

N1 L	NIO NA-A	
Nombre:	Nº Mat.:	

Asignatura: Electrónica Industrial (202)

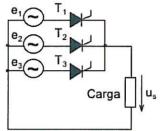
Especialidad: Ing.Eléctrica 4ºGITI

Fecha: 19/01/2017

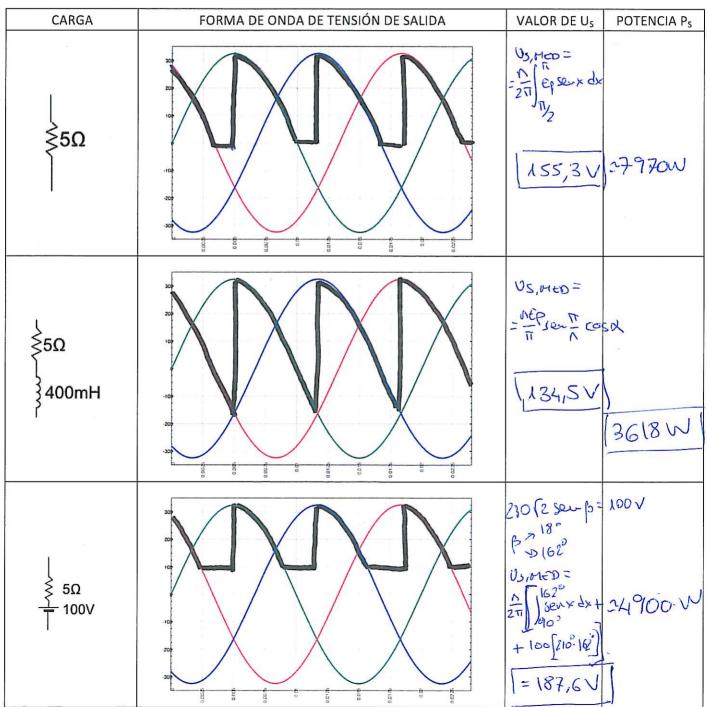
Publicación de notas: 02/02/17 Revisión de examen: 07/02/17

## CUESTIÓN 1 (3,3 puntos)

El rectificador de la figura alimenta a una carga desde una red trifásica de 230V eficaces fase-neutro y 50Hz. Los tiristores del rectificador son ideales y se disparan con un ángulo de retraso  $\alpha$ =  $60^{\circ}$ . Existen tres cargas diferentes que pueden conectarse a este rectificador.



a) Para las tres cargas indicadas, dibujar la forma de onda de tensión de salida U<sub>s</sub>, calcular su valor medio y la potencia entregada a la carga

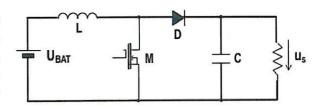






## CUESTIÓN 2 (3,3 puntos)

El circuito de la figura es un convertidor dc-dc tipo elevador. Se emplea para alimentar con 120V constantes una carga resistiva cuyo valor oscila entre  $12\Omega$  y  $24\Omega$ . La energía proviene de una batería de 48V cuya tensión, puede variar entre 30V y 50V en función de su estado de carga. La frecuencia de conmutación del transistor MOSFET es de 100kHz. El condensador C es suficientemente grande y no presenta rizado y la bobina presenta una inductancia de 1mH.



a)	Indicar el máximo y el mínimo ciclo de trabajo del convertidor	d <sub>MIN</sub> (SeV) 0,58	d <sub>MAX</sub> (35V) 0,75
b)	Calcular la máxima potencia de salida y la máxima corriente media de entrada	Ps 12∞ W	I <sub>BAT</sub> 4⊙ A
c)	Calcular la máxima corriente media en el transistor y en el diodo	1 <sub>M</sub> 30 A	lo A
d)	Calcular la máxima tensión drenador-fuente en el transistor y la inversa del diodo	U <sub>M</sub> \2€ ∨	120 V
e)	Calcular el máximo rizado de corriente en la bobina	ΔI <sub>L,MAX</sub>	
f)	Calcular el valor del condensador C para que el rizado de la tensión de salida sea 1% en el peor caso	62,5 MF	

Com. devoter 
$$U_S = \frac{U_{BAT}}{1-d}$$
 $P_{S,HAX} = \frac{U_S^2}{R_{MIN}}$ ;  $J_{BAT,HAX} = \frac{P_{S,HAX}}{U_{DAT,MIN}}$ 
 $J_{D,HCD} = \frac{U_S}{R_{MIN}}$ ;  $J_{T,HCD}(HAX) = \frac{P_{S,MAX}}{U_{BAT,HIN}} \left(1 - \frac{U_{BAT,HIN}}{U_S}\right)$ 
 $U_M = U_D = U_S$ .

 $A\dot{U} = \frac{U_C \cdot d}{U_C \cdot d}$ : pare heller el evinimo:  $\frac{dA\dot{U}}{dA} = 0$   $\frac{d}{dC} = 0.5$ 
 $\frac{d}{dC} = 0.5$ 

Por teubo el evinimo en para  $U_{BAT} = 50V$ .

 $\frac{dT}{dC} = 0.5$ 

$$\frac{1}{100} = \frac{10.075}{120} = \frac{10.075}{120} = \frac{10.075}{120} = \frac{62.5}{120}$$



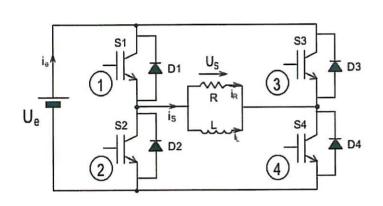
## UNIVERSIDAD POLITÉCNICA DE MADRID = Escuela Técnica Superior De Ingenieros Industriales Departamento De Automática, Ingeniería Electrónica E Informática Industrial DIVISIÓN DE INGENIERÍA ELECTRÓNICA (DIE)

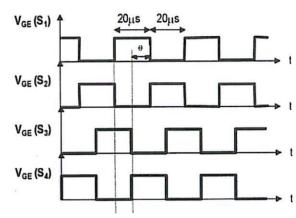


Nombre: \_\_\_\_\_\_ Nº Mat.:\_\_\_\_\_

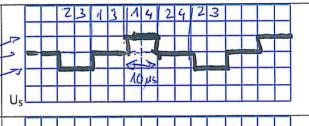
## CUESTION 3 (3,3 puntos)

La figura muestra un inversor monofásico controlado por fase desplazamiento de fase, siendo  $\theta$  el ángulo de solape. Los interruptores del mismo son IGBTs con diodos en antiparalelo. La carga está compuesta por una resistencia (R=10 $\Omega$ ) en paralelo con una bobina (L=100 $\mu$ H). La tensión de entrada es una tensión continua, constante, e igual a 100V. La figura 2 muestra las señales de disparo de los IGBTs cuya frecuencia de conmutación es de 25kHz. Considerar los semiconductores ideales y la corriente por la bobina con valor medio igual a cero en régimen permanente (una vez transcurrido el transitorio de arranque).



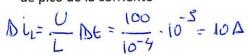


a) Dibujar la forma de onda de la tensión salida (U<sub>s</sub>) en régimen permanente, indicando valores de tensión y tiempos.



b) Dibujar la corriente por la resistencia (I<sub>R</sub>), la corriente por la bobina (I<sub>L</sub>), y la corriente de salida (I<sub>S</sub>) en régimen permanente, indicando los valores de pico de la corriente

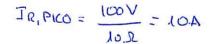






-100V

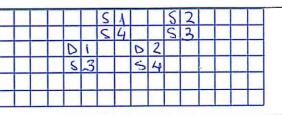








 c) Indica, en cada instante, por donde circula la corriente de salida







			10000		
d)	Calcular la corriente media en cada	I <sub>S1,MED</sub>	2,50	P <sub>S1</sub>	7,5 W
	semiconductor, y sus pérdidas de potencia para un $\theta$ =90 $^{\circ}$ (10 $\mu$ s)	I <sub>S2,MED</sub>	2,5 A	P <sub>S2</sub>	7,5 W
	- Diodos (Vγ=1V y rd=0Ω)	I <sub>S3,MED</sub>	3,75 A	P <sub>S3</sub>	11,25 W
	- 1GBT (U <sub>CE,SAT</sub> =3V)	I <sub>S4,MED</sub>	3,75A	P <sub>S4</sub>	11,22 W
di.		I <sub>D1,MED</sub>	1,25 A	P <sub>D1</sub>	1,25 W
		I <sub>D2,MED</sub>	1,25A	P <sub>D2</sub>	1,25 W
		I <sub>D3,MED</sub>	OA	P <sub>D3</sub>	o W
		I <sub>D4,MED</sub>	OA	P <sub>D4</sub>	0 W
e)	Calcular el rendimiento del inversor	η <b>Ρ</b> τ	z = 500 W	n	= 92,5%
f)	Calcular el radiador que necesita este inversor, si todos los semiconductores van montados en el mismo y asumiendo que el régimen pulsante es de alta frecuencia. La resistencia térmica de cualquiera de los semiconductores es $R_{\theta UC}=0,5^{\circ}C/W$ y la $R_{\theta CR}=0^{\circ}C/W$ . La temperatura máxima permitida en la unión del semiconductor es de $150^{\circ}C$ y la ambiente es de $30^{\circ}C$ .	ROPA = 2,86°C/W			
	)\			1 -	1 1

f) El disipador en común para todos y por lo tembo disipa 40W. ATRA = PORA · Proma (40W)

El radiator que derà typert por el dispositivo que tenga menyor carte de temperatura unión-capsula. Como todos treven la misma Rova, serà el que men potencia disipe (53,54).

To=TA+ ROPA PTOTAL + PEUC PS3, MODIA
Régimen alte frecueire.