# Amplificador de audio con boostrapping

Tomás Vidal
Circuitos Electróicos II
Facultad de Ingeniería, UNLP, La Plata, Argentina.
30 de Septiembre, 2024.

#### I. PLACA

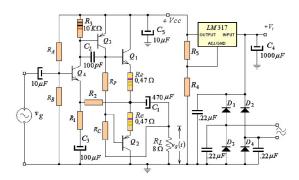


Fig. 1. Esquemático de la placa a desarrollar

El circuito a implementar consiste de una **fuente de alimentación**, un **par complementario** que amplifica la corriente, y dos etapas de **emisor común** realimentadas que amplifican tensión. Además hay una rama de realimentación de **boostrapping**.

# II. CÁLCULO DE LOS PARÁMETROS DE DISEÑO

## II-A. Fuente de alimentación

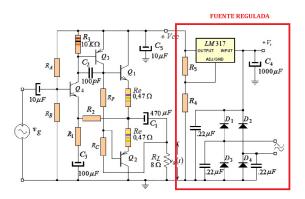


Fig. 2. Sección de la fuente regulada

Especificaciones de entrada:

- $220V_{ef}AC$  a 50Hz con un ripple del 10% Requerimientos de salida:
  - 13V con ripple máximo de 8 %

Para cumplir con estas condiciones se empleó un análisis con las siguientes consideraciones:

- 60V y 1.5A máximos en el LM317
- 3V mínimos entre entrada y salida del LM317
- La corriente de ajuste del LM317 tiene que ser del orden de los μA, contra la de R<sub>1</sub> y R<sub>2</sub> que debe ser del orden de los mA

Partiendo de que en la salida del regulador se tiene una carga de  $50\,\Omega$ , y se quiere una tensión estable de  $13\,V$ ; se puede calcular la corriente máxima en la carga, para lo cual se consideró que la carga puede variar un  $20\,\%$  (como medida de seguidad, ya que menor carga será mayor corriente), es decir, puede variar a  $40\,\Omega$  en el peor caso, resultando así en una corriente máxima de  $325\,\mathrm{mA}$ .

Sabiendo la tensión mínima del regulador, y agregandole un márgen de seguridad de  $2\,\mathrm{V}$  (es decir un  $66\,\%$ ); se calcula la resistencia equivalente del LM317:

$$R_{LM317} = \frac{5V}{325mA} \cong 15\,\Omega\tag{1}$$

El margen del 66% es elevado ya que se involucran muchos efectos que pueden hacer variar la tensión, y la consecuencia de ajustar a un valor más alto no es tan ponderante, ya que se trabaja con poca potencia.

Por lo que se puede calcular la tensión máxima requerida en el secundario con las curvas de **Schade**; haciendo la carga del rectificador filtrado  $65\,\Omega$  (la carga original de  $50\,\Omega$  en serie con los  $15\,\Omega$ ), como se muestra en la figura 3

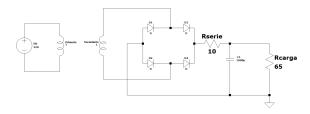


Fig. 3. Circuito equivalente con LM317 como resistencia

Tomando  $\frac{R_s}{R_{carga}}\%=\frac{10}{65}*100\cong 15\%$  ( $R_s$  es un dato conocido); y calculando  $wR_{carga}C\cong 20$ , se puede obtener de las curvas de **Schade** el ripple en el capacitor, que será aproximadamente de 3%, y la tensión máxima del secundario, que será de 26V pico para el peor caso, es decir cuando en el primario se tenga 90% de la tensión. Con estos datos se puede obtener la relación de espiras entre el primario

y el secundario del transformador:

$$\frac{V_1}{V_2} = \frac{N_1}{N_2} = N \cong 10,78 \tag{2}$$

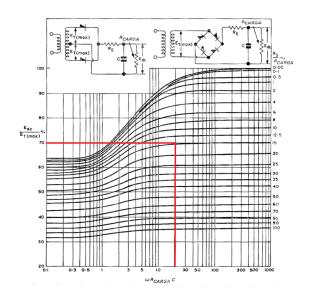


Fig. 4. Curva de Schade

Los cálculos anteriores se consideraron para el caso de carga nominal y carga mínima, que es el peor caso, cuando más corriente se demanda en la carga.  $N\cong 10{,}78$  es el caso pesimista.

### II-B. Amplificador de tensión realimentado

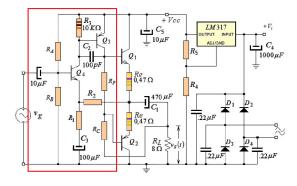


Fig. 5. Sección de amplificación de tensión realimentada

Los transistores  $Q_3$  y  $Q_4$ , en configuración **emisor común**, en combinación con el divisior resistivo  $R_1$  y  $R_2$ ; forman un **amplificador de tensión realimentado negativamente**. El propósito del mismo es tener una ganacia en tensión elevada, proporcionada por  $Q_3$  y  $Q_4$ , y la realimentación estabiliza la tensión a coste de ganancia. Estos componentes se pueden pensar como el siguiente circuito equivalente (fig 6), tanto se cumpla que la gananacia de tensión proporsionada por  $Q_3$  y  $Q_4$  sea lo *suficientemente* elevada.

 $^{1}$ Es decir que se cumpla  $a\beta\gg 1$ . Se puede asumir que lo hace, ya que las etapas de emisior común se ajustan para que así lo sea.

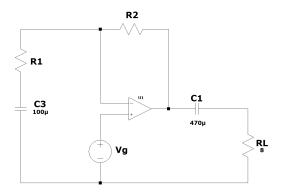


Fig. 6. Circuito equivalente del amplificador realimentado

La ganacia de este circuito equivalente (en frecuencias medias) se puede ajustar fácilmente con  $R_1$  y  $R_2$ , sabiendo:

$$G_0 = 1 + \frac{R_2}{R_1} \tag{3}$$

Además en la red de realimentación aparece el polo de baja frecuencia generado por  $C_1$  y  $R_2+R_L$ ; que se hizo dominante sobre el polo generado por  $R_1$  y  $C_3$ , resultando en que  $(R_2+R_L)>R_1$