

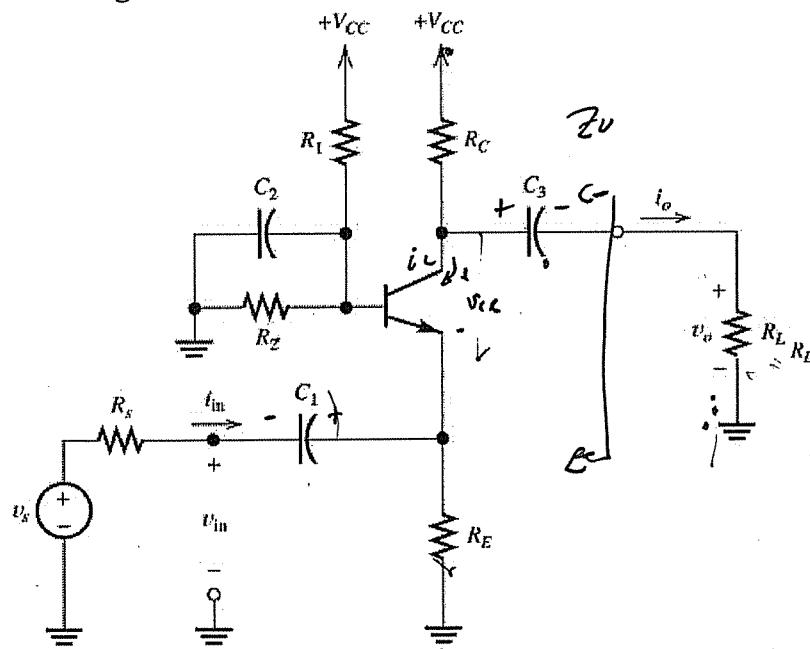
APELLIDOS Y NOMBRE:

R E S U L V C I O N

30 puntos

EJERCICIO 1.

Sea el circuito de la figura:



Transistor de Si NPN $\beta=100$; $V_{CC}=15$ voltios; $V_{BEQ}=0,7$ voltios
 $R_S = 50$ ohmios ; $R_I = 100$ Kohm ; $R_C = 5$ Kohm; $R_L = 1$ Kohm; $R_E = 5K$ $R_2 = 50K$
 Efecto Early despreciable. Capacidades lo suficientemente elevadas como para suponerlas cortocircuitos a las señales de alterna
 Se pide:

PREG 1	1º) En hoja aparte, dibujar el circuito equivalente de continua	1p
PREG 2	2º) En hoja aparte, expresión analítica y gráfica, con valores literales de la recta de carga estática, indicando los valores de la ordenada en el origen y la abcisa en el origen. (puntos de intersección con los ejes de coordenadas) Valores numéricos $1'5mA$, 15Ω .	2p
PREG 3	3º) En hoja aparte, expresión analítica exacta, con valores literales de la corriente de colector I_{CQ} Valor numérico $0'793mA$.	2p
PREG 4	4º) En hoja aparte, expresión analítica exacta, con valores literales de la tensión colector emisor V_{CEQ} . Valor numérico $7V$	1p

EXAMEN DE ELECTRÓNICA ANALÓGICA.- CONVOCATORIA 3-7-2003
2º CURSO DE INGENIERÍA TÉCNICA EN ELECTRÓNICA INDUSTRIAL

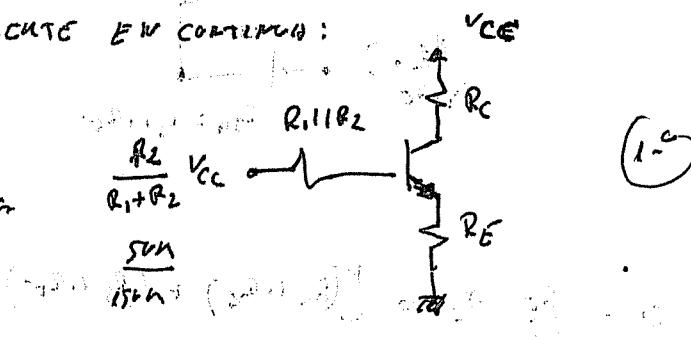
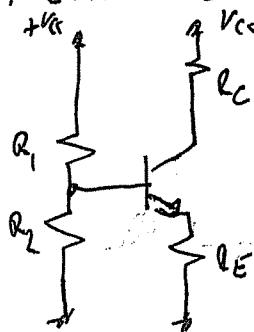
APELLIDOS Y NOMBRE:

Punto 5 5º) Expresión analítica y gráfica de la recta dinámica de carga, dibujándola junto con la recta estática de carga. Puntos de intersección con los ejes de coordenadas. Valores numéricos $V = 8'68 \text{ mV}$ & $V = 7'665 \text{ V}$.	2p 1p
Punto 6 6º) Máxima excursión simétrica que podemos tener Valor numérico 665 mV .	1p
Punto 7 7º) Dibujar en hoja aparte el circuito equivalente de alterna	1p
Punto 8 8º) Dibujar en hoja aparte el circuito incremental euivalente	1p
Punto 9 9º) Evaluar parámetros incrementales r_π y β $r_\pi = 3.291 \Omega$ $\beta = 100$	1p
Punto 10 10º) En hoja aparte demostrar que la expresión literal de la ganancia en tensión vale: $A_V = \frac{v_o}{v_{in}} = \frac{\beta(R_L R_C)}{r_\pi}$ Valor numérico $25'32$	2p 1p
Punto 11 11º) En hoja aparte demostrar que la expresión literal de la impedancia de entrada vale: $R_{in} = \frac{v_{in}}{i_{in}} = R_E \left[\frac{r_\pi}{(\beta + 1)} \right]$, Valor numérico 32Ω .	2p 1p
Punto 12 12º) En hoja aparte demostrar que la expresión literal de la impedancia de salida vale: $R_o = R_C$ Valor numérico $5 \text{ k}\Omega$.	2p 1p
Punto 13 13º) Suponiendo que $v_s(t)$ y R_s son las del generador del laboratorio, evaluar la máxima tensión eficaz en vacío del generador para que la distorsión a la salida no sea excesiva (Máxima excursión simétrica) $47'6 \text{ mV}_{\text{rms}}$	2p
Punto 14 14º) Evaluar el valor de la capacidad C_1 para que la frecuencia de corte inferior sea de 1 KHz, (suponiendo el resto de las capacidades cortocircuitos en alterna) Indicar polaridad si debe ser electrolítica (si es mayor de 1 microfaradio)	1p $4'097 \mu\text{F}$
Punto 15 15º) Evaluar el valor de la capacidad C_3 para que la frecuencia de corte inferior sea de 100 Hz (suponiendo el resto de las capacidades cortocircuitos en alterna) Indicar polaridad si debe ser electrolítica	1p $1'53 \mu\text{F}$
Punto 16 16º) Evaluar el valor de la capacidad C_2 para que a la frecuencia de 100 Hz la impedancia que presenta C_2 sea la décima parte de $R_1 R_2$ (suponiendo el resto de las capacidades cortocircuitos en alterna) Indicar polaridad si debe ser electrolítica	1p $470 \mu\text{F}$



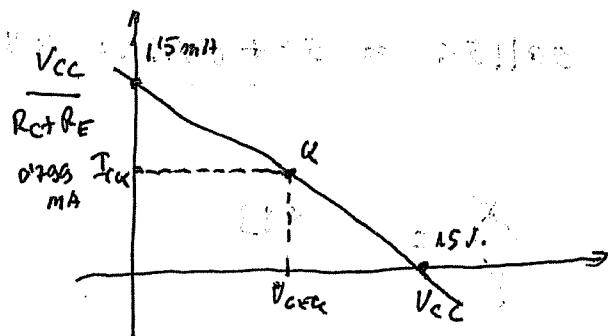
EJERCICIO 1.

1º) CIRCUITO EQUIVALENTE EN CORRIENTE:



$$I_{CEQ} = \frac{R_2}{R_1+R_2} \cdot \frac{V_{CC} - V_{BEQ}}{R_1||R_L + R_E(1+\frac{1}{\beta})}$$

$$(2) \quad V_{CEQ} = V_{CC} - (R_C + R_E) \cdot I_C \quad R-E.C.$$



$$\text{ORDENADA EN EL ORIGEN: } \frac{V_{CC}}{R_C + R_E} = \frac{15}{5K + 5K} = \frac{15}{10K} = 1'5 \text{ voltios}$$

$$\text{ABSCISA EN EL ORIGEN: } V_{CC} = 15 \text{ V}$$

$$R_1||R_L = 50K || 100K = 33'33K \quad 0'1799$$

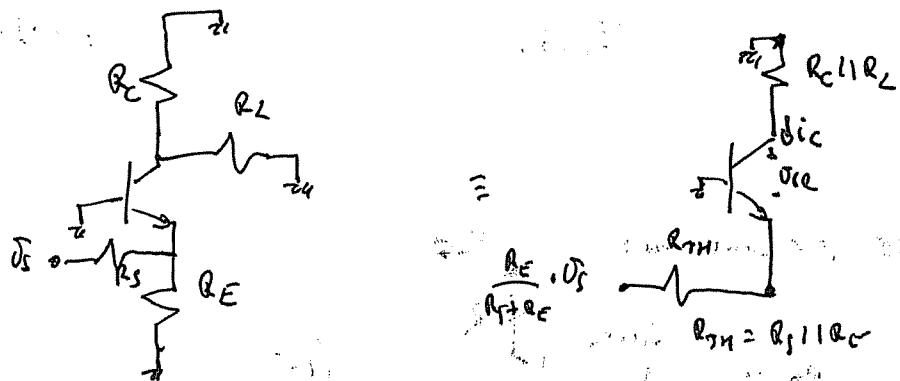
$$3^{\circ} \quad I_{CEQ} = \frac{15 - 0'7}{33'33K + 5'05K} = \frac{14'3}{0'333K + 5'05K} = 0'0041799 \text{ A.}$$

$$(4) \quad V_{CEQ} \approx V_{CC} - R_C I_{CEQ} - R_E(1+\frac{1}{\beta}) I_{CEQ} \approx 15 - (R_C + R_E) I_{CEQ} = 15 - 10K \cdot 0'0041799 \text{ voltios} = 7 \text{ V}$$

(5) CIRCUITO EQUIVALENTE DE ACTIVIDAD

K₂

CIRCUITO EQUIVALENTE DE ALIMENTACIÓN:



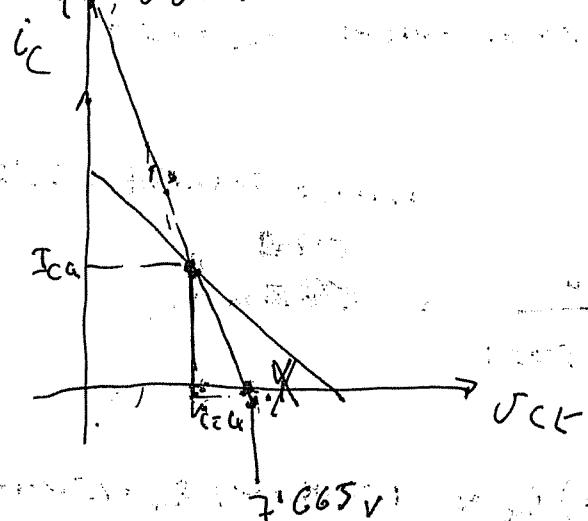
$$0 - \frac{R_C}{R_E + R_C} V_{CE} = [(R_C || R_L) + (R_S || R_E)] i_C + V_{CE}$$

Si $V_s \approx 0$

$$V_{CE} \approx -\frac{1}{R_d} V_{CE}$$

dónde $R_d = (R_C || R_L) + (R_S || R_E)$

$$R_d = (5k || 1k) + 50 || 5k \approx 50 + 0.672k = 88.32k$$



$$\beta = \frac{x}{y} = 883$$

$$\frac{\beta \times -k_{CE}q}{I_{CQ}} = 883$$

$$x = 883 \cdot I_{CQ} + V_{CEQ} =$$

$$883 \cdot 7.000 \cdot 10^{-3} + 7 = 7 + 0.665 =$$

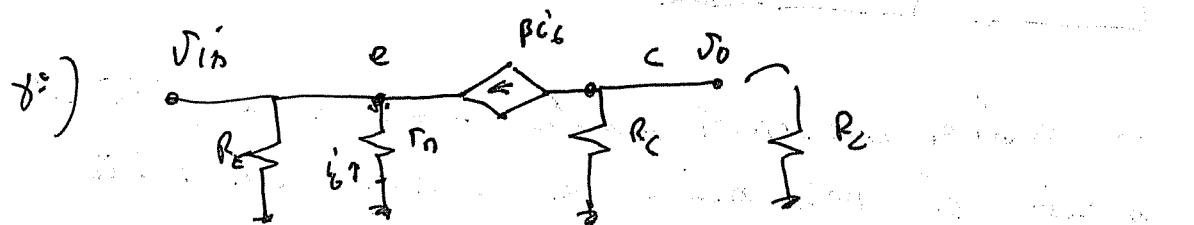
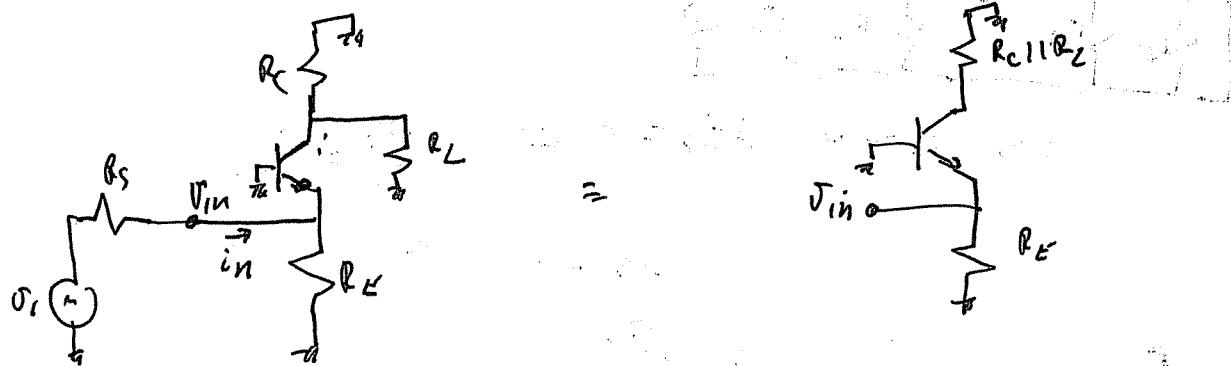
$$Y = \frac{-7.665}{883} = -8.68mV$$

(5)

MÁXIMA EXCURSIÓN SINTONICA

$$\underline{\underline{0.665 \text{ V}}}$$

7: CIRCUITO EQUIVALENTE DE ALTAZADA.



$$V_o = - (R_C \parallel R_L) \beta i_B$$

$$i_B = - \frac{V_{in}}{R_E}$$

$$V_T = 26mV$$

$$g: R_E = \frac{V_T}{I_{\beta \alpha}} = \frac{R_T V_T}{I_{\beta \alpha}} = \frac{100 \times 26 \times 10^{-3}}{0.179 \times 10^{-3}} = 3.291 \Omega$$

$$h_{ie} \doteq \beta = 100$$

$$10: V_o = - (R_C \parallel R_L) \beta i_B$$

$$i_B = - \frac{V_{in}}{R_E}$$

$$V_o = + (R_C \parallel R_L) + \beta \frac{V_{in}}{R_E} \Rightarrow$$

$$\boxed{\frac{V_o}{V_{in}} = + \frac{\beta (R_C \parallel R_L)}{R_E} = A_v}$$

$$A_v = \frac{100 \times (5k \parallel 1k)}{3.291} = 25.32$$

$$11: Z_{in} = \frac{V_{in}}{I_{in}} = \cancel{R_E} \cancel{R_L}$$

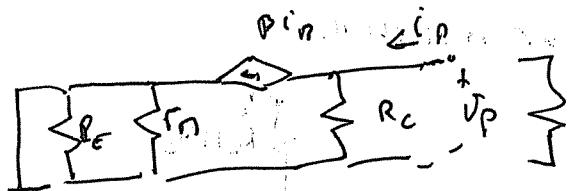
$$= \frac{1}{R_E} + \frac{1}{R_L(\beta+1)}$$

$$\frac{V_{in}}{I_{in}} = \frac{V_{in}}{R_E} - (\beta+1)i_B = \frac{V_{in}}{R_E} + \frac{(\beta+1)V_{in}}{R_E}$$

$$= R_E \parallel \frac{R_E}{\beta+1} = 5k \parallel \frac{3.291}{\beta+1} = 5k \parallel \frac{3.291}{100} \approx 32$$

12) Impedancia de salida:

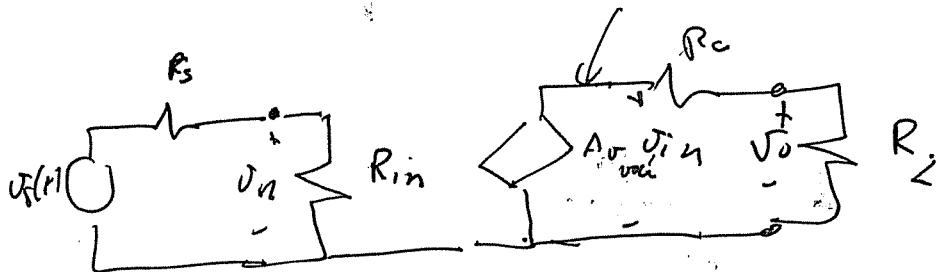
En el c.o. de altares. Necesitamos la entrada a mas, y q aplicamos la definición: $\frac{V_P}{I_P}$



$$\text{com } i_E = 0 \Rightarrow \beta i_P = 0 \Rightarrow \frac{V_P}{I_P} = R_C$$

según la calculada

13a)



La máxima excursión se mantiene constante en de 665mV.
o decir, el valor máximo de la c.a. a la salida
puede ser de ese valor. por tanto.

$$\text{Com } V_o = 25'32 V_{in}$$

$$y \quad V_{in} = \frac{R_{in}}{R_s + R_{in}} V_s$$

$$V_o = 25'32 \times \left(\frac{32}{32+50} \right) 0.5 < 665 \text{mV. max}$$

~~Si max =~~

$$V_o = 9'88 V_s < 665 \text{mV}$$

$$V_s < \underline{\underline{67'3 \text{mV}}}$$

Si es menor

$$V_{s, \text{max}} < 47'6 \text{mV}$$

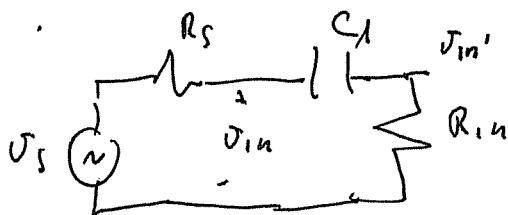
aparece distorsión

Hay que tener en cuenta que el transistor entra en SATURACIÓN a los V_{2D} .
Tenemos en cuenta este dato, pero este punto no hemos de controlar



14º) Evacuar capacidad C_1 : para $f_c = 1000 \text{ Hz}$

CIRCUITO EQUIVALENTE



$$\frac{V_{in}}{V_s} = \frac{1}{1 + \frac{1}{j\omega C_1}}$$

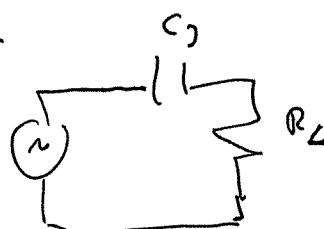
$$\omega_C = \frac{1}{R_{in}C} = 2\pi f_c$$

$$f_c = \frac{1}{2\pi R_{in}C} = 1000 \Rightarrow C = \frac{1}{2\pi \times 1000 \times 32} =$$

$$C = 4'97 \times 10^{-6} \text{ F}$$

$$\boxed{C_1 \geq 4'97 \mu\text{F}}$$

15º).

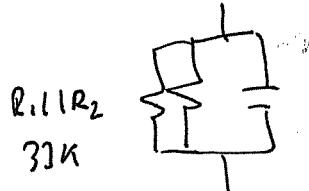


Igual que el caso anterior:

$$C_3 = \frac{1}{2\pi \times 100 \times 32 \times 1000} = 1'59 \times 10^{-6}$$

$$C_3 \geq 1'59 \mu\text{F}$$

16



$$f = 100 \text{ Hz} \quad \frac{1}{C\omega} < \frac{1}{10 \cdot 33K}$$

$$\frac{1}{C\omega} < 3'3K$$

$$C > \frac{1}{33K \cdot 2\pi \times 100} = 0'48 \mu\text{F}$$

$$480 \mu\text{F}$$

1. *Chlorophytum comosum* L. (Liliaceae) - Common grass-like plant with long, narrow leaves and clusters of small, bell-shaped flowers.

2. *Clivia miniata* (L.) Ker-Gawler (Amaryllidaceae) - A large, evergreen bulbous plant with broad, lanceolate leaves and clusters of bright red flowers.

3. *Crinum asiaticum* L. (Amaryllidaceae) - A large, bulbous plant with long, strap-like leaves and clusters of white flowers.

4. *Cyperus rotundus* L. (Cyperaceae) - A common sedge-like plant with round, tuberous rhizomes and clusters of small, spike-like flowers.

5. *Equisetum arvense* L. (Equisetaceae) - A common horsetail-like plant with jointed stems and whorls of small, scale-like leaves.

6. *Gentianella amarella* (L.) Gray (Gentianaceae) - A small, annual plant with blue flowers and a deeply lobed leaf.

7. *Hedera helix* L. (Araliaceae) - A climbing vine with heart-shaped leaves and clusters of small, star-shaped flowers.

8. *Lathyrus vernus* L. (Fabaceae) - A small, annual plant with trifoliate leaves and clusters of pink flowers.

9. *Lilium candidum* L. (Liliaceae) - A small, bulbous plant with long, narrow leaves and clusters of white flowers.

10. *Malva neglecta* L. (Malvaceae) - A small, annual plant with broad, lobed leaves and clusters of pink flowers.

11. *Mitchella repens* L. (Rubiaceae) - A small, evergreen vine with heart-shaped leaves and clusters of white flowers.

12. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

13. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

14. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

15. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

16. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

17. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

18. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

19. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

20. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

21. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

22. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

23. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

24. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

25. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

26. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

27. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

28. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

29. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

30. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

31. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

32. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

33. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

34. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

35. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

36. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

37. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

38. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

39. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

40. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

41. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

42. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

43. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

44. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

45. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

46. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

47. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

48. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

49. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

50. *Myrsinaceae* (Myrsinaceae) - A small, evergreen tree or shrub with dark, leathery leaves and clusters of white flowers.

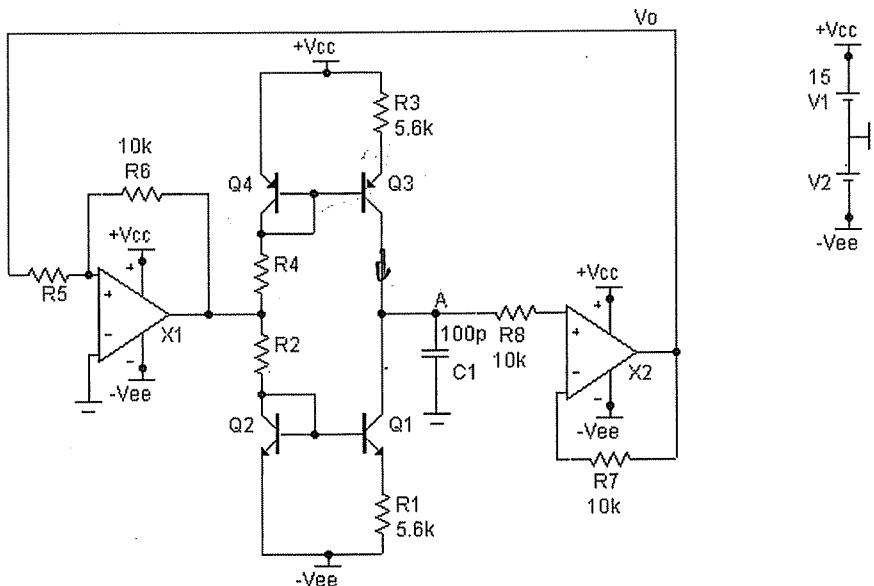
EXAMEN DE ELECTRÓNICA ANALÓGICA.- CONVOCATORIA 3-7-2003
2º CURSO DE INGENIERÍA TÉCNICA EN ELECTRÓNICA INDUSTRIAL

APELLIDOS Y NOMBRE:

RESOLUCIÓN

EJERCICIO 2.-

Sea el circuito de la figura:



La pareja de transistores Q1 y Q2 conforman una fuente de corriente WILDAR , lo mismo que la pareja de transistores Q3 y Q4. Las corrientes de colector de Q1 y Q3 cuando les corresponda estar activados, deben ser iguales. Cuando Q1 conduce, la capacidad C1 se va descargando hasta alcanzar cierto valor negativo. Cuando Q3 conduce , la capacidad se va cargando hasta que alcanza cierto valor positivo.

El A.O. X1 está montado como comparador con histéresis.

Se desea obtener a la salida del A.O. X2 una señal triangular de valor de pico positivo igual al valor de pico negativo de +/- 10 voltios. , y de una frecuencia de 10 KHz.

Se pide

1º) Describir brevemente de forma cualitativa el funcionamiento del circuito. (2 puntos)
 2º) Calcular el valor de la corriente necesaria de carga y descarga de la capacidad.(2 ptos.)

3º) Evaluar a qué valor hay que ajustar las resistencias R2 y R4 para que la fuentes Wildar suministren las corrientes deseadas, realizando la demostración únicamente para la pareja Q1 y Q2. (2 ptos.)

4º) Evaluar el valor al que hay que ajustar R5, para conseguir la tensión pico a pico deseada. (1pto.)

5º) Evaluar la tensión base-emisor del transistor Q1 cuando está trabajando en la R.A.N.1p

6º) Al colocar la sonda del osciloscopio en el punto "A" se observa que señal de salida ha variado. Justificar la causa, evaluando en su caso, la nueva frecuencia y tensión pico a pico a la salida. (2 ptos.) $V_{P-P} = 20 \text{ V}$

DATOS:

$$f = ?$$

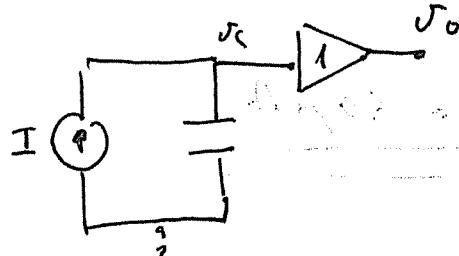
Temperatura de todos los transistores: 27°C ($V_T = 25 \text{ mV.}$)

Todos los transistores iguales con $\beta_F = 100$ y $\eta = 1$

Tensión de saturación positiva y negativa de los A.O. 14.6 voltios

Valor absoluto de las tensiones base-emisor de los transistores Q2 y Q4 cuando están trabajando en la R.A.N.: =0.7 voltios.

Impedancia de entrada de sonda+osciloscopio: 1 Meg // 30 pf.



$$v_c(t) = \frac{1}{C} \int i dt + v_{cmi} = \frac{I}{C} t + v_{cmi}$$

El transistor Q_1 conduce cuando $V_{X_1} = -V_{SAT}$, y entonces la fuente de corriente $\alpha_1 - Q_1$ inyecta corriente hacia la capacidad:

$$v_c(t) = \frac{I}{C} t + v_{cmi}$$

Como X_2 es una segunda, cuando $v_c(t)$ alcance el valor de $-V_{SAT} - \frac{R_5}{R_6} V_{SAT}$

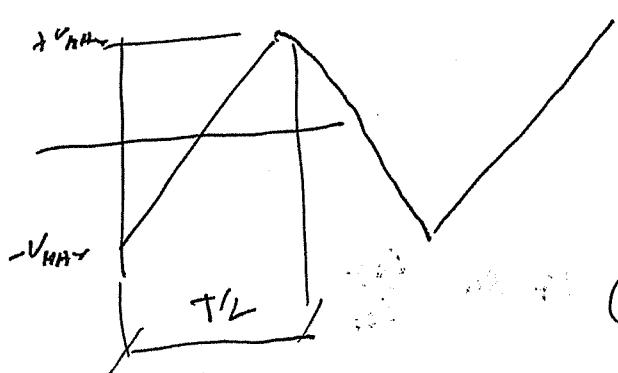
y X_1 es una baseable,

se producirá el rebote de V_{X_1} de saturación negativa e positiva.

$$\text{entonces: } v_{max} = \frac{R_5}{R_6} V_{SAT}.$$

A partir de este momento, la fuente de corriente $\alpha_1 - Q_1$ dejará de funcionar y pasará a funcionar la fuente de corriente $\alpha_2 - Q_2$, expulsando a descarga la capacidad

$$V_{max} \geq 10V \Rightarrow \frac{R_5}{R_6} V_{SAT} = V_{max} \Rightarrow R_5 = \frac{10 \times 10^3}{14.6} = 684 k\Omega.$$



Como el proceso de carga y descarga es simétrico,

$$v_c(t) = \frac{1}{C} I \cdot t + v_{cmi}$$

$$@ t = T/2$$

$$v_c(T/2) = v_{cmi} = 0$$

$$v_{cmi} = \frac{1}{C} I \frac{T}{2} + (-V_{max})$$

$$v_{cmi} = -V_{max}$$

$$2V_{CM47} = \frac{I}{2fC}$$

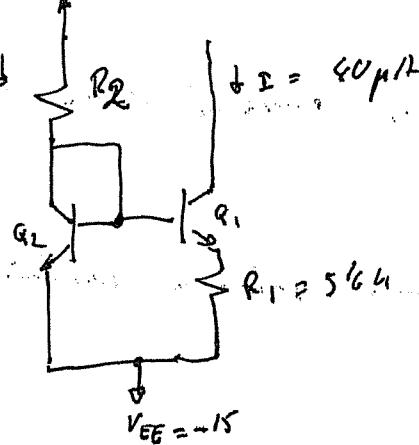
Si deseamos que $f = 10\text{kHz}$ y $V_{CM47} = 10\text{V}$.

$$20 = \frac{I}{2 \times 10.000 \times 100 \times 10^{-12}} \Rightarrow I = \underline{\underline{40\mu A}}$$

$$2- \boxed{I = 40\mu A}$$

$$4^o) R_5 = 6'8\text{ k}\Omega$$

$$3^o) +V_{CC} = 14'6$$



$$V_{BEQ2} = V_{BEQ1} + R_1 I$$

$$0'7 = V_{BEQ1} + 5'6k \cdot 40 \times 10^{-6}$$

$$V_{BEQ1} = 0'7 - 0'224 \approx \underline{\underline{0'4765}}$$

$$\pi_{ac} = \frac{i_{C2}}{V_T} = I_s e^{\frac{V_{BE2}}{V_T}} \Rightarrow \pi_{BE2} = V_T \ln \frac{i_{C2}}{I_s}$$

$$\pi_{C1} = \frac{i_{C1}}{V_T} = I_s e^{\frac{V_{BE1}}{V_T}} \Rightarrow \pi_{BE1} = V_T \ln \frac{i_{C1}}{I_s}$$

$$V_{BE2} = V_{BE1} + R_1 \cdot I_{C1}$$

$$V_{BE2} - V_{BE1} = R_1 I_{C1} = V_T \ln \frac{i_{C2}}{i_{C1}}$$

Si deseamos que $I_{C1} = I = 40\mu A$

$$0'224 = 25mV \cdot \ln \frac{i_{C2}}{40\mu A} \Rightarrow \frac{i_{C2}}{40\mu A} = e^{0'224} = e = 7785$$



UNIVERSIDAD DE LA RIOJA

CENTRO DE ENSEÑANZAS
CIENTÍFICAS Y TÉCNICAS

Curso N.º Titulación

Nombre

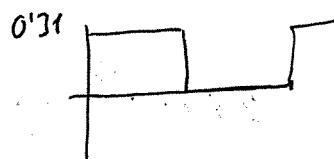
Asignatura Fecha

$$\Rightarrow I_{C2} = 0'3 \text{ mA}$$

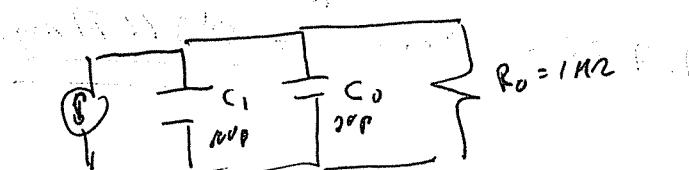
$$0'3 \text{ mA} = 0'3 / 1 \text{ A}$$

$$I_{R2} = \frac{-V_{S24} - 0'7 + 15}{R_2} = \frac{28'9}{R_2} = 0'3 / \text{A} \Rightarrow R_2 = \underline{\underline{93 \Omega}}$$

$$P_{R2} = R I^2 =$$



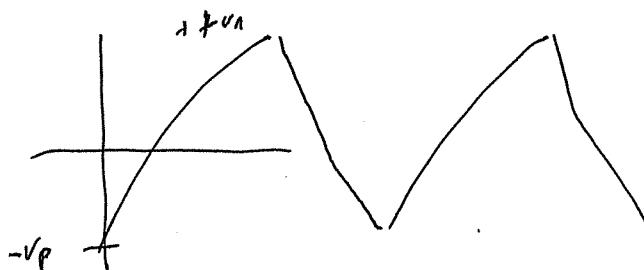
$$P = 5$$



$$R_C = 1 \text{ M}\Omega$$

$$C_C = 10\mu + 3\mu = 13\mu \text{ F}$$

Las veces min y maxima van a ser los resis



$$J_C(+)=K e^{-\frac{t}{R_C C}} + R_C + I$$

$$\text{Q } t=0 \quad J_C(0) = -V_p$$

$$V_{BE2} - V_{OC1} = V_T \left(\ln \frac{I_{C2}}{I_S} - \ln \frac{I_{C1}}{I_S} \right) = V_T \ln \frac{I_{C2}}{I_{C1}}$$

par, $V_{BE2} = V_{BE1} + R_1 I$

$$V_{OC2} - V_{OC1} = R_1 I$$

$$R_1 I = V_T \ln \frac{I_{C2}}{I}$$

$$\text{si } R_1 = 5'64 \quad I = 40 \mu A \quad V_T = 25 mV$$

$$0'224 = 25 \times 10^{-3} \ln \frac{I_{C2}}{I}$$

$$\Rightarrow \ln \frac{I_{C2}}{I} = 8'86$$

$$\frac{I_{C2}}{I} = 7.785$$

$$I_{C2} = 7.785 \times 40 \times 10^{-6} = \underline{\underline{0'311 Amp}}$$



UNIVERSIDAD DE LA RIOJA

CENTRO DE ENSEÑANZAS
CIENTÍFICAS Y TÉCNICAS

Curso N.º Titulación

Nombre

Asignatura..... Fecha

$$-V_p = K + I + R_e I \Rightarrow u = -(V_p + R_e I)$$

$$v_c(t) = -(V_p + R_e I) e^{-\frac{t}{R_e C_e}} + R_e I$$

$$\text{Q} \quad t = T/2 \quad v_c(T/2) = +V_p$$

$$V_p = -(V_p + R_e I) e^{-\frac{T/2}{R_e C_e}} + R_e I$$

$$V_p - R_e I = -(V_p + R_e I) e^{-\frac{T/2}{R_e C_e}} + R_e I$$

$$\frac{V_p - R_e I}{V_p + R_e I} = -e^{-\frac{T/2}{R_e C_e}}$$

$$\frac{R_e I - V_p}{R_e I + V_p} = e^{-\frac{T/2}{R_e C_e}}$$

$$\frac{R_e I + V_p}{R_e I - V_p} = e^{\frac{T/2}{R_e C_e}}$$

$$\frac{T/2}{R_e C_e} = \ln \frac{R_e I + V_p}{R_e I - V_p}$$

$$T_{df} = e^{R_e C_e} \ln \frac{R_e I + V_p}{R_e I - V_p} =$$

$$2 \times 10^6 \cdot 120 \cdot 10^{-12} \ln \frac{10^6 \cdot 40 \cdot 10^6 + 10}{10^6 \cdot 40 \cdot 10^6 - 10}$$

$$= 2.6 \cdot 10^{-6} \ln \frac{50}{30} \Rightarrow$$

F. 229

$$T = 1.32 \times 10^{-5}$$

$$f = 7.529 \text{ Hz}$$

2000 ft. 30 sec. 1000 ft. 20 sec. 1000 ft. 20 sec.

2000 ft. 30 sec. 1000 ft. 20 sec. 1000 ft. 20 sec.

2000 ft. 30 sec. 1000 ft. 20 sec. 1000 ft. 20 sec.

2000 ft. 30 sec. 1000 ft. 20 sec. 1000 ft. 20 sec.

2000 ft. 30 sec. 1000 ft. 20 sec. 1000 ft. 20 sec.

2000 ft. 30 sec. 1000 ft. 20 sec. 1000 ft. 20 sec.

2000 ft. 30 sec. 1000 ft. 20 sec. 1000 ft. 20 sec.

2000 ft. 30 sec. 1000 ft. 20 sec. 1000 ft. 20 sec.

2000 ft. 30 sec. 1000 ft. 20 sec. 1000 ft. 20 sec.

2000 ft. 30 sec. 1000 ft. 20 sec. 1000 ft. 20 sec.

2000 ft. 30 sec. 1000 ft. 20 sec. 1000 ft. 20 sec.

2000 ft. 30 sec. 1000 ft. 20 sec. 1000 ft. 20 sec.

EXAMEN DE ELECTRÓNICA ANALÓGICA.- CONVOCATORIA 1-9-2003
2º CURSO DE INGENIERÍA TÉCNICA EN ELECTRÓNICA INDUSTRIAL

APELLIDOS Y NOMBRE:

SEGUNDA PARTE:

R E S O L U C I Ó N .

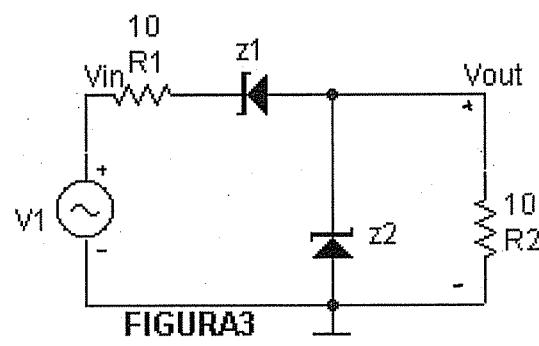
EJERCICIO 1. (50% Evaluación 2^a Parte)

Sea el circuito de la figura 3. El diodo Zener Z1 tiene una tensión de ruptura inversa de 4,7 voltios y el zener z2 de 9 voltios. Las caídas de tensión directas se suponen 0 voltios.

La tensión de entrada es senoidal de **24 voltios EFICACES** y 100 Hz. Para los valores instantáneos de $v_i(t)$ indicados, se pide calcular las corrientes instantáneas señaladas en la siguiente tabla: (Cada resultado correcto 0,5 puntos)

v_i	i_{z1}	i_{z2}	i_{R2}	v_i	i_{z1}	i_{z2}	i_{R2}
8 v	0'165	0	0'165	-8v	-0'8	-0'8	0
15v	0'515	0	0'515	-15v	-1'5	-1'5	0
20v	0'765	0	0'765	-20v	-2	-2	0

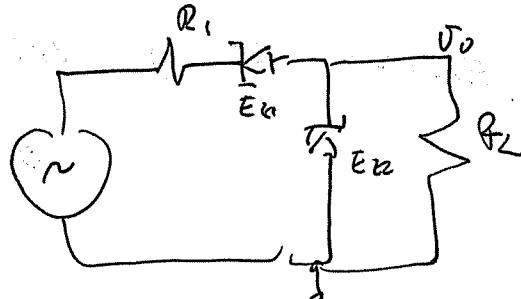
1)	Con los valores anteriores, evalúe la tensión que mediríamos en V_{DC} con el polímetro digital del laboratorio en out (Expresión literal 4 p. Dato numérico correcto 2 p)	$\approx 7'450$
C	NOTA: Primero deduzca expresiones literales, y después evalúe con datos numéricos	
2)	Con los valores y tensión aplicada anteriormente, evalúe la potencia disipada por Z1 (Expresión literal 4 p.. Dato numérico correcto 2 p)	
G	NOTA: Primero deduzca expresiones literales, y después evalúe con datos numéricos	
3)	Con los valores y tensión aplicada anteriormente, evalúe la potencia disipada por R1 (Expresión literal 4 p.. Dato numérico correcto 2 p)	
G	NOTA: Primero deduzca expresiones literales, y después evalúe con datos numéricos. Para la evaluación numérica puede realizar las aproximaciones geométricas que estime oportunas.	





2^o PARTE.

Enzout



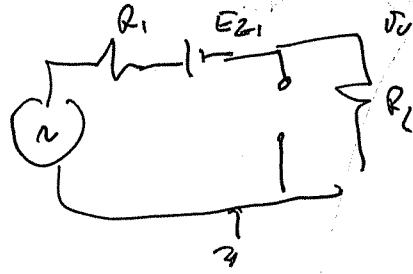
$$E_m = 2402$$

par Trans: $E_{21} \sim E_{22}$ c.a.

$$\text{os wt} \leq \alpha_1 \quad V_o(t) = 0$$

$$\alpha_1 = \alpha_r \text{ m} \frac{E_{21}}{E_m}$$

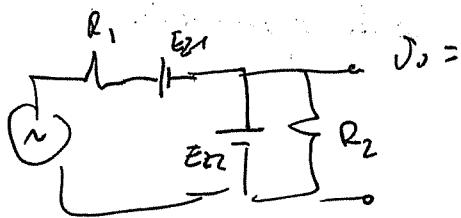
$$\Rightarrow \text{Trans } E_{21} \sim E_{22} \quad V_{21} = E_{21} \quad \alpha_1 \leq \text{wt} \leq \alpha_2$$

par Trans $\alpha_2 \mid$ que E_{21} pose a condensador:

$$\alpha_2 \mid (E_{m \text{ max}} - E_{21}) - \frac{R_2}{R_1 + R_2} = E_{22}$$

$$E_{m \text{ max}} - E_{21} = \left(\frac{R_1 + R_2}{R_2} \right) E_{22}$$

$$\text{max}_2 = \left[\left(\frac{R_1 + R_2}{R_2} E_{22} \right) + E_{21} \right] / E_m$$

par Trans $\alpha_2 \leq \text{wt} \leq \pi - \alpha_2 \quad V_o = E_{22}$

$$\text{Trans } \pi - \alpha_2 \leq \text{wt} \leq \pi - \alpha_1 \quad V_o = \frac{R_L}{R_1 + R_2} (E_{m \text{ max}})$$

par Trans $V_o = 0 \quad \pi - \alpha_1 \leq \text{wt} \leq 2\pi$

$$V_o = -$$

Rezonan

$V_0(+)$

$$0 \leq \omega t \leq \alpha_1$$

$$\theta = 0$$

$$\alpha_1 \leq \omega t \leq \alpha_2$$

$$\frac{R_2}{R_1+R_2} \cdot (E_{\text{max}} - E_{Z1}) = 16'9 \text{ m} - 2'35$$

$$\alpha_2 \leq \omega t \leq n - \alpha_2$$

$$E_{Z2}$$

$$n - \alpha_2 \leq \omega t \leq n - \alpha_1$$

$$\frac{R_2}{R_1+R_2} (E_{\text{max}} - E_{Z1}) = 16'9 \text{ m} - 2'35$$

$$n - \alpha_1 \leq \omega t \leq 2n$$

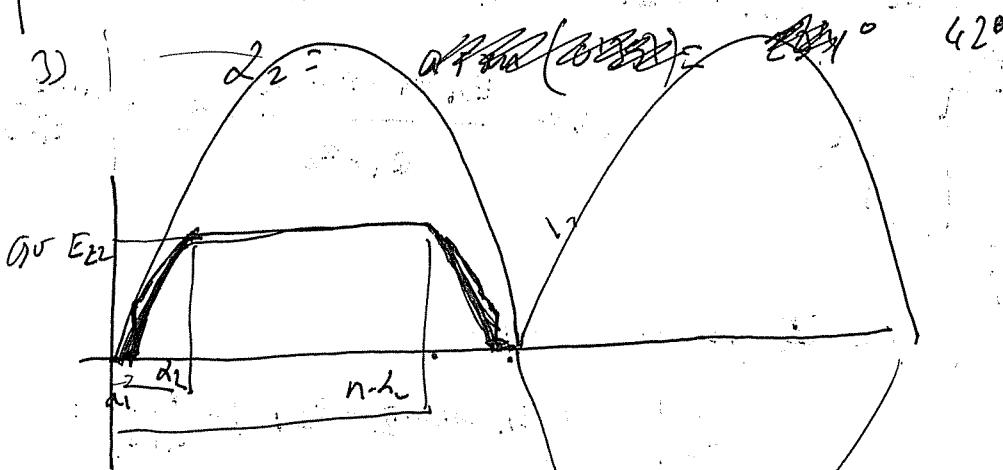
$$\theta = 0$$

VALORES NUMÉRICOS:

$$E_m = 26'52 = 33'9$$

$$\frac{R_2}{R_1+R_2} = 0'5, E_{Z1} = 4'7 \text{ J}, E_{Z2} = 9'5.$$

$$\alpha_1 = \arctan \frac{E_{Z1}}{E_m} = \arctan \frac{4'7}{33'9} = \underline{\underline{7'97^\circ}}$$



$$V_0 \approx \left\{ \frac{(23'1 - 7'97) \cdot 0}{2} + 2 + 9 \cdot \frac{(160 - 2 \cdot 23)}{120} \right\} / 180 = \frac{10780}{\approx 7'450} \text{ V}$$

Nota: La forma de onda se ha aproximado a una trapezoidal



3). Para evaluar la potencia desglose por z, habrá que lo calcule el valor medio de la fuerza potencia:

$$\overline{P_Z(x)} = \frac{1}{2\pi} \left[2 \int_{\omega_1}^{\omega_2} \left(\frac{E_{mz} \omega t - E_{21}}{R_1 + R_2} \right) \cdot E_{21} d(\omega t) + \int_{\omega_2}^{\omega_2} \left(\frac{E_{mz} \omega t - E_{21} - E_{22}}{R_1} \right) E_{21} d(\omega t) \right]$$

yé que en el intervalo de z se calcula nulo el cuadrado de fuerza se considera nula.

$$\begin{aligned} \text{Si } 2 \int_{\omega_1}^{\omega_2} \frac{E_{mz} \omega t - E_{21}}{R_1 + R_2} E_{21} = & \frac{2 E_{21}}{R_1 + R_2} \int_{\omega_1}^{\omega_2} (E_{mz} \omega t - \omega_1) d(\omega t) = \\ & \frac{2 E_{21}}{R_1 + R_2} \left[\left(\int_{\omega_1}^{\omega_2} E_{mz} \omega t d(\omega t) - \int_{\omega_1}^{\omega_2} \omega_1 d(\omega t) \right) \right] \\ & = \frac{2 E_{21}}{R_1 + R_2} \left[E_{mz} \left[\frac{1}{2} \cos(\omega t) \right]_{\omega_1}^{\omega_2} - E_{21} (\omega_2 - \omega_1) \right] \\ & = \frac{2 E_{21}}{R_1 + R_2} \left[E_{mz} (\cos \omega_1 - \cos \omega_2) - E_{21} (\omega_2 - \omega_1) \right] \end{aligned}$$

