

Instituto Tecnológico de Buenos Aires

22.14 ELECTRÓNICA IV

---

# Trabajo práctico de laboratorio 1: Transferencia de convertidores DC/DC

---

*Grupo 2*

GOYTÍA, Agustín	56023
LAGUINGE, Juan Martín	57430
PARRA, Rocío	57669
REINA KIPERMAN, Gonzalo	56102

*Profesores*

AGUIRRE, Miguel Pablo  
COSSUTTA, Pablo Martín  
SALVATI, Matías Damián  
WEILL, María Alejandra

Presentado: 03/04/2020

# Índice

<b>1. Ejercicio 1</b>	<b>2</b>
1.1. Carga Inductiva	2
1.2. Conmutación MOSFET	2
1.2.1. Encendido del MOSFET	2
1.2.2. Apagado del MOSFET	3
1.3. Diodo	3
1.3.1. Efecto de $I_{rr}$ en la conmutación del MOSFET	3
1.4. Valores de los componentes y variables	3
1.5. Búsqueda de parámetros en datasheet y cálculo de valores	4
1.6. Curvas teóricas	4
1.7. Curvas Simuladas y valores obtenidos con la simulación	4
1.8. Comparación de resultados obtenidos	4
<b>2. Ejercicio 2</b>	<b>5</b>
2.1. Análisis teórico	6
2.1.1. Con componentes ideales	6
2.1.2. Considerando la tensión forward del diodo	6
2.1.3. Considerando las ESR de la bobina y el capacitor	6
2.1.4. Considerando la corriente de recovery del diodo	7
2.2. Simulación	7
<b>3. Ejercicio 3</b>	<b>8</b>
3.1. Curvas del convertidor buck	8
3.2. Curvas de conmutación	9
<b>4. Ejercicio 4</b>	<b>10</b>
4.1. Modo discontinuo	10
4.1.1. Señal de disparo y conmutación de la llave	10
4.1.2. Corriente en el inductor y en el diodo	11
4.1.3. Tensión en el inductor	11
4.2. Pérdidas en modo continuo y discontinuo	11
4.2.1. Pérdidas en modo continuo	11
4.2.2. Pérdidas en modo discontinuo	12
4.2.3. Conclusiones	12

## 1. Ejercicio 1

Se procederá al análisis del circuito de la [Figura 1](#). El mismo es un circuito destinado al análisis del disparo de un transistor MOSFET.

### 1.1. Carga Inductiva

La carga inductiva tiene dos valores de corriente, uno cuando se prende el MOSFET ( $I_0$ ), y otro cuando se apaga ( $I_1$ ). Siendo  $t_1 = D/f_s$ ,  $t_2 = (1 - D)/f_s$ ,  $\tau_{RL} = L/R$ ,  $f_s$  la frecuencia del switch y  $D$  el duty cycle, entonces resolviendo el circuito RL se tiene que

$$I_0 = \frac{V_2}{R_2} \frac{1 - \exp(-t_1/\tau_{RL})}{\exp(t_2/\tau_{RL}) - \exp(-t_1/\tau_{RL})}$$

$$I_1 = \frac{V_2}{R_2} \frac{(1 - \exp(-t_1/\tau_{RL})) \exp(t_2/\tau_{RL})}{\exp(t_2/\tau_{RL}) - \exp(-t_1/\tau_{RL})}$$

### 1.2. Conmutación MOSFET

Durante la conmutación del MOSFET, se cargan y descargan capacidades internas. Las capacidades a considerar en el análisis de conmutación son la Capacidad Gate-Source  $C_{GS}$  y la capacidad Gate-Drain  $C_{GD}$ .

#### 1.2.1. Encendido del MOSFET

Considerando que, ante un escalón de tensión en provisto por el circuito Driver, dichas capacidades comienzan a cargarse, se puede modelar la primera etapa del prendido del MOSFET con un circuito RC, por lo que la tensión  $V_G$  en función del tiempo puede ser aproximada por  $V_G(t) = V_1(1 - \exp(-t/\tau_1))$ , donde  $\tau_1 = R_1\tilde{C}_{G,1}$  y  $\tilde{C}_{G,1} = C_{GS} + C_{GD,1}$ . Cuando la tensión en el Gate llega a  $V_{GS,th}$  (en  $t = t_{d,on}$ ), comienza a formarse la capa de inversión, por lo que la corriente del Drain  $I_D$  comienza a aumentar hasta llegar al valor  $I_0$  impuesto por la carga inductiva y hasta que el diodo deje de conducir (en  $t = t_1$ ). Esto ocurrirá cuando la tensión en el Gate llegue a un valor  $V_G = V_{G,I_D=I_0}$ . El tiempo entre que comienza a circular corriente hasta que se alcanza el valor  $I_0$  se denomina  $t_{ri}$ . Se puede demostrar que  $t_{d,on} = -\tau_1 \ln(1 - V_{G,th}/V_1)$ ,  $t_1 = -\tau_1 \ln(1 - V_{G,I_D=I_0}/V_1)$  y  $t_{ri} = t_1 - t_{d,on}$ .

Luego, cuando la corriente de Drain llega al valor  $I_0$ , el valor de la tensión en el Gate se mantiene temporalmente en  $V_G = V_{G,I_D=I_0}$ , por lo que la capacidad  $C_{GS}$  deja de cargarse, mientras se sigue cargando  $C_{GD}$  a corriente constante. A medida se cargue  $C_{GD}$  se formará la capa de acumulación, bajando la resistencia  $R_{DS}$ , por lo que disminuye la tensión  $V_{DS}$  hasta alcanzar el valor  $V_{DS,on}$ . Dado que la capacidad  $C_{GD}$  varía durante este proceso, pues varían la longitud de la capa de acumulación, suele utilizarse el valor de la carga total  $\Delta Q$  para estimar la duración de esta etapa. Con esto, el tiempo que transcurre desde que empieza a caer la tensión  $V_{DS}$  hasta que alcanza el valor  $V_{DS,on}$  puede estimarse según  $t_{fv} = \Delta Q/I_{G,on} = (\Delta Q R_1)/(V_1 - V_{G,I_D=I_0})$ . A lo largo de esta etapa, cambia el valor de  $C_{GD}$  de  $C_{GD,1}$  a  $C_{GD,2}$ . El cambio de la tensión  $V_{DG}$  en función del tiempo puede expresarse según  $\frac{dV_{DG}}{dt} = \frac{V_{GG} - V_{G,I_D=I_0}}{R_1 C_{GD}}$ .

Una aproximación es considerar que esto ocurre en dos etapas: una donde  $C_{GD} = C_{GD,1}$  y otra donde  $C_{GD} = C_{GD,2}$ . Luego, la tensión en el Gate sigue creciendo hasta llegar al valor  $V_{GG}$ . El tiempo característico asociado está dado por  $\tau_2 = R_1\tilde{C}_{G,2}$ , donde  $\tilde{C}_{G,2} = C_{GS} + C_{GD,2}$ . Un gráfico esquemático mostrando la conmutación del MOSFET se muestra en la [Figura 2](#).

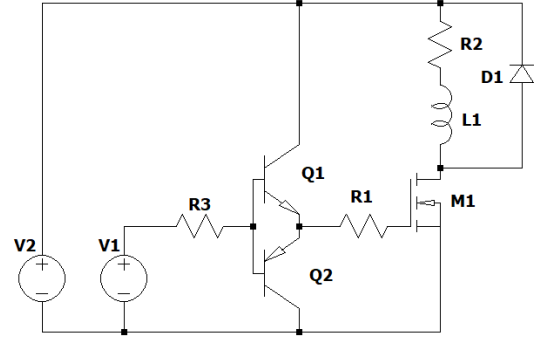


Figura 1: Circuito para análisis de disparo de transistor MOSFET

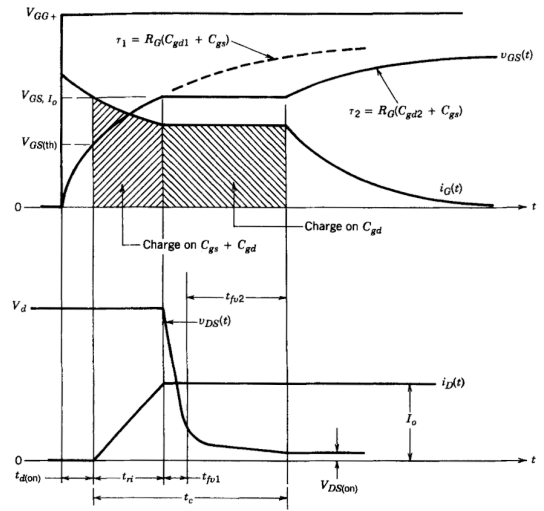


Figura 2: Curvas de tensión y corriente en el MOSFET durante el encendido

### 1.2.2. Apagado del MOSFET

El apagado del MOSFET es similar al encendido, pero en orden contrario. Primero, se comienzan a descargar las capacidades internas por el Gate, por lo que la tensión del Gate en la primera etapa está dada por  $V_G(t) = V_{GG} \exp(-t/\tau_2)$ . Esto ocurrirá hasta que la tensión  $V_G$  alcance el valor  $V_{G,I_D=I_0}$  en  $t = t_{d,off}$ . Puede demostrarse que  $t_{d,off} = -\tau_2 \ln((V_{G,I_D=I_0})/(V_{GG}))$ . Luego, la tensión en el Gate permanecerá constante mientras se descarga  $C_{GD,2}$  a corriente constante durante un tiempo  $t_{rv}$ . Análogo al caso de encendido, este tiempo está dado por  $t_{rv} = \Delta Q/I_{G,off} = (\Delta Q R_1)/(V_{G,I_D=I_0})$ .

Notar que, al igual que durante el prendido, la capacidad  $C_{GD}$  cambia de valor durante este proceso. La misma aproximación en dos etapas aplica para este caso. Finalmente, la tensión en el Gate baja según la ecuación  $V_G = V_{G,I_D=I_0} \exp(-t/\tau_1)$ .

A medida que la tensión cae, comienza a deshacerse el canal formado, por lo que baja el valor de  $I_D$  hasta hacerse nulo cuando  $V_G = V_{G,th}$ . Esto ocurre luego de un intervalo  $t_{fi} = -\tau_1 \ln((V_{G,th})/(V_{G,I_D=I_0}))$ .

### 1.3. Diodo

Resulta importante tener en cuenta los efectos de un diodo real en las curvas de conmutación del MOSFET. Al no ser este análisis requisito de este ejercicio, no se realizará un análisis en detalle, pero si se comentará para poder explicar lo observado en simulaciones con un diodo real.

Al apagar el diodo, la corriente sobre el mismo baja, pero como las junturas no se vuelven a formar inmediatamente (los portadores de carga libres deben ser removidos para que la juntura llegue al equilibrio térmico antes de que la misma pueda ser polarizada en inversa), por un cierto tiempo  $t_{rr}$  la corriente en el diodo se vuelve negativa hasta llegar a un valor pico  $I_{rr}$ , y esta corriente puede alcanzar valores significativos.

#### 1.3.1. Efecto de $I_{rr}$ en la conmutación del MOSFET

Por causa de la corriente  $I_{rr}$ , la corriente de Drain  $I_D$  crece hasta el valor  $I_0 + I_{rr}$ , por lo que el valor de  $V_G$  crece por arriba de  $V_{G,I_D=I_0}$ . Cuando el diodo se recupera y la corriente vuelve a cero (y, por lo tanto, la corriente  $I_D$  baja a  $I_0$ ), el valor de  $V_G$  baja a  $V_{G,I_D=I_0}$ , y el cambio de tensión provee corriente adicional a la capacidad  $C_{GD}$ , produciendo que  $V_{GD}$  y  $V_{DS}$  decrezcan rápidamente durante este intervalo de recovery. Los efectos de la corriente  $I_{rr}$  en la conmutación del MOSFET pueden observarse en la Figura 3. Esta corriente no se tendrá en cuenta para el análisis teórico.

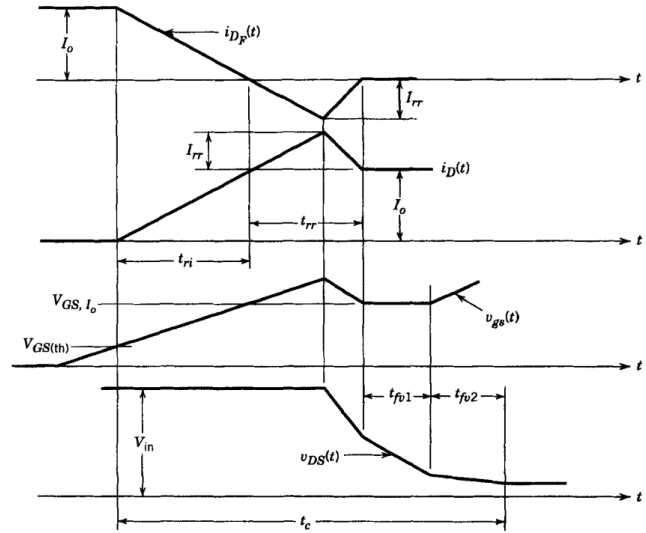


Figura 3: Efectos de  $I_{rr}$  en el encendido del MOSFET.

### 1.4. Valores de los componentes y variables

Los valores de los componentes y las variables se muestran en la Tabla 1.

Parámetro	Valor	Componente	$Q_1$	$Q_2$	$R_1$	$R_2$	$R_3$
$V_0$ (on)	15 V	Valor	BC337-25	BC557B	100 $\Omega$	15 $\Omega$	1 K $\Omega$
$V_0$ (off)	0 V	Componente	$M_1$	$L_1$	$D_1$	$V_2$	$V_1$
$f_s$	50 KHz	Valor	IRF530	220 $\mu H$	MUR460	50 V	Ver Tabla izq.
$D$ (Duty Cycle)	50 %						

Tabla 1: Valores de los componentes utilizados.

### 1.5. Búsqueda de parámetros en datasheet y cálculo de valores

Los valores de los parámetros del circuito obtenidos a partir del datasheet del transistor y los valores calculados de las capacidades internas, así como también los tiempos teóricos de conmutación se muestran en la [Tabla 2](#).

Variable	$I_{0,off}$	$I_{0,on}$	$V_{G,th}$	$V_{G,I_D=I_{0,off}}$	$V_{G,I_D=I_{0,on}}$	$\hat{C}_{G,1}$	$\hat{C}_{GD,2}$	$\Delta Q$
Valor	2,21 A	1,12 A	4 V	4,8 V	4,5 V	650 pF	1120 pF	7 nC

Variable	$C_{gd,1}$	$C_{gd,2}$	$C_{gs}$
Valor	50 pF	520 pF	600 pF

Variable	$t_{d,on}$	$t_{ri}$	$t_{fv}$	$t_{d,off}$	$t_{rv}$	$t_{fi}$
Valor	21.32 ns	3.23 ns	71.43 ns	127.62 ns	145.83 ns	11.85 ns

Tabla 2: Valores obtenidos del datasheet

### 1.6. Curvas teóricas

Las curvas obtenidas a partir de la teoría se muestran en la [Figura 4](#).

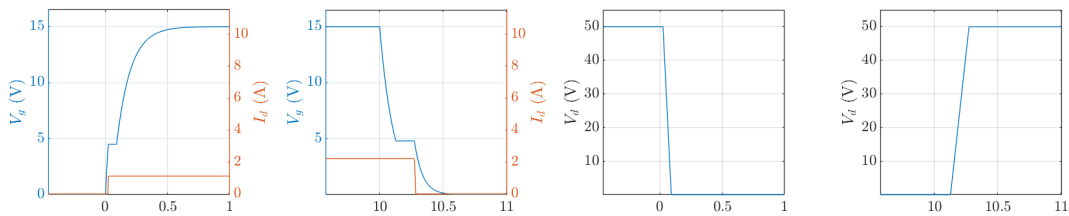


Figura 4: Curvas teóricas de  $V_G$ ,  $V_{DS}$  e  $I_D$ .

### 1.7. Curvas Simuladas y valores obtenidos con la simulación

Las curvas de conmutación obtenidas en la simulación pueden observarse en la [Figura 5](#). Los valores de los tiempos de conmutación obtenidos a partir de la simulación se muestran en la [Tabla 3](#)

Variable	$t_{d,on}$	$t_{ri}$	$t_{fv}$	$t_{d,off}$	$t_{rv}$	$t_{fi}$
Valor	28 ns	12 ns	183 ns	170 ns	450 ns	13 ns

Tabla 3: Tiempos de conmutación obtenidos a partir de la simulación.

### 1.8. Comparación de resultados obtenidos

Al comparar los resultados teóricos y las simulaciones, la diferencia más significativa es el pico de corriente que aparece en la corriente de Drain  $I_D$ . Este pico es debido a la corriente  $I_{rr}$  desarrollada en la [Subsubsección 1.3.1](#). Este efecto no fue considerado para graficar las curvas teóricas, pero los resultados obtenidos en la simulación ( $I_{D,max} = 10.29A$ , cuando  $I_0 = 1.15A$ ) muestran la importancia de tener en consideración este análisis.

Con respecto a la forma de las curvas obtenidas, las curvas teóricas y simuladas resultan semejantes en forma, con desviaciones por la aproximación del modelo teórico con respecto al modelo de la simulación, presentando algunas diferencias en los tiempos de las distintas etapas de la conmutación.

Los tiempos de las distintas etapas obtenidos con la simulación difieren de los valores calculados teóricamente. Este resultado es de esperar, dado que los valores utilizados y obtenidos a partir del datasheet pueden diferir con respecto a los valores tanto del componente real como de aquellos utilizados en el modelo de la simulación. Sin embargo, los valores son comparables en cuanto a su orden de magnitud. Se muestra en la [Tabla 4](#) los errores relativos porcentuales de los tiempos de conmutación, así como la diferencia de orden de magnitud entre los valores teóricos y simulados.

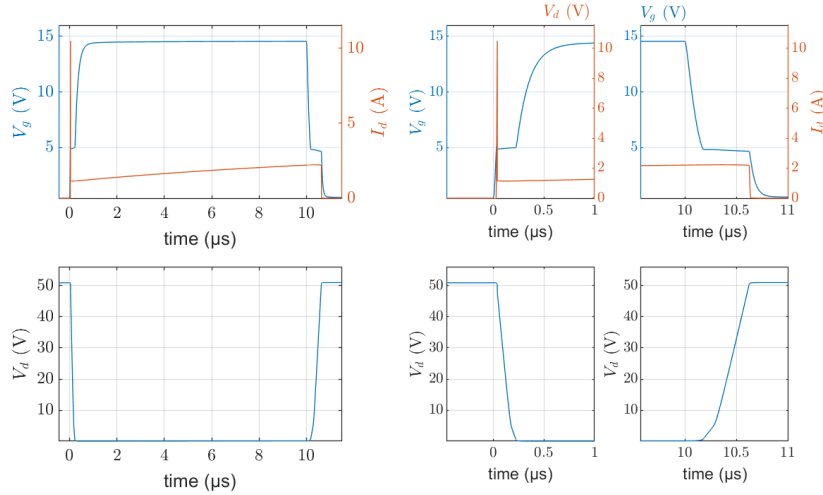


Figura 5: Curvas simuladas de  $V_G$ ,  $V_{DS}$  e  $I_D$ , y detalle de conmutación de encendido y apagado.

Variable	$t_{d,on}$	$t_{ri}$	$t_{fv}$	$t_{d,off}$	$t_{rv}$	$t_{fi}$
Error porcentual	23.8 %	73 %	60.9 %	24.9 %	67.5 %	8.84 %
$\log_{10}(\text{Teórico/Simulado})$	-0.11	-0.56	-0.4	-0.12	-0.48	-0.04

Tabla 4: Errores porcentuales y diferencias en orden de magnitud de tiempos de conmutación.

Se puede observar que las diferencias más importantes se dan para los valores de  $t_{d,on}$ ,  $t_{fv}$  y  $t_{rv}$ . Es de esperar una desviación en el valor de  $t_{d,on}$  con respecto al calculado teóricamente, por los efectos de la corriente  $I_{rr}$ . Con respecto a las desviaciones de los valores de  $t_{fv}$  y  $t_{rv}$ , estos dos valores presentan desviaciones similares, y ambos están asociados al valor de la carga  $\Delta Q$ , por lo que un posible motivo de estas desviaciones es que el valor de  $\Delta Q$  obtenido a partir del datasheet para calcular los valores de  $t_{fv}$  y  $t_{rv}$  difieren del valor utilizado para el modelo de la simulación.

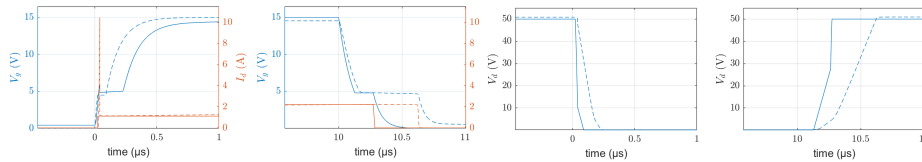


Figura 6: Superposición de curvas simuladas (líneas sólidas) y obtenidas a partir de la teoría (líneas discontinuas).

## 2. Ejercicio 2

El circuito que analizaremos ahora es una fuente buck, es decir, un convertidor DC/DC donde la tensión de salida es menor que la de entrada. El mismo puede observarse en la figura 7. En esta sección, consideraremos ideal a la llave con la que se hace el switching.

Los requerimientos que debe cumplir esta fuente son:

- $V_I = 9.0V$
- $V_O = 3.7V$
- $\Delta V_O / V_{Omax} = 5\%$

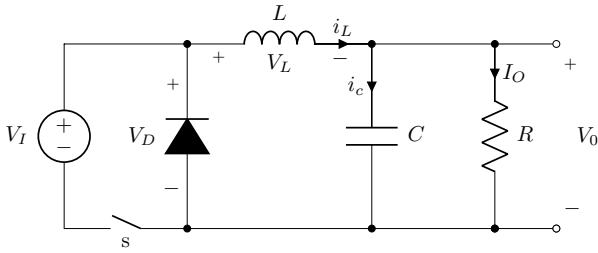


Figura 7: Fuente buck con llave ideal

Esto se debe lograr a una frecuencia de switching de  $f_s = 50\text{kHz}$ . En cuanto a los componentes pasivos, los reactivos son sugeridos por la cátedra:  $L = 220\mu\text{H}$  y  $C = 10\mu\text{F}$ . La resistencia de carga debe ser elegida de manera tal que, en primera instancia, la fuente funcione en modo continuo.

## 2.1. Análisis teórico

### 2.1.1. Con componentes ideales

Para obtener la salida indicada, debemos seleccionar el duty adecuado. Esto se puede obtener planteando que en régimen permanente,  $\langle V_L \rangle = 0$ , y por lo tanto,  $\langle V_O \rangle = \langle V_D \rangle$ . Considerando al diodo como ideal, su tensión es 0 cuando la llave está abierta, y  $V_I$  cuando está cerrada. Por lo tanto, despejando para  $D$  obtenemos que:

$$D = V_O/V_I \simeq 0.41 \quad (1)$$

Con este valor, podemos ahora obtener la corriente de boundary. Sabiendo que cuando la llave está abierta,  $V_L = L \frac{di_L}{dt} = -V_O$ , y que esta condición se mantiene por un tiempo  $T_s \cdot (1 - D)$ , se obtiene:

$$\Delta I_L = (V_O/L) \cdot (1 - D) \cdot T_s \simeq 0.20\text{A} \Rightarrow I_B = \Delta I_L/2 \simeq 0.10\text{A} \quad (2)$$

Para que  $I_O > I_B$ , elegimos pues  $R = 10\Omega$ , lo cual resulta en una corriente de salida de  $0.37\text{A}$ .

El ripple de tensión, por otro lado, es entonces de:

$$\Delta V_O/V_O = (1/V_O) \cdot (\Delta Q/C) = (1/V_O) \cdot (1/C) \cdot (1/2) \cdot (\Delta I_L/2) (T_s/2) \simeq 1.23\% \quad (3)$$

Este valor se encuentra por debajo del máximo aceptable de  $5\%$ .

### 2.1.2. Considerando la tensión forward del diodo

El análisis anterior sirve como primera aproximación del comportamiento del circuito. Sin embargo, a la hora de simular, resulta evidente que no es suficiente: la tensión obtenida a la salida es considerablemente menor a la que se requiere, de alrededor de  $3.2\text{V}$ .

En primer lugar, podemos observar que si bien es cierto que  $V_O = \langle V_D \rangle$ , en la sección anterior consideramos que cuando la llave está cerrada, la tensión en el diodo es nula. Sin embargo, sabemos que esto no es cierto: el diodo estará forward-biased, con lo cual su tensión no será otra que la de forward. De la datasheet del MUR460<sup>1</sup>, consultando las figuras 6 (tensión forward en función de corriente forward y temperatura), 9 (potencia disipada en función de corriente forward y forma de onda), se llega a la conclusión de que la tensión forward del diodo rondará los  $V_{FD} = 0.8\text{V}$ .

Una vez que contamos con este valor, podemos calcular el nuevo valor de la tensión de salida:

$$V_O = \langle V_D \rangle = D \cdot V_I - (1 - D) \cdot V_{DF} \quad (4)$$

Despejando para  $D$ , obtenemos:

$$D = (V_O + V_{DF})/(V_I + V_{DF}) = (3.7\text{V} + 0.8\text{V})/(9\text{V} + 0.8\text{V}) \simeq 0.46 \quad (5)$$

Esto a su vez cambiará el valor de los ripples de tensión y corriente, puesto que no sólo a la tensión de la bobina durante  $T_{off}$  se le suma la tensión forward del diodo, sino que además al aumentar  $D$ , disminuye  $T_{off}$ . Resulta entonces:

$$\Delta I_L = (V_O + V_{DF}) \cdot (1 - D) \cdot T_s/L \simeq 0.21\text{A} \quad (6)$$

Con este valor, la corriente de boundary sube a  $0.11\text{A}$ , con lo cual aún seguimos operando en modo continuo con  $10\Omega$  de carga. En cuanto al ripple de tensión, utilizando la ecuación 3 con el nuevo valor de  $\Delta I_L$ , es  $1.53\%$ .

### 2.1.3. Considerando las ESR de la bobina y el capacitor

Si tenemos en cuenta las ESR, el circuito queda con la configuración que se observa en la figura 8.

<sup>1</sup><https://www.onsemi.com/pub/Collateral/MUR420-D.PDF>

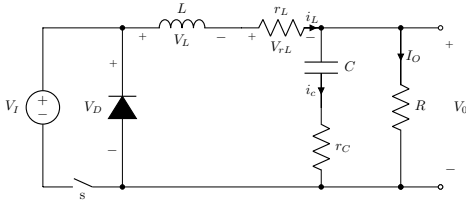


Figura 8: Fuente buck, considerando las ESR de la bobina y del capacitor

Para seguir cumpliendo con  $\langle V_L \rangle = 0$ , debe cumplirse ahora que  $\langle V_D \rangle = \langle V_O \rangle + \langle V_{rL} \rangle$ . Como la corriente media de la bobina es la de salida, la tensión media de su ESR no será otra cosa que  $\frac{r_L}{R} \cdot V_O$ .

La datasheet de la bobina sugerida por la cátedra<sup>2</sup> lista a esta ESR con el valor de  $0.65\Omega$ . Despejando para  $D$ , obtenemos pues:

$$D = \left( V_O \cdot \left( 1 + \frac{r_L}{R} \right) + V_{DF} \right) / (V_I + V_{DF}) \simeq 0.48 \quad (7)$$

El ripple de corriente, despreciando nuevamente  $i_C$  y sus cambios frente a  $I_O$ , ahora es:

$$\Delta I_L = (V_{DF} + V_O) \cdot (1 + r_L/R \cdot (1 - D) \cdot T_s/L \simeq 0.22A \quad (8)$$

En cuanto al ripple de tensión, el mismo se ve afectado por la ESR del capacitor, ya que ahora  $V_O = V_C + V_{rC}$ , con lo cual los efectos de ambos componentes deben tenerse en cuenta. El *application report* “Output Ripple Voltage for Buck Switching Regulator” de Texas Instruments<sup>3</sup> realiza el análisis correspondiente, que si bien no es de gran complejidad, sí implica un desarrollo demasiado extenso para incluir en este informe paso por paso. El mismo consiste en obtener la  $v_o(t) = v_c(t) + v_{rC}(t)$ , para los tramos  $t < T_{on}$  y el  $t > T_{on}$ , derivar para buscar el máximo y el mínimo de esa función por tramos, evaluar en esos puntos y obtener la diferencia. Para nuestro caso, dado que la ESR del capacitor es de  $32\Omega$ <sup>4</sup> como  $\tau = r_C \cdot C > T_{off}/2$  y  $\tau > T_{on}/2$ , el resultado al que se llega es:

$$\Delta V_O = \Delta I_L \cdot r_C \simeq 7.04V \quad (9)$$

Es claro que esto no es aceptable, y es necesario cambiar el capacitor por uno con menor ESR.

Se propone utilizar un capacitor de la serie ESL de KEMET Electronic Components<sup>5</sup>, en particular el de  $39\mu F$ ,  $50V$ , que tiene  $0.23\Omega$  de ESR. Se obtiene entonces  $\tau = 8.97\mu s$ , con lo cual se está en el último caso de la ecuación 9, y entonces:

$$\Delta V_O/V_O = \Delta I_L \cdot r_C/V_O = 1.36\% \quad (10)$$

Llama la atención que este resultado es menor al obtenido antes de introducir la ESR. Sin embargo, si se corrigiese por el hecho de que ahora el capacitor es casi cuatro veces más grande, sí se estaría obteniendo un resultado menos favorable (aunque más preciso) con esta fórmula.

#### 2.1.4. Considerando la corriente de recovery del diodo

Un comportamiento no ideal del diodo que no se mencionó hasta ahora es su corriente de recovery, a la cual se hizo referencia ya en el ejercicio anterior. Lo que sucede es que como la misma depende de la derivada de la corriente en el diodo cuando se lo apaga, y como la fuente y el switch son ideales, esta derivada es infinita. Esto resulta en que los picos de corriente inversa sean, idealmente, infinitos.

Desde luego, esto no es razonable: sabemos que ninguna fuente ni ninguna llave (y para el caso, ningún diodo) tiene la capacidad de entregar corriente infinita. Por lo tanto, para plasmar este fenómeno en nuestro análisis de alguna manera, recurriremos nuevamente a la hoja de datos. Encontramos que cuando  $\frac{di_R}{dt} = 50A/\mu s$ , con una corriente de forward de  $1A$  (que no es nuestro caso, pero nuevamente, esto es a modo ilustrativo), el tiempo de recovery es como máximo  $t_{rr} = 75ns$ , y la corriente  $I_{rr} = 1.7A$ . Utilizaremos pues estos datos para construir el pico de corriente inversa que se observaría en la realidad.

La forma que toma la curva de  $i_D(t)$  en recovery supera el alcance de este trabajo, y aquí simplemente la graficaremos como si fuese triangular.

## 2.2. Simulación

<sup>2</sup><https://abracon.com/Magnetics/radial/AIUR-03.pdf>

<sup>3</sup><http://www.ti.com/lit/an/slva630a/slva630a.pdf>

<sup>4</sup>[https://ar.mouser.com/datasheet/2/129/rtk\\_e-6792.pdf](https://ar.mouser.com/datasheet/2/129/rtk_e-6792.pdf)

<sup>5</sup>[https://content.kemet.com/datasheets/KEM\\_A4074\\_ESL.pdf](https://content.kemet.com/datasheets/KEM_A4074_ESL.pdf)



Se realizaron las simulaciones correspondientes a este circuito en LTSpice, utilizando el modelo “real” del diodo, y con las ESR obtenidas de las datasheets de los componentes correspondientes. Los resultados obtenidos, así como las curvas teóricas realizadas a partir del desarrollo de la sección anterior, se encuentran en la figura 10.

En los gráfico de  $v_L(t)$  e  $i_L(t)$  no se observan diferencias significativas entre ambas curvas. Una fuente de error en estas curvas es que Spice utiliza  $V_{DF} \simeq 0.77V$ , es decir, una tensión un 4 % menor a la que tomamos en el análisis teórico. Esto afecta a la tensión de salida, que en la simulación es de 3.67V. Ambos valores influyen en la cuenta de  $v_L$  y, por lo tanto, de  $i_L$ .

En cuanto a la corriente del diodo, las curvas coinciden la mayor parte del tiempo, lo cual es razonable: en  $s=0$ , son iguales a  $i_L$ , y en  $T_{off}$  circula sólo la corriente inversa del diodo, que es en el peor caso de  $200\mu A$  y tan pequeña como  $10\mu A$  (según la datasheet), y por lo tanto completamente despreciable los órdenes de magnitud que estamos trabajando.

Aparece, sin embargo, una gran diferencia en el tiempo de recovery, que se puede apreciar en detalle en la figura 9. Esto era lo que esperábamos, dado que el switching es ideal, y por lo tanto la derivada de corriente será tan grande como pequeño sea el timestep utilizado en la simulación. El pico obtenido en la simulación superaba los 200A, pero desde luego este valor no es representativo.

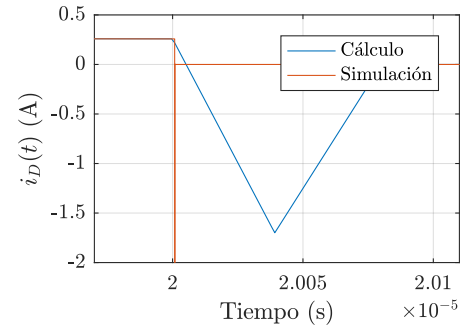


Figura 9: Corriente de recovery del diodo

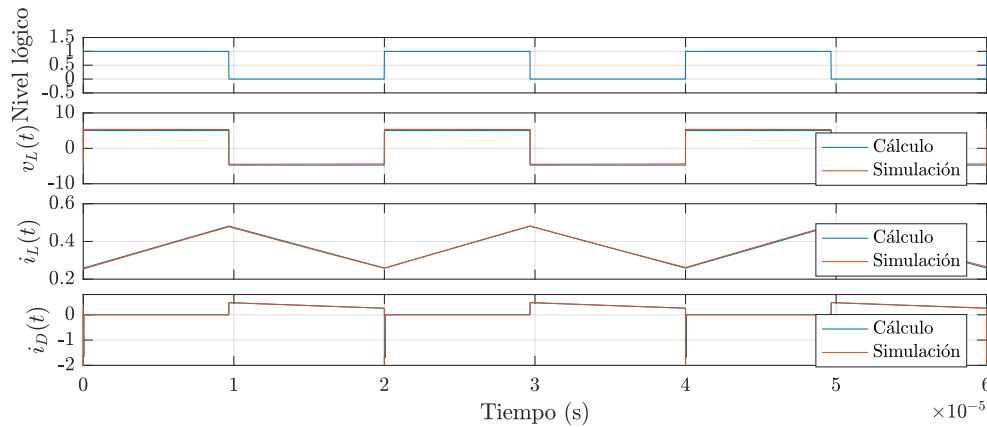


Figura 10: Curvas teóricas y simuladas de la fuente buck

### 3. Ejercicio 3

Se procedió a integrar lo desarrollado en el ejercicio 1 con el ejercicio 2, switcheando la fuente buck con el circuito de disparo estudiado.

#### 3.1. Curvas del convertidor buck

En la figura 12 observamos cómo la presencia del switch “real” afecta variables internas de la fuente. En primer lugar, los tiempos de conmutación del MOS son visibles en el gráfico, en comparación con la curva ideal. Sus efectos se ven claramente en el resto de las curvas: en  $v_L$  se observa que el duty efectivo obtenido es superior a cuando se utilizó el switch ideal. En efecto, la salida en este caso es de  $V_O \simeq 3.71V$ , lo cual es consistente con tener un duty mayor.

A su vez, esto provoca que la corriente de la bobina tenga pendiente positiva por más tiempo, lo cual explica el delay que se observa entre las curvas con llave ideal y real. Se observa también que la corriente media es mayor con la llave real, lo cual es consistente con tener una tensión de salida, y por lo tanto una corriente de salida, mayor.

En cuanto al diodo, volvemos a observar que conmuta más tarde por el aumento del duty, pero además en este caso los picos de inversa son acotados: llegan a un máximo de  $I_{rr} = 1.84A$ .

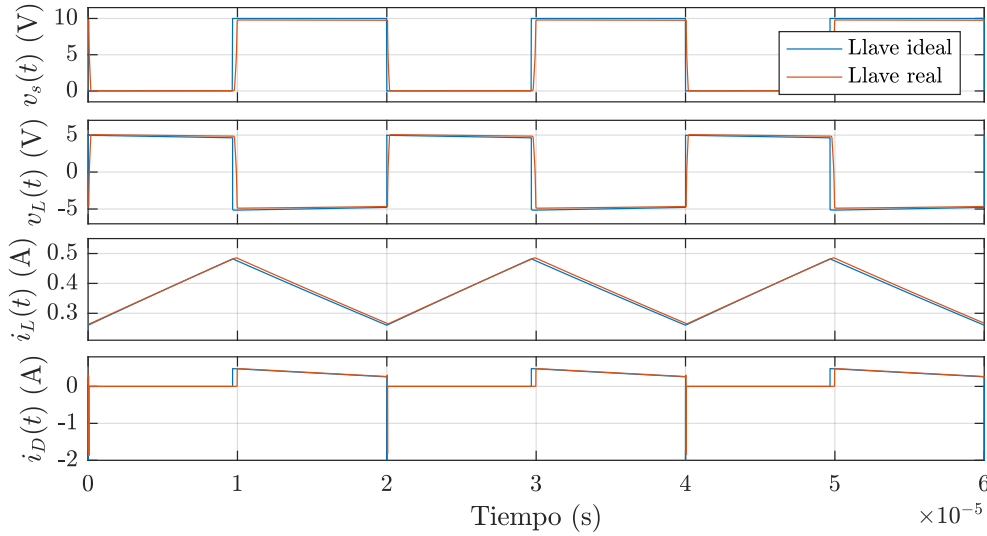


Figura 11: Curvas simuladas de la fuente buck con llave ideal y con llave real

### 3.2. Curvas de conmutación

En cuanto a la conmutación, como se menciono previamente hay una clara diferencia entre los tiempo de conmutación. Esto es debido a las diferencias presentadas en la tensiones y las corrientes, generando valores de capacitancia menores a los que posee sin la Buck. Debido a que las capacitancias son menores es necesario una menor cantidad de carga y como los tiempos de rise y fall de corriente son proporcionales a las capacitancias, terminamos con tiempos de conmutación más chicos. Cabe mencionar que también debido a que las tensiones entre  $V_{g,io}$  y  $V_{g,th}$  son más cercanas la variación de carga es también menor causando que los tiempos de rise y fall de tensión sean menores.

Concluyendo, debido a los efectos que causan las diferencias de tensión y corriente entre ambos casos tenemos una disminución significativa de los tiempos de conmutación.

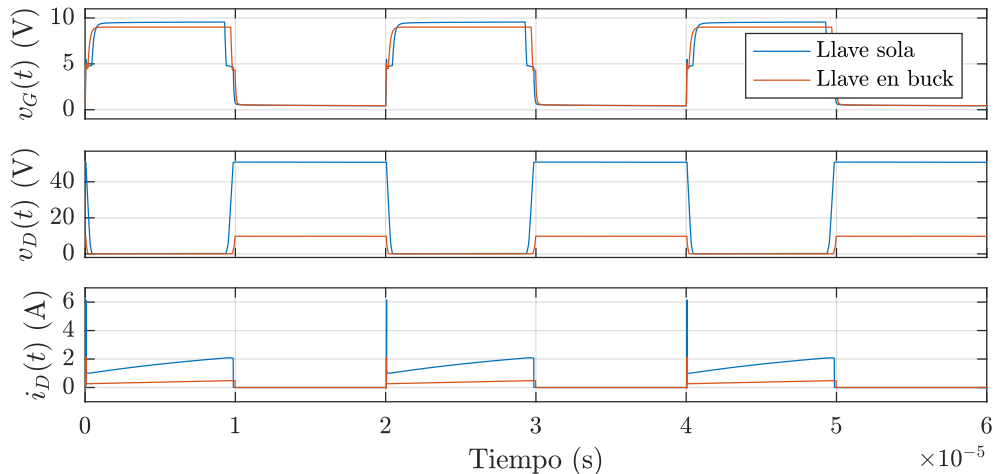


Figura 12: Curvas simuladas de conmutación de la llave con y sin la buck

## 4. Ejercicio 4

### 4.1. Modo discontinuo

En esta sección se muestran las diversas curvas ya calculadas en las secciones anteriores pero trabajando en modo de conducción discontinua (DCM). Para ello, es necesario calcular la corriente de boundary para saber el valor de corriente a partir del cual se comenzará a trabajar en modo discontinuo.

Habiendo calculado previamente el valor de  $\Delta I_L$  y sabiendo que  $I_{OB} = \frac{\Delta I_L}{2}$  se obtiene que:  $I_{OB} = 0.11A$

Sabiendo el valor de  $I_{OB}$  podemos obtener la resistencia mínima para que la fuente trabaje en modo de conducción discontinua, a saber:  $R_{min} = \frac{V_O}{I_{OB}} = 33.63\Omega$

Sabiendo esto, para que los efectos del modo de conducción discontinua puedan ser percibidos se eligió una resistencia de  $150\Omega$ . A continuación se presentan las distintas señales solicitadas.

#### 4.1.1. Señal de disparo y conmutación de la llave

En la figura 13 se muestran tanto para el encendido como para el apagado la señal de disparo junto con las señales de conmutación de la llave, a saber: tensión de gate, tensión drain-source y corriente de drain.

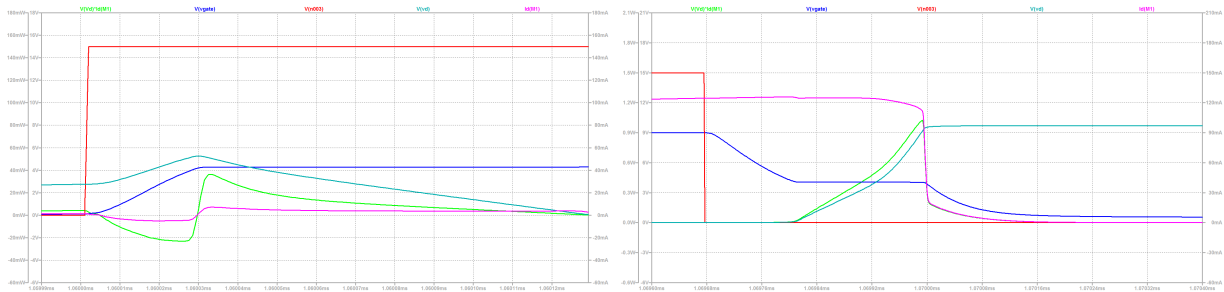


Figura 13: Encendido (izquierda) y apagado (derecha) de la llave: señal de disparo (rojo), tensión de gate (azul), tensión de drain (turquesa), corriente de drain (fucsia), potencia (verde).

En el encendido se puede ver que la corriente de drain crece al ritmo de la corriente del inductor desde el momento inicial. Esto se debe a que la corriente del inductor es cero ya que el mismo se encontraba descargado al momento de encender la llave. De hecho, por este motivo, el crecimiento resulta despreciable durante la caída de tensión de drain-source, lo cual resulta en una pérdida de potencia prácticamente igual a cero, que se calculará más adelante. En el caso del continuo, la corriente de drain crecía rápidamente para igualar a la del inductor, resultando en una mayor pérdida de potencia dado el producto  $V_{DS} * I_d$ , que también se calculará al realizar el estudio de pérdidas en la conmutación.

En el apagado de la llave no ocurre lo mismo que en el encendido ya que la corriente de drain estará regida por la corriente del inductor, la cual no será nula en este punto. No habrá una diferencia significativa en las formas de onda entre el modo discontinuo y el continuo, solamente se podrá observar una diferencia en las magnitudes de la corriente del drain, lo cual se podrá apreciar en la potencia de pérdida instantánea.

De este análisis podemos determinar que en el caso del apagado no se podrá determinar a priori cuál de los dos modos perderá más potencia por apagar la llave, ya que depende de las condiciones del circuito. En cambio, en el encendido, el modo discontinuo siempre contará con una pérdida de potencia prácticamente nula.

#### 4.1.2. Corriente en el inductor y en el diodo

En la figura 14 se muestra el gráfico correspondiente a las corrientes del inductor y del diodo trabajando en modo discontinuo.

En ésta se puede observar que al igual que en modo continuo el diodo sigue la corriente del inductor durante el tiempo en el que la llave se encuentra apagada. Sin embargo, al comparar con el caso continuo, se hace visible la diferencia entre el tiempo de crecimiento de la corriente respecto del de caída de la misma. El hecho de que el crecimiento de la corriente no sea simétrico respecto de la caída hace que el inductor se descargue antes de la próxima

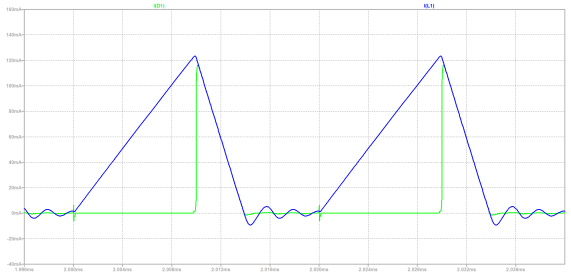


Figura 14: Corriente en el inductor (azul) y en el diodo (verde)

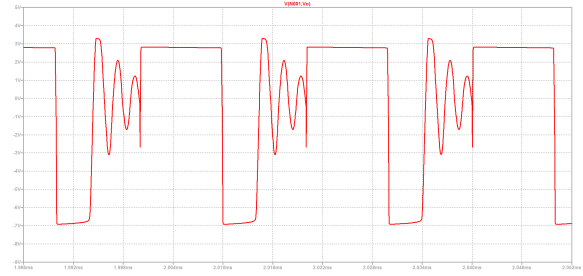


Figura 15: Tensión en el inductor

conmutación de la llave, generando así que la misma llegue hasta cero, haciendo que el circuito trabaje en modo discontinuo.

Al llegar al valor de corriente igual a cero, se observa una oscilación de la misma a modo de “ringing” o resonancia. Esto se debe a los intercambios de energía producidos durante ese tiempo en el cual se genera un punto de alta impedancia producido por la llave abierta, el diodo que se encuentra en inversa, y la resistencia propia con el capacitor cargado en paralelo, los cuales en conjunto con el inductor dan lugar también a un RLC resonante.

#### 4.1.3. Tensión en el inductor

En la figura 15 se muestra el gráfico correspondiente a la tensión del inductor y en modo discontinuo:

En ésta se puede observar claramente los tiempos de carga y descarga del inductor, siendo el tiempo de carga mucho mayor al de descarga correspondiente. Aquí también se puede vislumbrar que el tiempo en el cual la llave permanece encendida es el mismo que el que la llave permanece apagada. Sin embargo, la tensión no se mantiene constante en todo el intervalo de tiempo en el que la llave está apagada debido al “ringing” explicado previamente en la corriente del inductor.

### 4.2. Pérdidas en modo continuo y discontinuo

A continuación se procede a calcular las pérdidas de potencia por conmutación en la llave tanto en el modo continuo como en el discontinuo.

Para poder hacer esto se utilizó la herramienta de integración de LTspice para poder obtener la energía perdida en el intervalo de tiempo de cada conmutación (ON/OFF). Para poder definir un intervalo de tiempo adecuado, es decir, el intervalo en el cual el producto  $V_{DS} \times I_d \neq 0$ , se considerará cero a aquellos valores inferiores a  $50mV$  y  $0.5\mu A$ .

#### 4.2.1. Pérdidas en modo continuo

De los gráficos de conmutación de la llave en modo continuo se obtuvo que:

En el encendido:  $t_{ri} + t_{fv} = 249.5ns$   $W_{CON} = 249.67nJ$   $P_{CON} = F_s \times W_{CON} = 12.4835mW$

En el apagado:  $t_{rv} + t_{fi} = 480ns$   $W_{COFF} = 354.19nJ$   $P_{COFF} = F_s \times W_{COFF} = 17.7095mW$

Entonces la potencia total de pérdida por conmutación equivale a:  $P_c = F_s(W_{CON} + W_{COFF}) = 30.193mW$

Que porcentualmente representa:  $P_c\% = \frac{P_c}{P_c + V_O I_O}$

Y sabiendo que:  $V_O = 3.758V$  y  $I_O = 0.3758A$

Finalmente resulta:  $P_c\% = 2.0931\%$

#### 4.2.2. Pérdidas en modo discontinuo

De los gráficos de conmutación de la llave en modo discontinuo se obtuvo que:

En el encendido:  $t_{ri} + t_{fv} = 127.7ns$   $W_{CON} = 0.71222nJ$   $P_{CON} = F_s \times W_{CON} = 0.035611mW$

En el apagado:  $t_{rv} + t_{fi} = 388.7ns$   $W_{COFF} = 95.342nJ$   $P_{COFF} = F_s \times W_{COFF} = 4.7671mW$

Entonces la potencia total de pérdida por conmutación equivale a:  $P_c = F_s(W_{CON} + W_{COFF}) = 4.8027mW$

Que porcentualmente representa:  $P_c\% = \frac{P_c}{P_c + V_O I_O}$

Y sabiendo que:  $V_O = 6.24V$  y  $I_O = 0.041A$   
Finalmente resulta:  $P_c\% = 1.842\%$

#### 4.2.3. Conclusiones

De los resultados obtenidos, por un lado, se puede destacar el hecho de que la potencia perdida en el encendido de la llave en el modo discontinuo efectivamente es cercana a cero, comparada con todas las demás. Además, se pudo ver que si bien la potencia total de pérdida por conmutación fue mayor en el modo continuo, la pérdida porcentual no lo fue tanto. Esto se debe a que al trabajar en modo discontinuo se alteran tanto la tensión como la corriente de salida de la fuente, provocando que disminuya la potencia entregada a la carga y, por ende, la potencia total entregada por la fuente.

Finalmente podemos concluir que no hay un modo de trabajo que tenga menos pérdidas de forma previsible y que dependerá de las características de la fuente con la que se esté trabajando.

Además notar que, al no contar con un controlador, no se puede regular el duty cycle de la señal de disparo de forma tal que se pueda obtener la salida de tensión deseada, a pesar de estar en modo discontinuo. Esto implica que si contásemos con un control, de forma tal de obtener la misma tensión en la carga, habría que corroborar nuevamente qué modo presenta mayores pérdidas.