

Parte I

Caracterización de Amplificadores Operacionales

1. Construcción del circuito

Uno de los objetivos de este trabajo fue analizar las características de los amplificadores operacionales (*opamps*) y contrastarlos. En este caso, se los analizó en el contexto de un circuito amplificador no inversor (Figura 1).

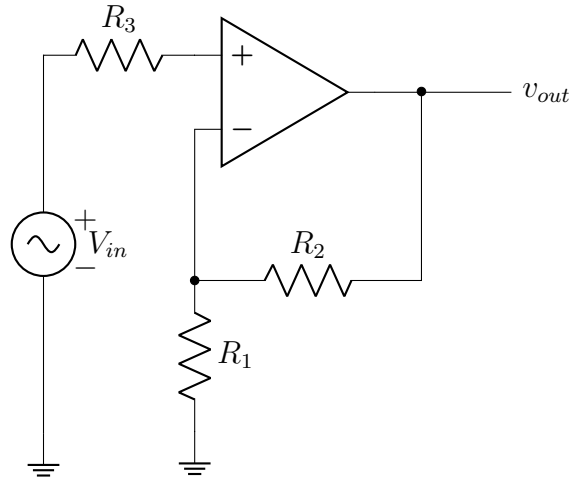


Figura 1: Circuito Amplificador No Inversor

Los valores de las resistencias fueron los mostrados en el Cuadro 1

Componente	Valor por Consigna	Valor Comercial ($\pm 5\%$)	Valor Medido
R_1	$4k\Omega$	$3,9k\Omega$	$3,89k\Omega$
R_2	$320k\Omega$	$330k\Omega$	$325k\Omega$
R_3	$220k\Omega$	$220k\Omega$	$212,3k\Omega$

Cuadro 1: Valores de las Resistencias

Los *opamps* utilizados fueron el *LM833N* y el *NE5534P*, ambos alimentados con $\pm 15VCC$. Los circuitos fueron contruidos sobre una *protoboard*.

1.1. Caso Ideal

En un modelo teórico ideal el *opamp* tendría una impedancia de entrada con magnitud infinita, y por lo tanto no fluiría corriente a través de las terminales del *opamp*, lo cual permite asumir que no hay caída de tensión a través de R_3 . De esta manera se obtienen las siguientes expresiones:

$$\begin{cases} v_{out} = a \cdot v_d = a \cdot (v^+ - v^-) \\ v^+ = V_{in} \\ v^- = v_{out} \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2} \end{cases} \quad (1)$$

A partir de la expresión en (1) y conociendo que el circuito es un amplificador no inversor, se conocen las siguientes expresiones:

$$A_{ideal} = 1 + \frac{R_2}{R_1} \approx 38,4dB \quad (2)$$

Además, se conoce que los *opamps* tienen una compensación interna para estabilizarse contra oscilaciones no deseadas. Esto se debe a que a altas frecuencias, la transferencia de un circuito amplificador puede causar que oscile incontrolablemente; por lo tanto, los amplificadores son fabricados con polos de baja frecuencia para evitar estos casos. A esta frecuencia se la denomina "polo dominante". Debido a esto la ganancia del circuito amplificador corresponde a la expresión (3).

$$A(\$) = A_{ideal} \cdot \frac{1}{1 + \frac{1}{w_B} \cdot \$} \quad (3)$$

$$A_{ideal} \cdot f_B = GBW = f_t \quad (4)$$

A partir de la expresión (4) se obtiene el polo del circuito amplificador, siendo f_t el valor de la frecuencia donde el *opamp* tiene ganancia unitaria o de $0dB$ indicada en la hoja de datos de cada *opamp* correspondiente. Cuando $f \ll f_B$ la ganancia del circuito será la ganancia ideal.

1.2. Amplificador LM833N

A partir de la hoja de datos del amplificador, se utilizó la siguiente información:

Dato	Valor
a_0	$110dB$
f_U	$9MHz$

Cuadro 2: Información de la Hoja de Datos del LM833N

Dado que en la hoja de datos no se encuentra un valor para la resistencia de entrada, se considera que esta es demasiado alta como para considerar que existe un flujo de corriente entre las terminales diferenciales del *opamp* y por lo tanto se continúa utilizando la aproximación anterior.

Como la ganancia a lazo abierto del amplificador es mucho más alta que la de el circuito ($110dB \gg 38,4dB$), se puede utilizar la expresión (4) para calcular la frecuencia del polo del circuito amplificador completo:

$$f_B = \frac{9MHz}{84,5} \approx 106,5kHz \quad (5)$$

Como se mencionó anteriormente, a frecuencias menores a f_B se debería observar una ganancia similar a la ideal.

1.3. Amplificador NE5534P

A partir de la hoja de datos del amplificador, se utilizó la siguiente información:

Dato	Valor
A_{VD}	$100V/mV = 100dB$
B_1	$10MHz$
r_i	$100k\Omega$

Cuadro 3: Información de la Hoja de Datos del NE5534

Se puede observar la primera diferencia con el amplificador anterior que la resistencia de entrada es de un valor del mismo orden, incluso menor, a la resistencia R_3 colocada en la entrada del operacional. Esto tendrá efectos que se discutirán más adelante. Aún así, las demás condiciones son similares al del $LM833N$ donde la ganancia del amplificador es mucho mayor a la del circuito completo; por lo tanto, se utiliza la misma expresión (4) para obtener la frecuencia del polo del circuito:

$$f_B = \frac{10MHz}{84,5} \approx 118,3kHz \quad (6)$$

2. Método de Medición

En primer lugar se construyó el circuito sobre una *protoboard*. Con una fuente de tensión de directa se alimentó el operacional con $\pm 15V_{cc}$ en sus terminales respectivas. Para la señal de entrada del circuito se utilizó un generador de señales. Se conectaron dos puntas $\times 1$: el canal 1 sobre la salida del generador de señales y el canal 2 sobre la tensión de salida del operacional.

A pesar de que la consigna indica exitar el circuito con una señal de $1V_{PP}$, en las frecuencias más bajas fue necesario utilizar tensiones menores para evitar que el operacional sature, dando mediciones utilizables.

Como los polos de los circuitos se encontraron en el orden de los $100kHz$ el rango de frecuencias medidas fue $f \in [10kHz, 1MHz]$. En cada frecuencia se midieron la razón y la fase entre las señales de salida y entrada para medir la respuesta en frecuencia.

Por otro lado, para medir la impedancia de entrada vista por el generador, se colocó una resistencia de $1,8k\Omega$ entre la alimentación y el resto del circuito. Luego, se colocó la punta del canal 1 en la salida del generador de señales y la punta del canal 2 al otro extremo de la resistencia. Con la resta entre ambas señales se obtuvo la caída de tensión sobre esta resistencia y con eso la corriente a la entrada del circuito. Finalmente se calculó el cociente entre la tensión y la corriente para obtener la magnitud de la impedancia de entrada.

3. Análisis de Resultados

3.1. Respuesta en Frecuencia

Superponiendo los resultados de las mediciones, la simulación de los circuitos a través de *LTSpice* y la transferencia de la expresión (3)

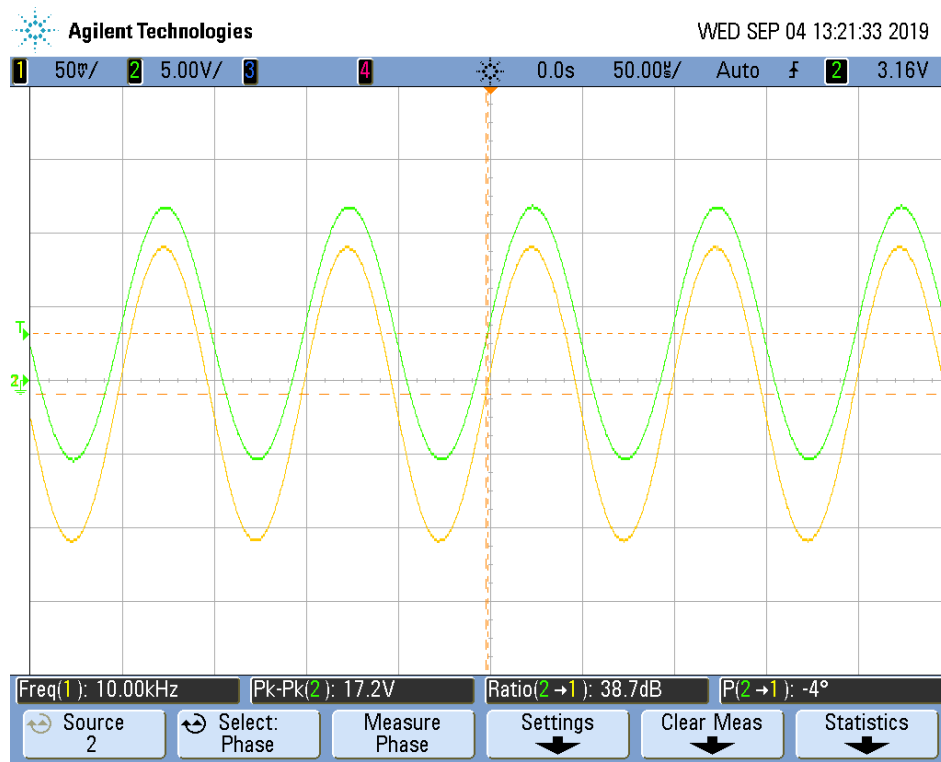


Figura 2: Medición de la tensión de salida a $10kHz$ con el $LM833N$

En primer lugar se puede observar de las Figuras 2 y 4 cómo a una década antes de la singularidad la ganancia es cercana a la calculada teóricamente con ambos amplificadores operacionales.

Sin embargo, mientras que en la Figura 3 se observa que la frecuencia de corte es cercana a la calculada teóricamente con el amplificador $LM833N$, no es el caso con el $NE5534P$, cuya frecuencia de corte parece ser el doble a la calculada.

La primera diferencia observable en ambos circuitos es la presencia de un polo de segundo orden en las mediciones donde debería encontrarse un polo de primer orden, como indica el análisis teórico. Dado el sobrepico observado, se puede deducir que estos dos polos son complejos y conjugados. Esto puede deberse a que dentro del operacional puede existir una capacitancia no contemplada en la hoja de datos, o la capacitancia inducida por las puntas del osciloscopio están agregando otro polo.

3.2. Impedancia de Entrada

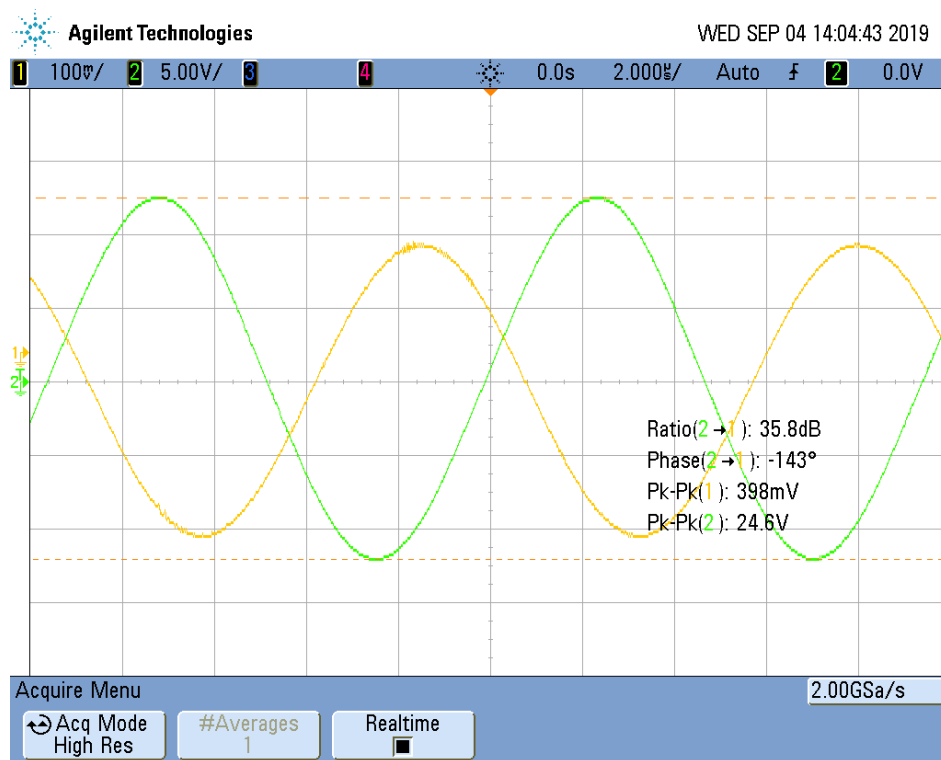


Figura 3: Medición de la transferencia en $f = 106,5kHz$ con el *LM833N*

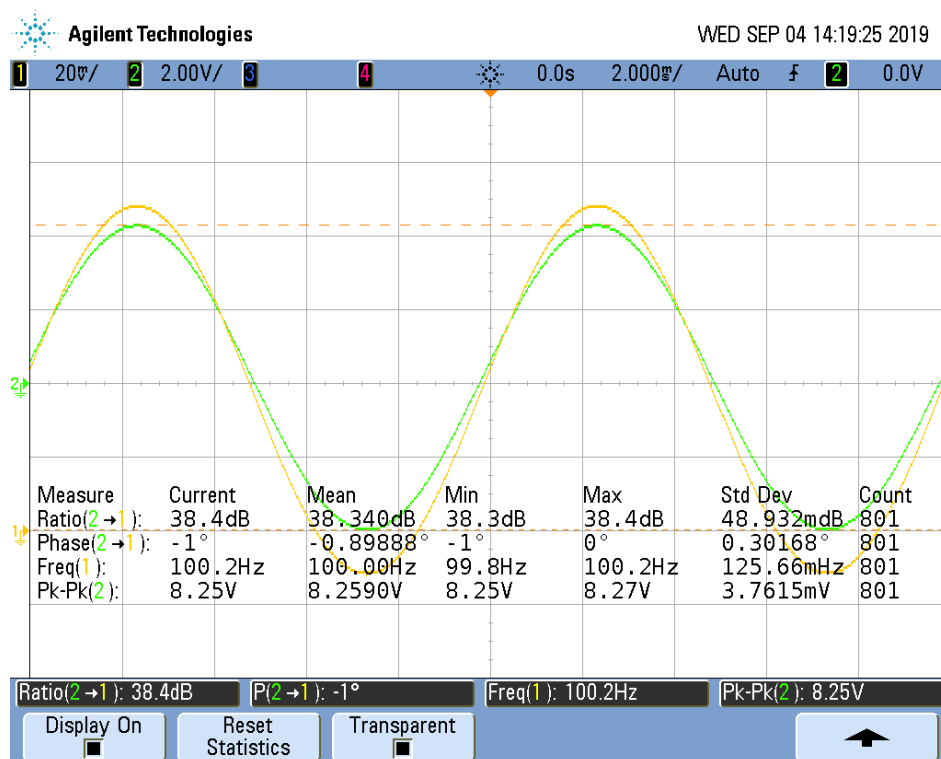


Figura 4: Medición de la tensión de salida a $10kHz$ con el *NE5534P*

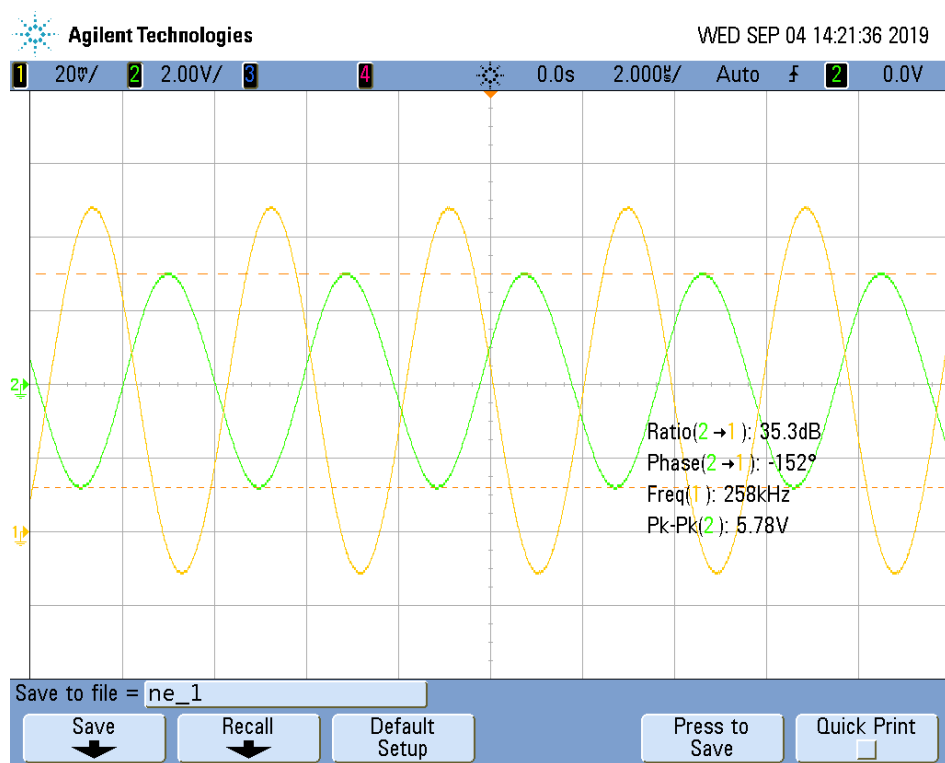


Figura 5: Medición de la transferencia en la frecuencia de corte con el *NE5534P*

Figura 6: Respuestas en frecuencia del *LM883N*

Figura 7: Respuestas en frecuencia del *NE5534P*