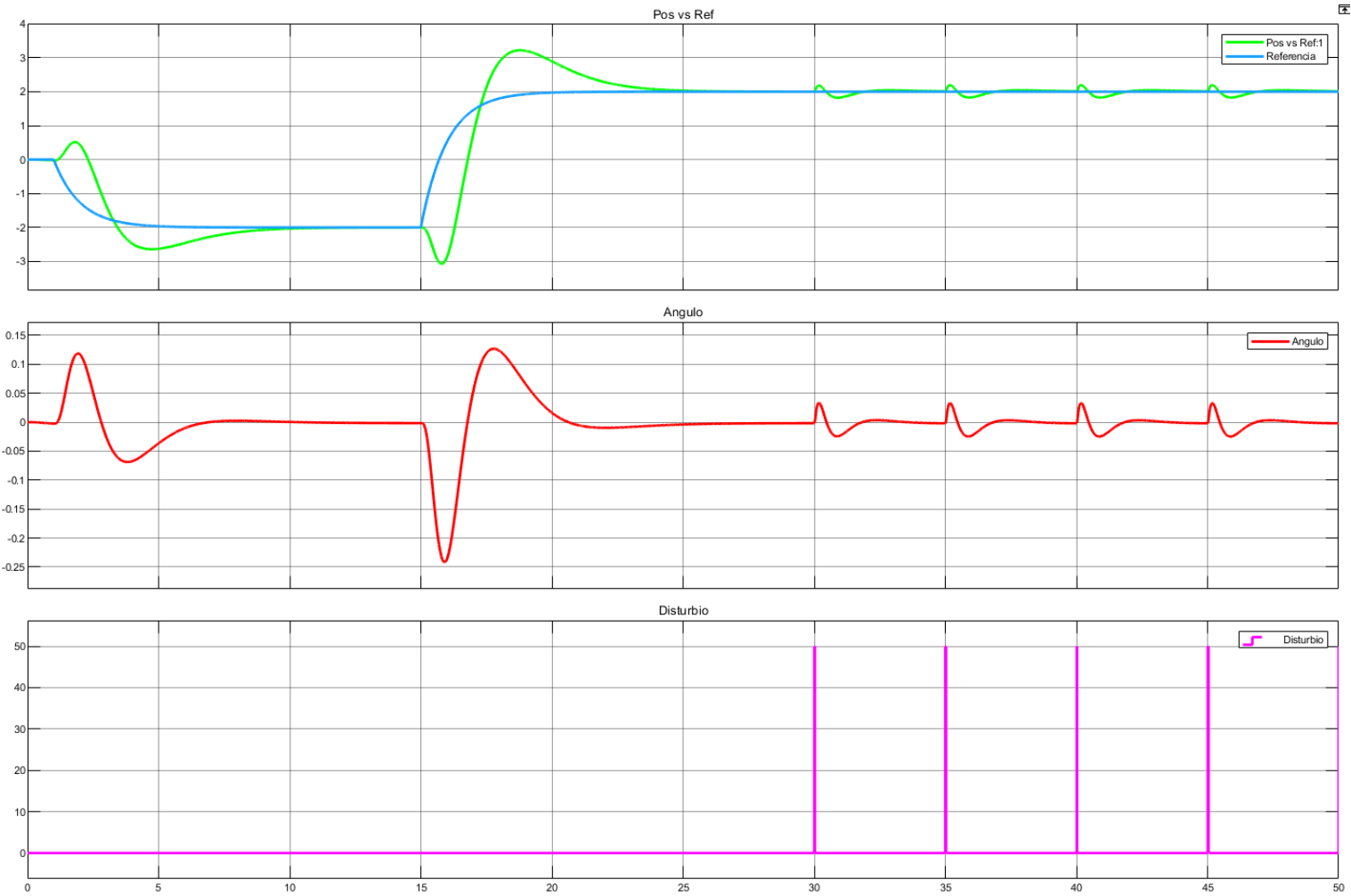


Figura 24: Respuesta del sistema a lazo cerrado.

Aquí se puede ver que a diferencia del sistema sin acción integral este no tiene error permanente.

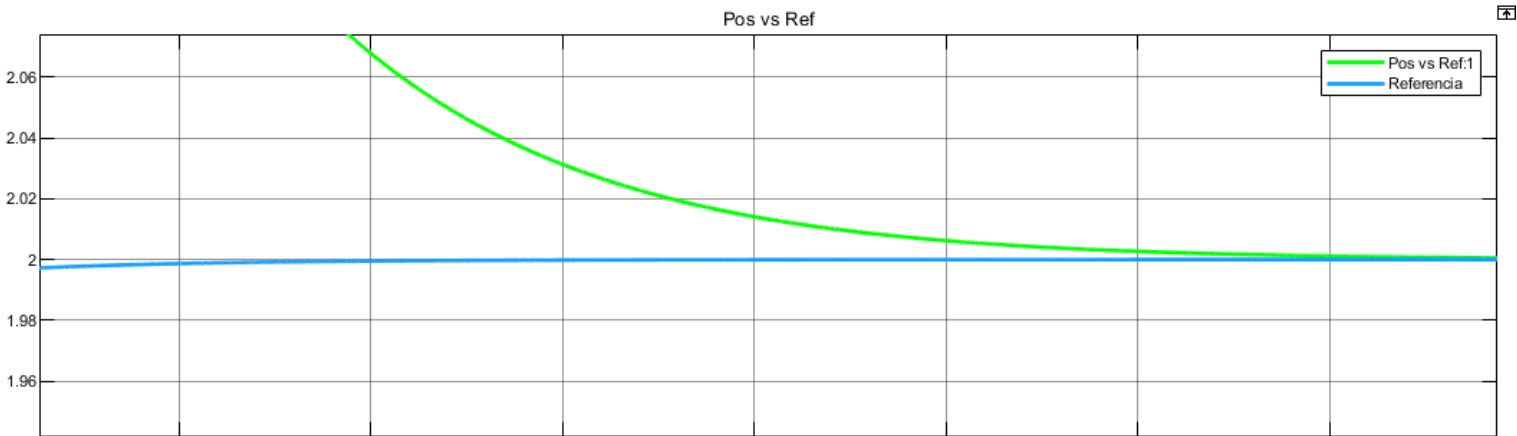


Figura 25: Detalle error permanente.

Así mismo se realizó un detalle en la interacción disturbio ~ ángulo-posición y como el sistema vuelve a la condición de equilibrio.

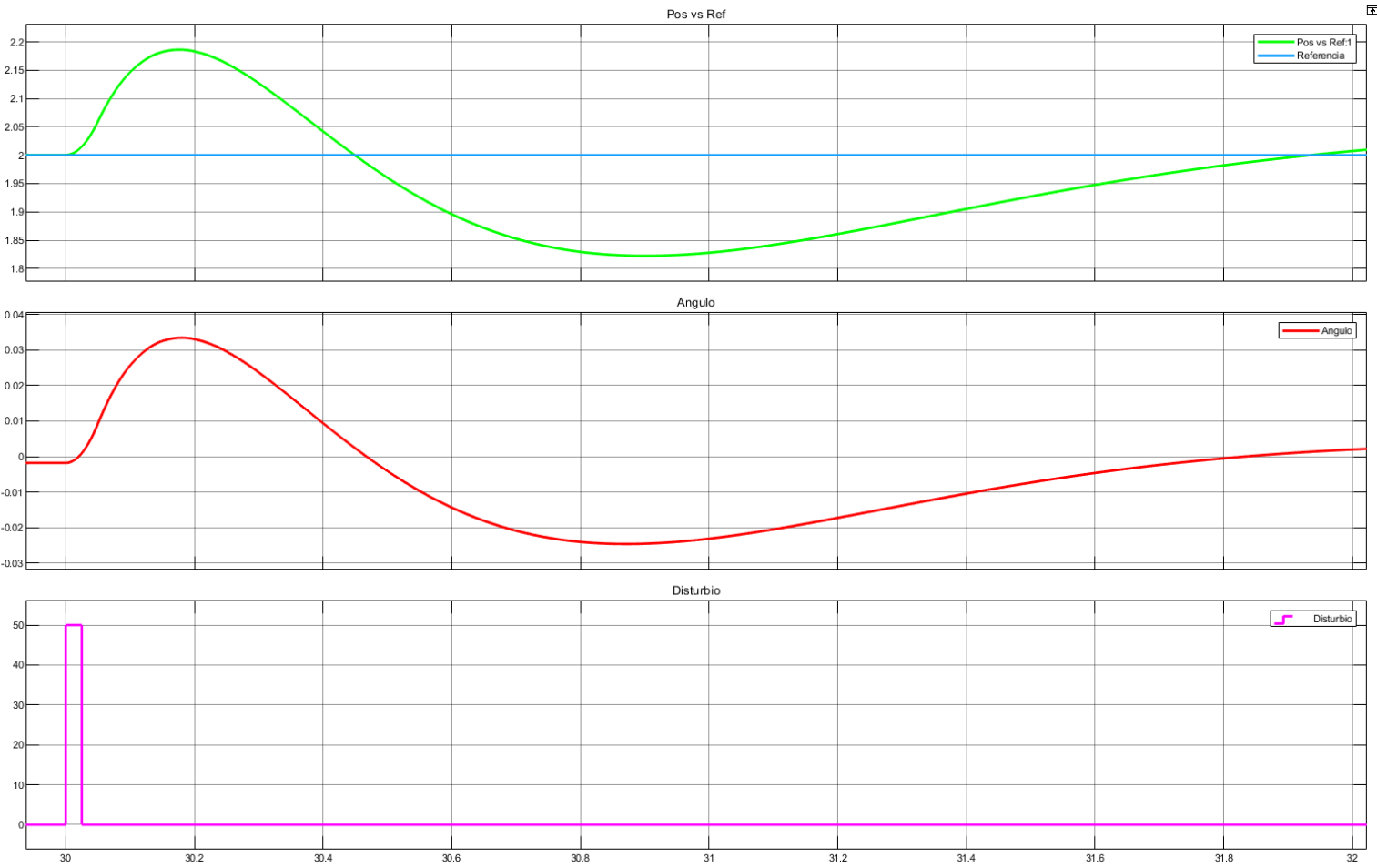


Figura 26: Detalle disturbios.

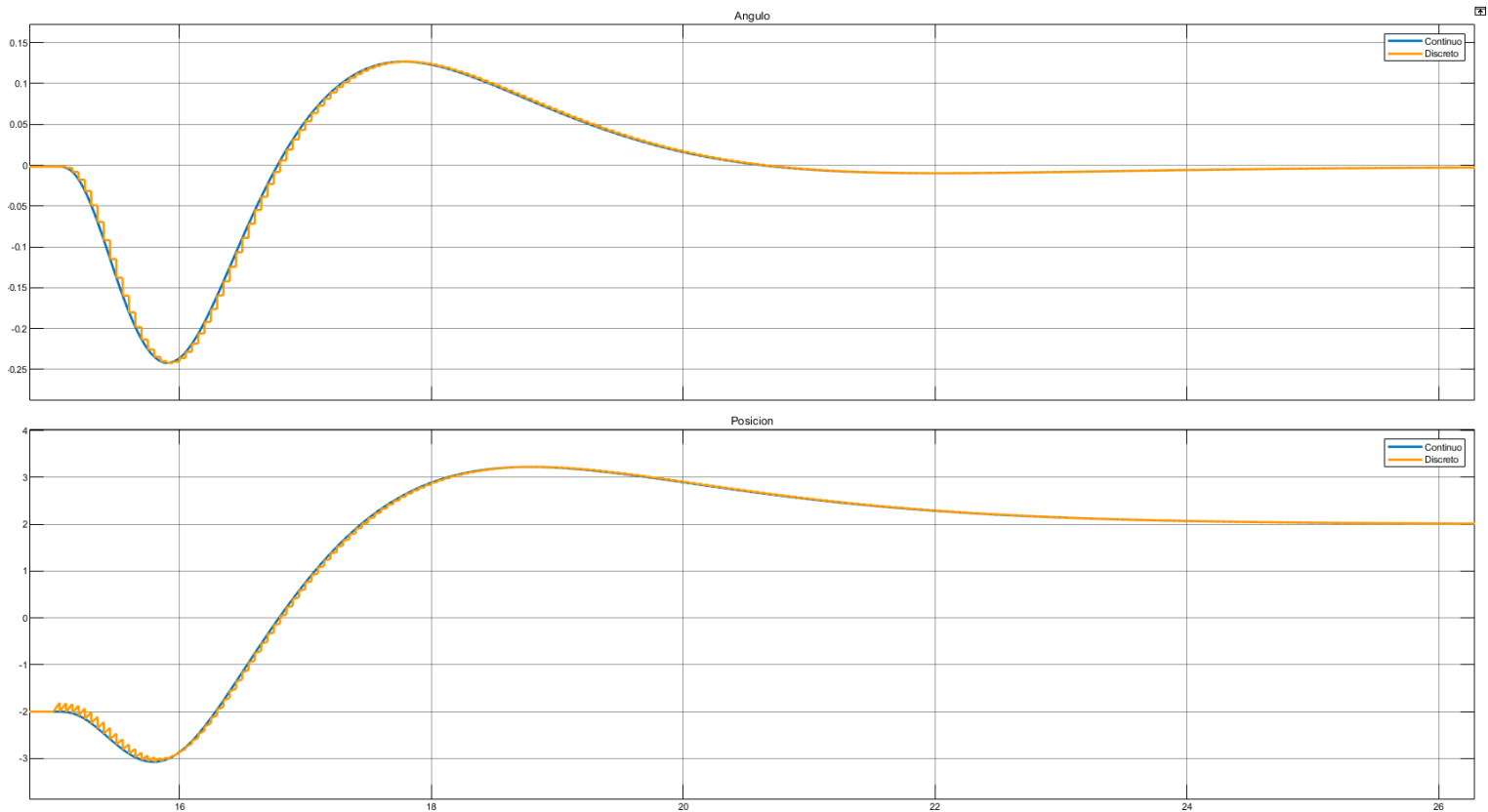


Figura 27: Detalle continuo discreto.

4. Conclusiones

Se realizó un control por loopshaping enfrentándonos a varias dificultades. Por un lado, la planta tenía un polo en el semiplano derecho, lo que limitaba inferiormente al ancho de banda del controlador del primer lazo, teniendo que hacer a este control lo suficientemente rápido para que venza esta alinealidad. Por otro lado, para el caso de la posición, la planta tenía un cero en el semiplano derecho lo que limitaba superiormente a la velocidad del controlador del segundo lazo. Esto tiene sentido, dado que si se busca achicar el error con la referencia de posición demasiado rápido, se puede llegar a perder la condición de linealidad en la cercanía del equilibrio.

Luego, se realizaron controles por realimentación de estados, sin y con observador discreto al igual que un control con acción integral. También se realizaron estudios de observabilidad y controlabilidad, que fijaron qué salidas debería tener el sistema para poder realizar un observador en cada caso, dado que no todos los sistemas eran observables.

La mayor discrepancia entre ambos tipos de controles implementados, por loop shaping y por realimentación de estados, se da en la calidad del control y la respuesta transitoria que se obtiene. Esto se debe a que para el caso de loop shaping, solamente se puede realimentar la posición y el ángulo, tratándolos de manera independiente, mientras que para la realimentación de estados se pueden realimentar todos los estados y fijar los polos donde se desea, a costo de un control mucho más complejo.