



DESARROLLO DE UN SISTEMA DE CONTROL DE POSICIÓN DE PARTÍCULAS CON VISIÓN ARTIFICIAL EN UN LEVITADOR DE ONDAS ULTRASÓNICAS

Autor: EDINAEL SANGUINO OLIVARES

Tutor: M.Sc. OSCAR MANUEL DUQUE SUAREZ

OBJETIVOS

Estudiar el fenómeno que rige la levitación acústica y los criterios de diseño necesarios para le levitación acústica, para diseñar un prototipo capaz de suspender partículas en el aire



Desarrollar un sistema de control de posición de partículas con visión artificial en un levitador de ondas ultrasónicas.

Seleccionar los componentes eléctricos, mecánicos y demás dispositivos necesarios para el control y levitación de partículas

Diseñar un algoritmo de visión artificial capaz de localizar con exactitud la partícula dentro de un plano bidimensional (X, Z).

Diseñar el control clásico de la planta de levitación para dos ejes y un sistema de monitoreo y medición de la partícula que permita la gestión de su control a través de una HMI.

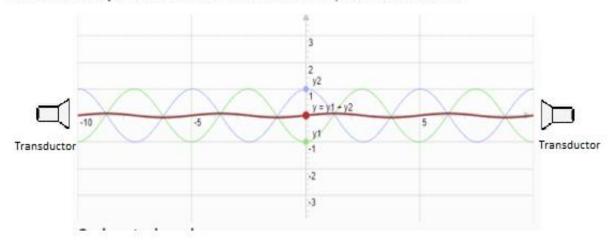
Validar el correcto funcionamiento de la planta y el sistema de control.



Objetivo 1. Estudio del fenómeno que rige la levitación acústica para el diseño del prototipo de levitación

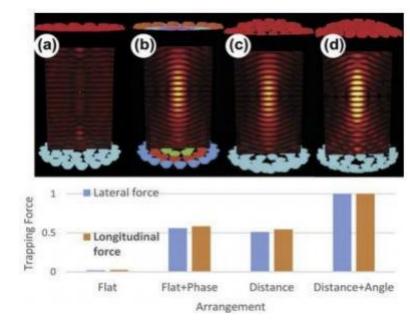






Fuente: https://www.fisicalab.com/apartado/ondas-estacionarias

Figura 1 Configuración de posición de los transductores



Fuente: (Marzo, Barnes, & Drinkwater, TinyLev: A multiemitter single-axis acoustic levitator, 2017). Tomado de: https://aip.scitation.org/doi/full/10.1063/1.4989995

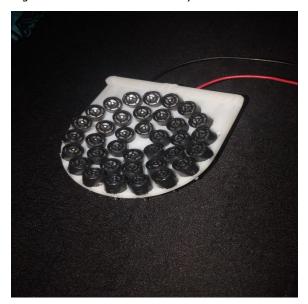


Objetivo 1. Estudio del fenómeno que rige la levitación acústica para el diseño del prototipo de levitación



Diseño del prototipo

Figura 3 Matriz del Levitador TinyLev



Fuente: Propia

Figura 61 Prototipo final perspectiva



Fuente: Propia.

Figura 62 Prototipo final frontal



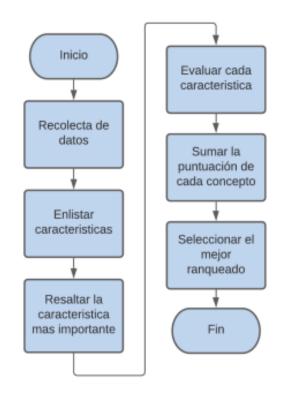
Fuente: Propia



Objetivo 2. Selección de componentes

COZOMBUL A ROS

Metodología





Objetivo 2. Selección de componentes

Selección del microprocesador

5

Mini computador

Intel NUC

Componente Lenguaje de programación Procesamiento Conexión con periféricos (Cámara y pantalla LCD) Raspberry Pi 3 B+ 4 4 5 5 5 5 5 28 Módulo 3 2 3 1 3 3 15 CMUCAM3

Tarjeta de control de los transductores

Tarjeta	Voltaje	Pines PWM	Lenguaje	Reloj	Memoria Flash	SRAM	EEPROM	Ensamble	Costo	Total
Arduino Uno	4	4	5	5	3	4	3	4	3	35
Arduino Mega	4	5	5	5	5	5	4	3	1	37
Arduino Nano	5	4	5	5	3	3	3	5	5	38

Puente H para la potencia de los transductores

2

21

Componente	Voltaje de alimentación	Voltaje de salida	Corriente Máxima	Disipador	Temperatura de trabajo	Costo	Total
Shield Puente H L298P	5	4	5	1	4	3	22
Módulo puente H L298N	5	5	5	5	5	4	29
Puente H Dual L9110S	5	4	2	1	3	5	20
Puente H HG7881	5	4	2	1	3	5	20



Objetivo 2. Selección de componentes



Selección de la pantalla LCD

Componente	Alimentación	Compatibilidad	Tamaño	Resolución	Táctil	Precio	Total
Raspberry Pi 7" Touchscreen Display	5	5	5	4	5	4	28
Pantalla táctil LCD 7" Ssd1963	4	5	5	4	5	3	26
Geeekpi 7" LCD	3	4	5	5	1	5	23

Cámara

Componente	Resolución	Video	Resolución del sensor	Tamaño	Compatibilidad	Costo	Total
Raspberry Pi Camera V1	3	5	3	5	5	5	26
Raspberry Pi Camera V2	4	5	5	5	5	4	28
Raspberry Pi HQ Camera	5	5	5	3	5	3	26

Microcontrolador para el algoritmo de control

Tarjeta	Voltaje	Pines PWM	Lenguaje	Reloj	Memoria Flash	SRAM	EEPROM	Ensamble	Costo	Total
Arduino Uno	4	4	5	5	3	3	3	4	3	34
Arduino Mega	4	5	5	5	5	5	5	3	1	38
Arduino Nano	5	3	5	5	3	3	3	5	5	37





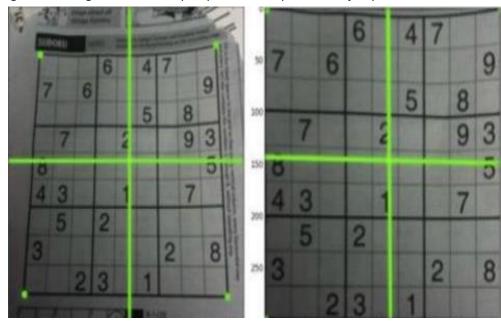
Matriz de perspectiva

M1 = np.float32([[81,6], [581,6], [81,478],[581,478]])

M2 = np.float32([[0,0], [440,0], [0,420], [440,420]])

M = cv2.getPerspectiveTransform(M1, M2)

Figura 91 Código de matriz de perspectiva de OpenCV de ejemplo



Fuente: https://opencvpythontutroals.readthedocs.io/en/latest/py_tutorials/py_imgproc/py_geo metric transformations/py geometric transfor mations.htm

Figura 90 Esquina identificadas en el video



Fuente: Propia

Figura 92 video centrado



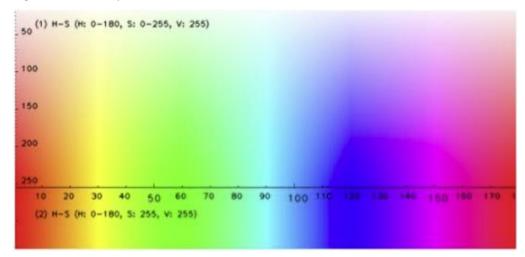


COLOMBUT ANOS

Filtro de la partícula por color

rangomax = np.array([94, 250, 250], np.uint8) rangomin = np.array([61, 23, 35], np.uint8)

Figura 100 Matiz y saturación en HSB



Fuente: https://omes-va.com/wp-content/uploads/2019/09/gyuw4.png

Figura 101 Imagen capturada



Fuente: Propia

Figura 102 Imagen filtrada

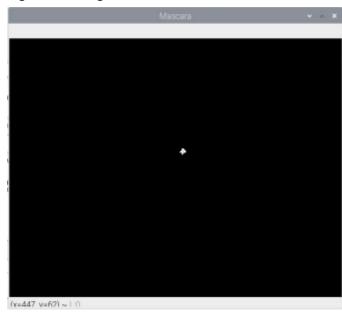




Figura 103 Ubicación de la partícula en pixeles



Fuente: Propia



Vxmm = 110mm / 440px = 0.25mm

Vymm = 105mm / 420px = 0.25mm



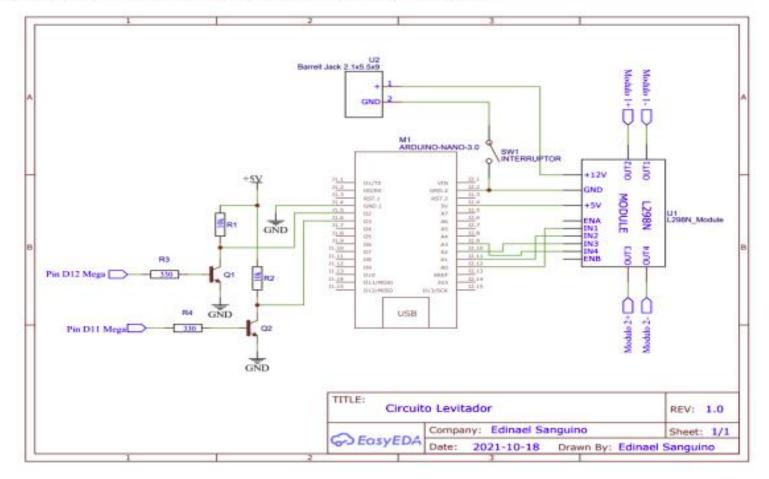




















Generación de la señal de 40 KHZ

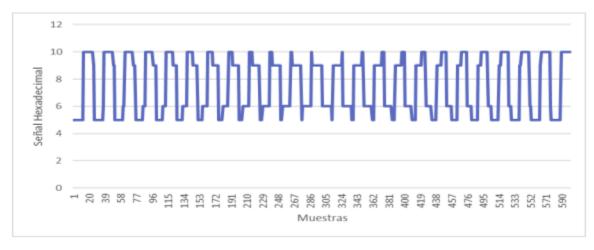


static byte animation[N_FRAMES][N_DIVS] =

{0x9,0x9,0x9,0x9,0x9,0x9,0x9,0x5,0x5,0x5,0x5,0x5,0x5,0x6,0x6,0x6,0x6,0x6,0x6,0xa,0xa,0xa,0xa,0xa}, {0x9,0x9,0x9,0x9,0x9,0x9,0x9,0x9,0x5,0x5,0x5,0x5,0x5,0x6,0x6,0x6,0x6,0x6,0x6,0x6,0xa,0xa,0xa,0xa}, {0x5,0x5,0x5,0x5,0x5,0x5,0x5,0x5,0x5,0x9,0x9,0x9,0x9,0xa,0xa,0xa,0xa,0xa,0xa,0xa,0xa,0x6,0x6,0x6},

Fuente: (Marzo, Barnes, & Drinkwater, TinyLev: A multiemitter single-axis acoustic levitator, 2017). Tomado de: https://aip.scitation.org/doi/full/10.1063/1.4989995

Gráfica 5 Señal de salida de la matriz animation





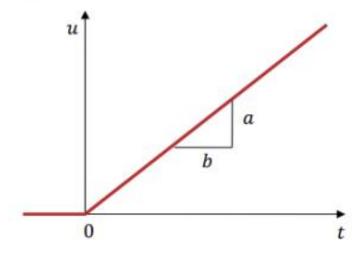








Gráfica 12 Entrada de tipo rampa



Fuente: (Dulhoste, Jean-Francois - Universidad de los Andes, Mérida, Venezuela)

Figura 123 Expresión matemática de la entrada rampa

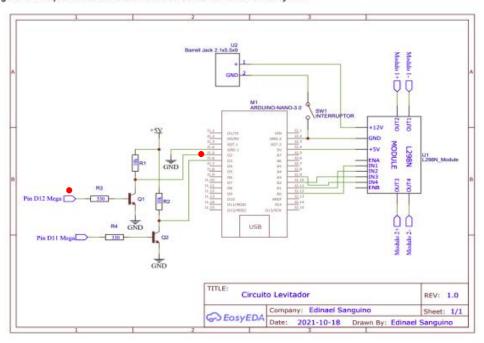
$$u(t) = \begin{cases} 0 & \text{para } t < 0 \\ Ht & \text{para } t \ge 0 \end{cases}$$

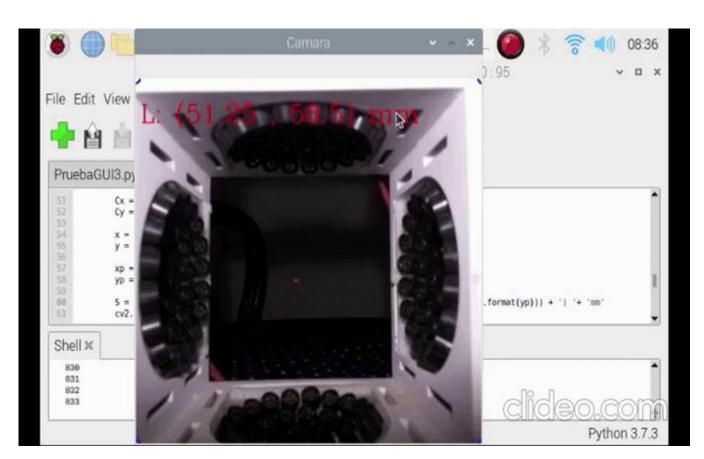
Fuente: (Dulhoste, Jean-Francois – Universidad de los Andes, Mérida, Venezuela)





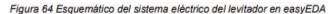
Figura 64 Esquemático del sistema eléctrico del levitador en easyEDA

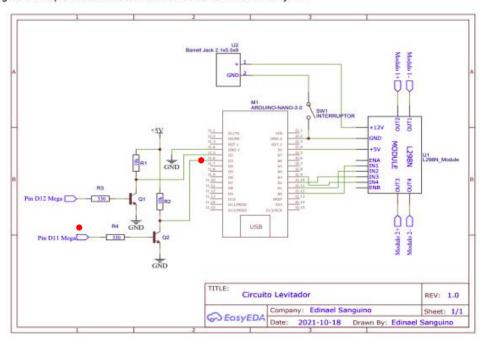


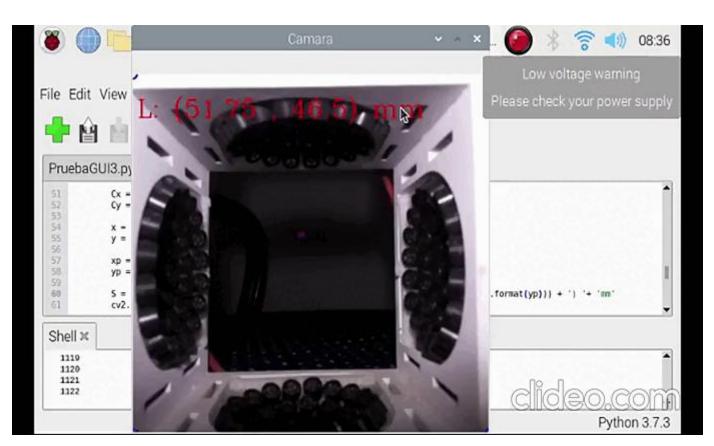










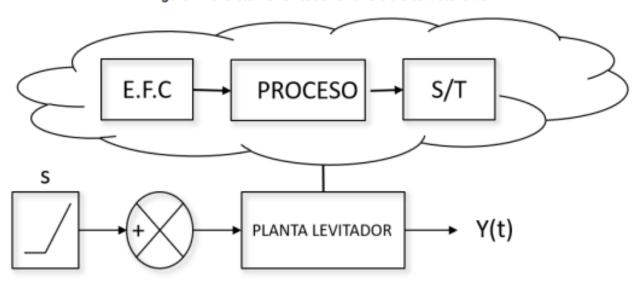




Identificación del sistema de control

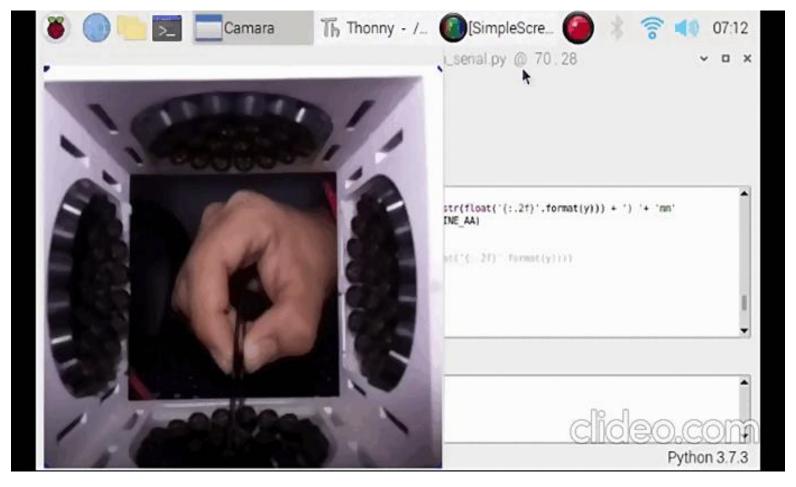










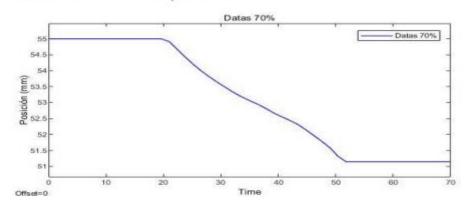




Identificación del sistema de control

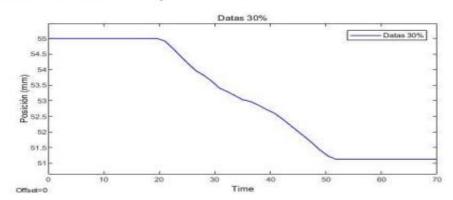


Gráfica 13 Promedio de las datas del 70% para identificación



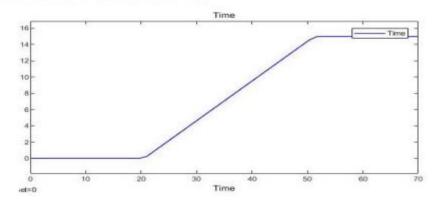
Fuente: Propia.

Gráfica 15 Promedio de las datas del 30% para verificación



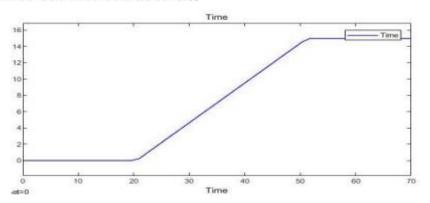
Fuente: Propia.

Gráfica 14 Entrada del sistema de las datas del 70%



Fuente: Propia.

Gráfica 16 Entrada del sistema de las datas del 30%

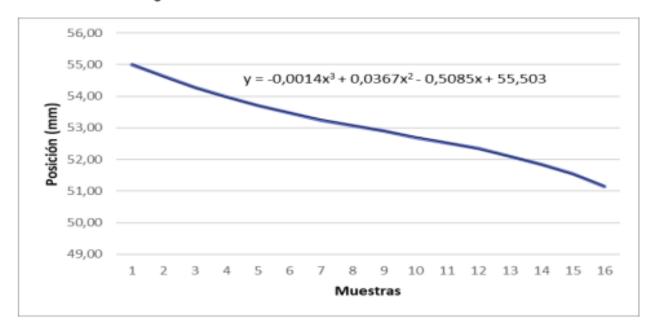




Identificación del sistema de control

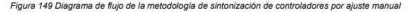








Sintonización del controlador método manual







Fuente: Propia.

Evans, W. R. Graphical Analysis of Control Systems. AIEE Trans. Part. II, 1948, 69, pp. 547-551





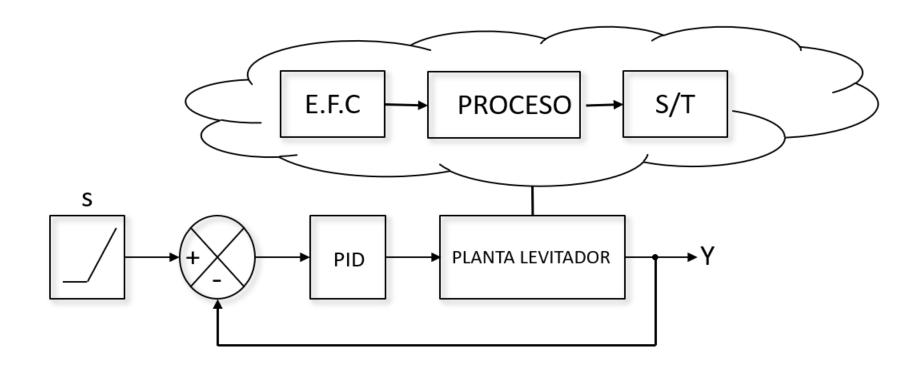
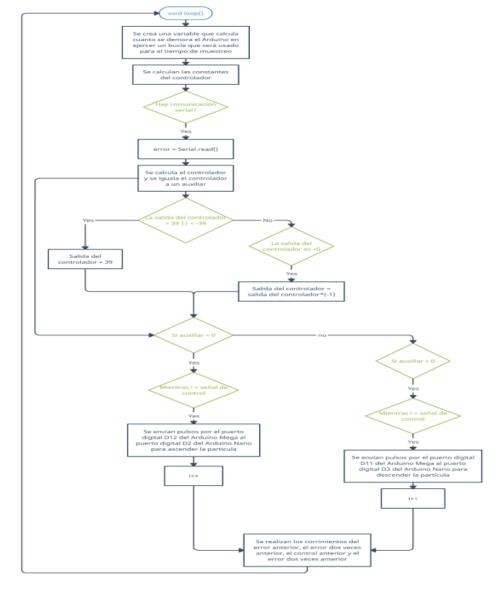




Figura 148 void loop del algoritmo de control en el Arduino Mega





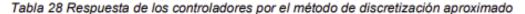


```
COM4
                                                                                                                                                  Enviar
Señal de control = 20
Señal de control = 20
Autoscroll Mostrar marca temporal
                                                                                                      Nueva línea
                                                                                                                         9600 baudio
                                                                                                                                            Limpiar salida
```



Sintonización del controlador método manual

Módulo vertical



			Re	gimen transito	rio		Regimen	estable
Sintonia	Inicio (mm)	td (s)	tr (s)	tp (s)	ts (s)	Mp %	Punto de estabilización (mm)	% error en estado estable
Kp = 1	77,75	62,3	116	No aplica	116	0,11%	55,26	0,47%
Кр = 2	76,26	57,1	117	No aplica	117	0,11%	55,06	0,11%
Кр = 3	70,39	44,6	88,27	93,85	108	1,03%	54,75	0,43%
Kp = 4	77,91	61,2	121,15	140,37	158	6,53%	55,06	0,11%
Kρ = 4 y Kd = 1	77,27	84,3	117,7	134,34	153	5,76%	55,06	0,11%
Kρ = 4 y Kd = 2	69,89	48,48	90,7	135,46	158	1,58%	54,9	0,18%
Kp = 3 y Kd = 2	76,58	66,6	124,7	144,8	151	0,80%	55,26	0,47%
Kp = 3,5 y Kd = 1,7	74,39	54,08	107,5	111,2	115	1,63%	55,06	0,11%
Kp = 3,5 y Kd = 1,4	74,27	62,9	119,3	127,1	137,3	2,11%	55,06	0,11%
Kp = 3 y Kd = 1,2	73,52	50,3	100,7	106,5	100,7	0,50%	55,26	0,47%
Kp = 2,8 y Kd = 1,5	75,02	51,4	105,1	No aplica	105,1	0,11%	55,06	0,11%
Kp = 2,9 y Kd = 1,5	74,89	44,95	99	No aplica	99	0,11%	54,76	0,11%
Kp = 2,8 y Kd = 1,7	73,77	49,4	101,7	105,04	109,4	0,72%	55,06	0,11%
Kp = 2,9 y Kd = 1,2	78,27	62,3	132,8	125,76	129,4	0,64%	55,06	0,11%
Kp = 3 y Kd = 0,9	73,25	44,4	95,3	97,62	101,8	1,31%	55,26	0,47%
Kp = 2,9, Ki = 1 y Kd = 1,2	74,75	No converge	No converge	No converge	No converge	No converge	inf	inf
Kp = 2,9, Ki = 0,1 y Kd = 1,3	72,25	38,6	157,1	662	No aplica	24,94%	No converge	No converg
Kp = 2,9, Ki = 0,01 y Kd = 1,3	74,64	45,78	99,8	131,99	167,5	10,63%	55,26	0,47%

$$U(k) = C0. e(k) + C1. e(k-1) + C2. e(k-2)$$



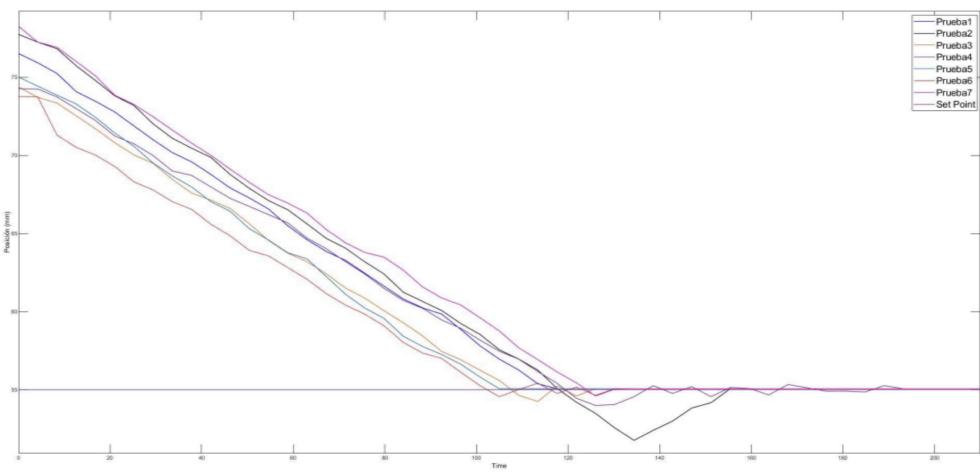


Sintonización del controlador método manual



Módulo vertical

Gráfica 62 Controladores seleccionados para el módulo de levitación vertical





Sintonización del controlador método manual

Módulo vertical

Tabla 32 Procedimiento para la selección de los mejores controladores para el módulo vertical

Planta de cor	ntrol de posición en un levitador de ondas ultrasónicas							
Pruebas de controladores	Pruebas de controladores Pruebas de estabilidad para los controladores seleccionados							
Numero de muestras	ero de muestras 5 muestras							
Procedimiento	Set point: 55 mm							
	Respuesta en regimen transitorio: td, tr, tp, ts, Mp							
	Respuesta en regimen permanente: Punto de estabilización (mm)							
	Error en estado estable (%)							

Fuente: Propia.

Tabla 41 Resultados del controlador Kp = 3.6 y Kd = 1.5

			Reg	Regimen	Regimen estable			
Kp = 3,6, Kd = 1,5	Inicio (mm)	td (s)	tr (s)	tp (s)	ts (s)	Мр %	Punto de estabilización (mm)	% error en estado estable
Prueba 1	71,4	63,23	82,2	86	82,2	1,32%	55,06	0,11%
Prueba 2	72,64	47,9	95	98,8	98,8	0,98%	55,06	0,11%
Prueba 3	76,41	58,5	124,6	130,7	138	2,23%	55,06	0,11%
Prueba 4	60,76	21,7	37,7	42,5	44,5	0,72%	55,06	0,11%
Prueba 5	68,39	30,2	68	74,35	68	0,27%	55,06	0,11%

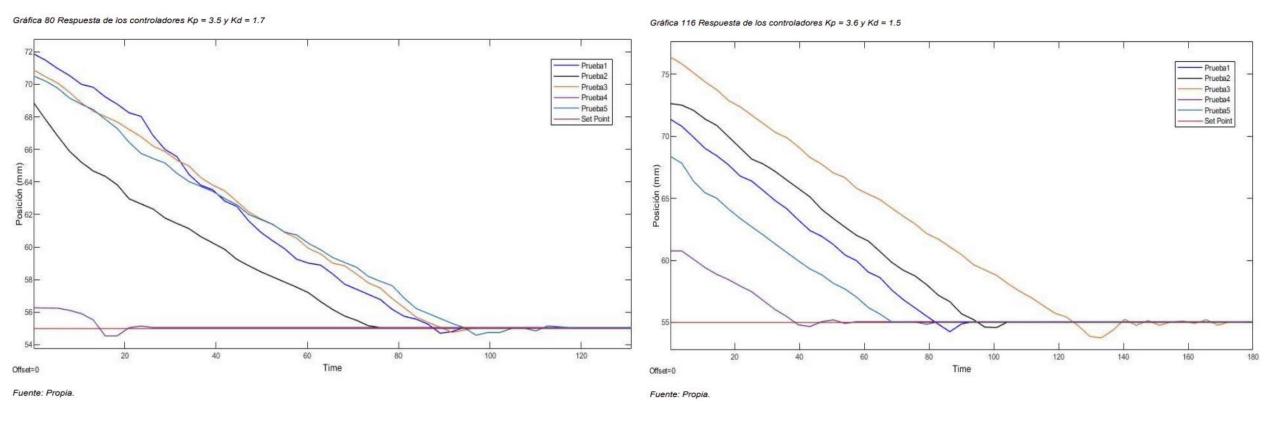
Tabla 35 Resultados del controlador Kp = 3.5 y Kd = 1.7

			Reg	Regimen estable				
Kp = 3,5, Kd = 1,7	Inicio (mm)	td (s)	tr (s)	tp (s)	ts (s)	Mp %	Punto de estabilización (mm)	% error en estado estable
Prueba 1	71,88	39,18	87,46	89,9	87,46	0,67%	55,06	0,11%
Prueba 2	68,89	28	74	No aplica	74	No aplica	55,06	0,11%
Prueba 3	70,89	43,8	89,72	91,8	91,8	0,42%	55,06	0,11%
Prueba 4	56,27	12,6	14,3	16,05	21	0,80%	55,06	0,11%
Prueba 5	70,52	43,2	94,3	96,8	94,3	0,71%	55,06	0,11%

Fuente: Propia. Fuente: Propia.







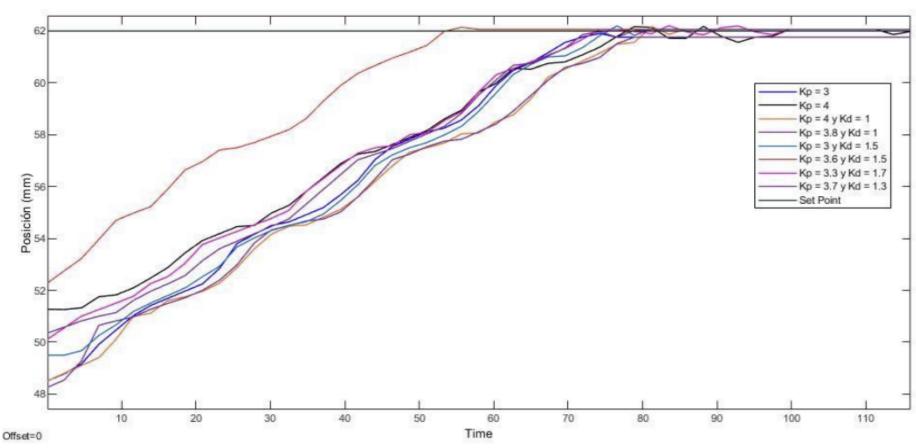


Sintonización del controlador método manual



Módulo Horizontal

Gráfica 125 Controladores sintonizados para el módulo horizontal





Sintonización del controlador método manual

Módulo Horizontal



Planta de con	trol de posición en un levitador de ondas ultrasónicas						
Pruebas de controladores	ruebas de estabilidad para los controladores seleccionados						
Numero de muestras	5 muestras						
Procedimiento	Set point: 62 mm						
	Respuesta en regimen transitorio: td, tr, tp, ts, Mp						
	Respuesta en regimen permanente: Punto de estabilización (mm)						
	Error en estado estable (%)						

Tabla 47 Resultados del controlador Kp = 3.3 y Kd = 1.7

			Re	gimen transi	torio		Regimen	estable
Kp = 3,3 y Kd = 1,7							Punto de	% error en
.4 0,0 1,.	Inicio (mm)	td (s)	tr (s)	tp (s)	ts (s)	Mp %	estabilización	estado
							(mm)	estable
Prueba 1	51,02	33	65,7	67,9	69,8	0,42%	62,06	0,10%
Prueba 2	53,25	24	55,6	57,8	68,5	0,69%	62,06	0,10%
Prueba 3	52,02	28	76	No aplica	76	No aplica	62,06	0,10%
Prueba 4	53,35	26,3	55,1	No aplica	55,1	No aplica	62,06	0,10%
Prueba 5	51,35	32,3	70,6	91,73	83,2	0,42%	62,06	0,10%

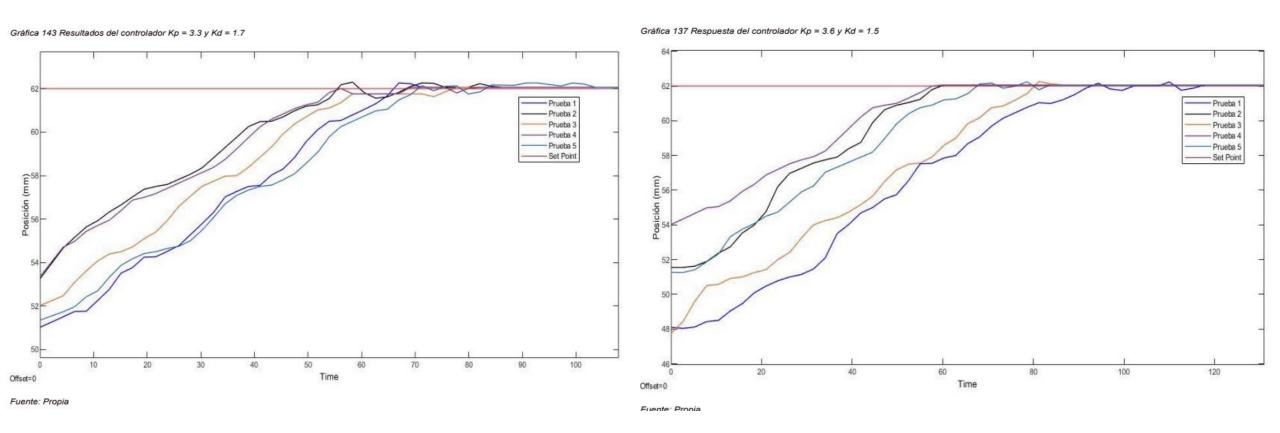
Fuente: Propia

Tabla 46 Resultados del controlador Kp = 3.6 y Kd = 1.5

			Re		Regimen estable			
Kp = 3,6 y Kd = 1,5							Punto de	% error en
7, 7, 7, 7,	Inicio (mm)	td (s)	tr (s)	tp (s)	ts (s)	Mp %	estabilización	estado
							(mm)	estable
Prueba 1	48,1	44,94	92,8	110,1	92,8	0,37%	62,06	0,10%
Prueba 2	51,55	25,1	59,4	No aplica	59,4	No aplica	62,06	0,10%
Prueba 3	47,75	32,23	83,8	82,3	83,9	0,42%	62,06	0,10%
Prueba 4	54,02	34,6	57,9	No aplica	57,9	No aplica	62,06	0,10%
Prueba 5	51,27	32,7	67,25	69,25	72,53	3,35%	62,06	0,10%





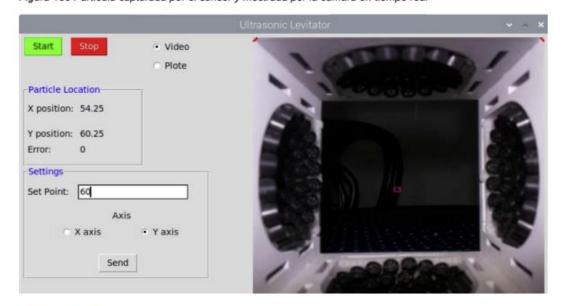




Pantalla HMI

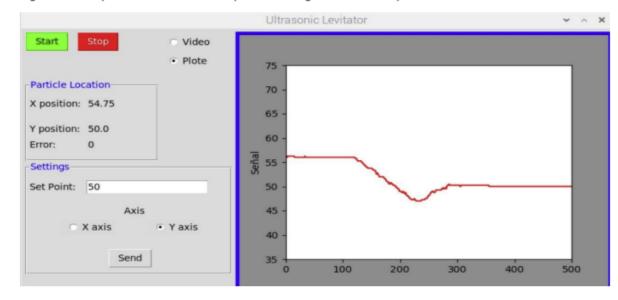


Figura 155 Partícula capturada por el sensor y mostrada por la cámara en tiempo real



Fuente: Propia.

Figura 156 Respuesta del sistema en la pantalla MHI graficada en tiempo real





Objetivo 5. Validación del funcionamiento del sistema de control y robustez del controlador

Análisis de robustez del controlador horizontal



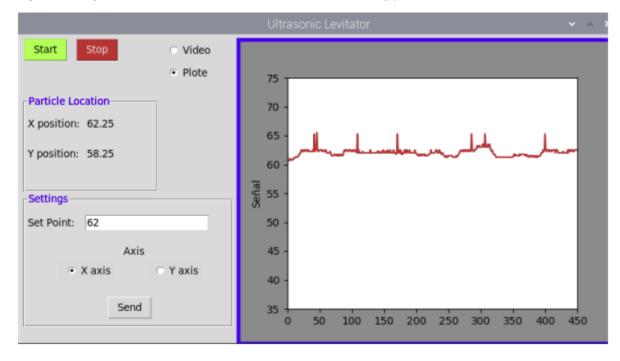
$$Kp = 4.1 y Kd = 0.4$$

Tabla 51 Comparación de los controladores del módulo horizontal

Sintonia			R	Regimen estable				
	Inicio (mm)	td (s)	tr (s)	tp (s)	ts (s)	Мр %	Punto de	% error en
							estabilizaci	estado
							ón (mm)	estable
Kp = 3,6 y Kd = 1,5	48	8,62	15,08	16,6	17,3	0,40%	62,942	0,092%
Kp = 3,3 y Kd = 1,7	48	9,1	16,43	26,25	oscilante	0,80%	62,93	0,110%
Kp = 3,8 y Kd = 1	48	8,5	14,1	26,11	14,1	0,40%	62,89	0,170%
Kp = 4,1 y Kd = 0,4	48	6,93	11,46	12,35	13,6	2,70%	62,944	0,088%

Fuente: Propia.

Figura 169 Mejor controlador del módulo horizontal sometido a ruido y perturbaciones





Objetivo 5. Validación del funcionamiento del sistema de control y robustez del controlador

Análisis de robustez del controlador vertical



Tabla 52 Comparación de los controladores del módulo vertical

Sintonia		Regimen transitorio					Regimen estable	
							Punto de	% error
	Inicio (mm)	td (s)	tr (s)	tp (s)	ts (s)	Mp %	estabiliza	en
							ción (mm)	estado
Kp = 3,6 y Kd = 1,5	66	9,2	13,17	14,15	16,9	1,10%	49,02	0,041%
Kp = 3,5 y Kd = 1,7	66	8,4	15,6	18,25	15,6	0,90%	49	0,000%

Fuente: Propia

Figura 175 Respuesta del controlador del módulo vertical ante ruido

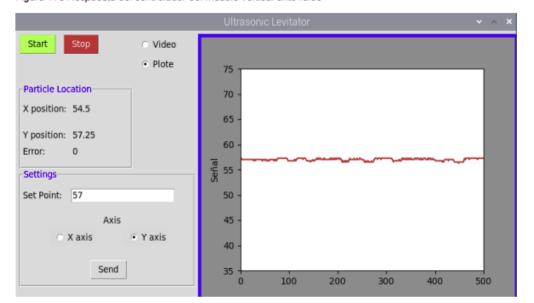
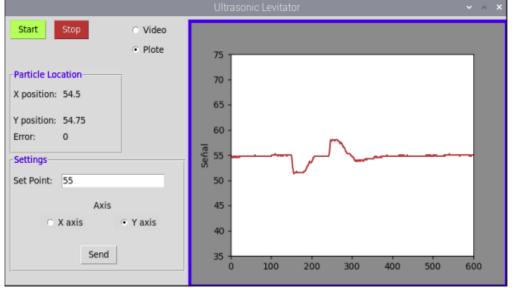


Figura 176 Respuesta del controlador del módulo vertical ante perturbación



Fuente: Propia



Conclusiones

- Como puede apreciarse en la figura 119, es evidente la complejidad descrita en el diagrama de flujo de esta figura en la que puede observarse que se requiere la comunicación entre 5 tarjetas microcontroladoras para el funcionamiento de los dos módulos de la planta de levitación ultrasónica (X, Y), más sin embargo, no solo existen la comunicación serial, la comunicación I2C, entre otros protocolos, sino que simplemente con enviar pulsos de la salida de un controlador a la entrada de otro controlador, también puede realizarse comunicación no solo de forma asertiva sino que además, representa un altísimo ahorro de tiempo en donde leer un puerto físico le representa a un Arduino con un cristal de 16 MHz la inversión de tiempo de 62.5 µs. Gracias a este método de comunicación no convencional, se logró generar una señal PWM de 40 KHz y modificar el ciclo útil de esta señal en un Arduino como se puede observar en la figura 112. Esto no hubiera sido posible implementando un protocolo de comunicación estandarizado.
- Además de la necesidad de generar una señal PWM de 40 KHz para el funcionamiento de la partícula, es necesario variar el ciclo útil del PWM generado para lograr desplazar la partícula dentro del levitador, conforme se vaya variando el PWM, esta tarea es imposible realizarla implementando la instrucción analogWrite de Arduino para modificar el PWM, ya que se requerirían de muchas líneas de código de esta instrucción para variar al PWM necesario y múltiples condicionales para seleccionar cada uno. En la gráfica 5, se observa una señal generada por medio de una matriz, esta matriz es la encargada de variar el ciclo útil de la señal PWM sin perder su frecuencia. Con esto se puede concluir que existen métodos de generación de señales PWM y variar su ciclo útil mucho más eficientes y de mayor frecuencia que las ofrecidas por el foro oficial de Arduino.
- En la grafica 22 se puede apreciar la salida del sistema en lazo abierto al ser sometido a una entrada de tipo rampa, en donde su salida de respuesta demuestra que se trata de un sistema no lineal que no puede ser descrito por una función de transferencia, aun con esta característica se sintoniza un controlador PID clásico lineal y como se observa en la grafica 80, la grafica 116, la grafica 137 y la grafica 143, se logra converger el sistema en el valor del set point ingresado con buenas respuestas en régimen transitorio y permanente, lo que permite concluir que el controlador PID aunque es lineal, puede controlar sistemas que no sean fuertemente no lineales. Esto es debido a que el objetivo principal del controlador clásico PID es mantener el sistema en una posición de referencia indicada y ser capaz de aceptar nuevos valores de referencia. Ya si la referencia es una trayectoria, el controlador PID por si solo seria incapaz de seguir la trayectoria.



Recomendaciones

- COLOMBIA A NOS
- No fue posible obtener la función de transferencia de la planta de levitación ultrasónica, pero si fue sencillo encontrar la ecuación que define la posición de la partícula respecto a la entrada del sistema, por lo que se recomienda en estudios futuros, realizar métodos de control avanzado para el control de la posición de la partícula en los levitadores ultrasónicos.
- Actualmente se han realizado nuevas investigaciones sobre la levitación de objetos con la acústica, en donde se ha logrado levitar objetos de diámetros
 grandes que se consideraban imposibles de suspender con las ondas de sonido. Se sugiere indagar sobre estas investigaciones (son citadas en el libro
 de la tesis) para realizar la construcción de un prototipo que permita la levitación de objetos de tamaño mayor a la longitud de onda de sonido generada y
 realizar el control de posición de objetos siguiendo la metodología de esta investigación.
- Si se desea aumentar la resolución del sensor, se sugiere usar una pantalla con mayor resolución en pixeles a la utilizada en esta investigación.





Formando líderes para la construcción de un nuevo país en paz