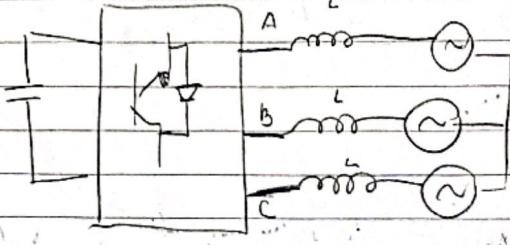


TAREA POTENCIA

① Red: $V_g = V_0 e^{j\omega t}$ 50 Hz
 $V_{cos\omega t} + jV_{sen\omega t}$

DC-LINK = 600V

$L = 5 \text{ mH}$



a) $f_w = 50 \text{ kHz}$

Si $k=0$

+

$V_a = V_m \sin(\omega t)$

$V_b = V_m \sin(\omega t + 2\pi/3)$

$V_c = V_m \sin(\omega t - 2\pi/3)$

Primero calculo el V_{ab}

$V_{ab} = V_m \sin(\omega t) - V_m \sin(\omega t + 2\pi/3)$

$= V_m (\sin(\omega t) - \sin(\omega t + 2\pi/3))$

$= V_m \left[2 \cos\left(\frac{\omega t + \omega t + 2\pi/3}{2}\right) \sin\left(\frac{\omega t - \omega t - 2\pi/3}{2}\right) \right]$

$= V_m \left(2 \cos\left(\frac{\omega t + \pi}{3}\right) \sin\left(-\frac{\pi}{3}\right) \right)$

$= V_m \left(2 \cos\left(\frac{\omega t + \pi}{3}\right) \left(-\frac{\sqrt{3}}{2}\right) \right)$

$= -\sqrt{3} V_m \cos\left(\frac{\omega t + \pi}{3}\right)$ en el pico $\cos \max = \pm 1$

$= \sqrt{3} V_m$

El DC-LINK define el máximo de amplitud que puede llegar, este siendo $\frac{DC_LINK}{2} = 300V$

Aplicando:

$$\sin A - \sin B = 2 \cos\left(\frac{A+B}{2}\right) \sin\left(\frac{A-B}{2}\right)$$

$\sin A - \sin B = 2 \cos\left(\frac{\omega t + \omega t + 2\pi/3}{2}\right) \sin\left(\frac{\omega t - \omega t - 2\pi/3}{2}\right)$

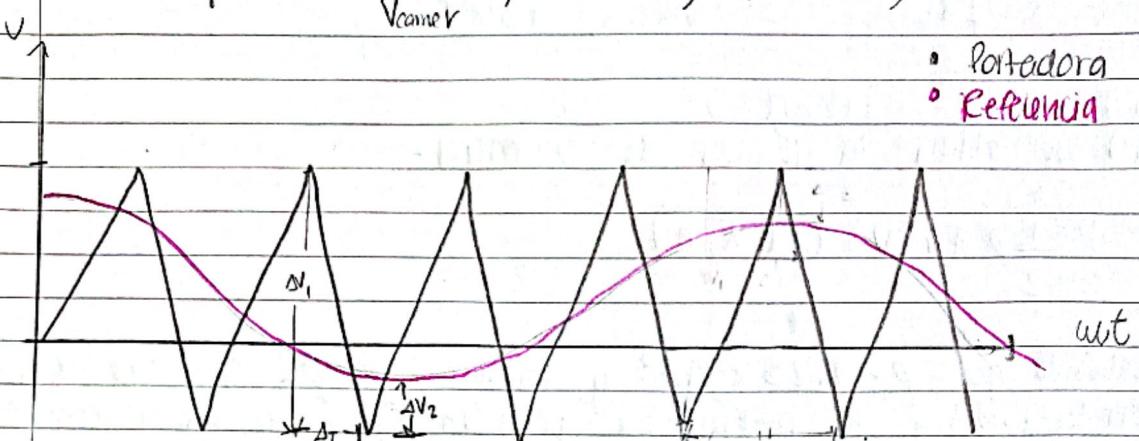
$\sin A - \sin B = 2 \cos\left(\frac{2\omega t + 2\pi/3}{2}\right) \sin\left(\frac{-2\pi/3}{2}\right)$

$M = 0,92$

$0,92 \cdot 300V = 276V$

c)

Sabiendo que $m = \frac{V_{ref}}{V_{carrier}}$, $T_{sw} = 100\mu s$, $T_{on} = 4\mu s$.



• Portadora
• Referencia

Nota: Por simplicidad, se dibujó solo una fase, sin embargo al estar balanceado, sucede en las otras fases lo mismo.

Sea s la pendiente de la portadora

$$s = \frac{\Delta V_1}{\Delta t} = \frac{2V_{carrier}}{T_{sw}} \rightarrow \text{va de } -V_{carrier} \text{ a } +V_{carrier}$$

$$s = \frac{\Delta V_2}{\Delta t} = \frac{2V_{carrier}(1-m)}{T_{sw}} \rightarrow \text{va de } 0 \text{ a } 2V_{carrier}(1-m)$$

Se considera en el punto más alto desde la referencia:

$$\Delta V_2 = V_{carrier} - V_{ref} = V_{carrier} - m V_{carrier} = V_{carrier}(1-m)$$

$$s = \frac{\Delta V_2}{\Delta t} = \frac{V_{carrier}(1-m)}{T_{sw}} = \frac{T_{sw}(1-m)}{2V_{carrier}} = \frac{\Delta t}{2}$$

* Δt siendo el tiempo que le toma estar encendido, es decir $T_{on} = \Delta t$

Despejando m

$$2\Delta t = T_{sw}(1-m)$$

$$\frac{2\Delta t}{T_{sw}} = 1-m$$

$$m = 1 - \frac{2\Delta t}{T_{sw}}$$

$$m = 1 - \frac{2(4\mu s)}{100\mu s} = 0,92$$

* Retomando $m = \frac{V_{ref}}{V_{carrier}}$

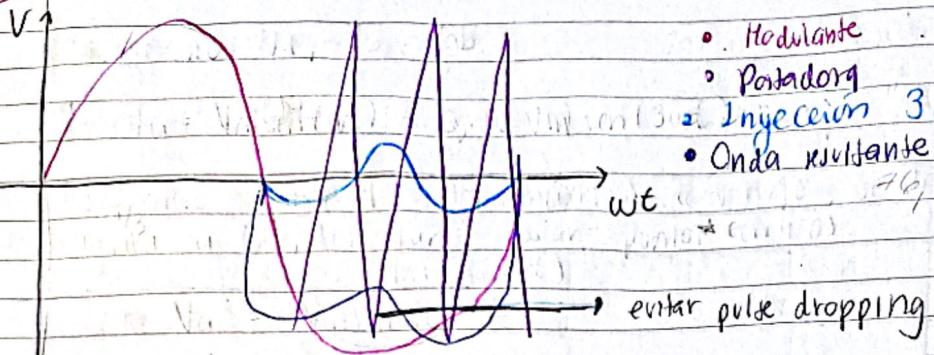
$$V_{ref} = 0,92(300) = 276V_{FN}$$

$$V_{Uref} = 276 \cdot \sqrt{3}^1 = 478V$$

$$\therefore V_{U\max} = 478V$$

2b

Se introducen 3^{er} armónicos al considerar $K=1$



Es importante resaltar que injectar 3^{er} armónicos, evita el pulse dropping y no hace un efecto neto en la tensión de linea.

$$V_{ab} = (V_{aref} + V_{m3}) - (V_{bref} + V_{m3}) = V_{aref} - V_{bref}$$

Entonces, para encontrar el máximo de la onda, se debe derivar e igualar a 0 con el fin de encontrar puntos críticos.

Tomando $V_a(t)$:

$$V_a(t) = V_m \sin \omega t + 0,12 V_m \sin 3\omega t$$

$$V_a'(t) = V_m \cos \omega t + 0,36 V_m \cos 3\omega t$$

$$0 = V_m (\cos \omega t + 0,36 \cos 3\omega t)$$

$$\omega t = 20,18 \text{ rad/s} \rightarrow \text{Aqui esta el valor maximo.}$$

Anteriormente, se definió el límite de tensión que se puede sintetizar

$$276 = V_m (\sin(20,18) + 0,12 \sin(3 \cdot 20,18))$$

$$V_m = 313,237 \text{ V}$$

Con $m = \frac{313,237}{276} = 1,1045$

$$\text{El voltaje linea-linea senial} = \sqrt{3} V_m = 542,54 \text{ V}$$

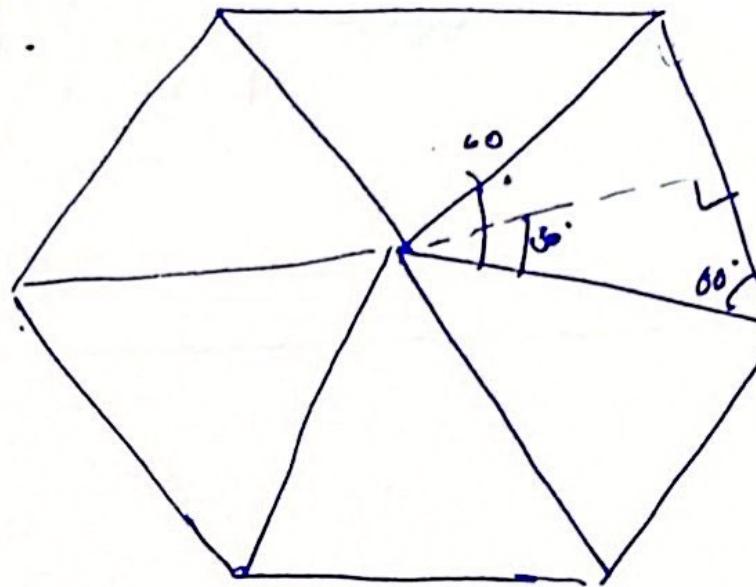
$m = 1,045$

$$\therefore V_{mLL} = 542,54 \text{ V}$$

c) Por el hexágono en SVM.

$$\text{Y: } |\vec{V_h}| = \frac{2}{3} V_d$$

$$\Rightarrow \begin{array}{c} x\sqrt{3} \\ | \quad | \\ 130^\circ \quad 60^\circ \\ | \quad | \\ 2x = \frac{2}{3} V_d \\ | \\ x = \frac{1}{3} V_d \end{array}$$



$$\Rightarrow \text{sustituyendo } x \text{ en } x\sqrt{3} \rightarrow \boxed{\frac{\sqrt{3}}{3} V_d = V_{ref}}$$

$$\text{S: } M_{amp} = \frac{V_{ref}}{V_d C/2} \Rightarrow \frac{\frac{\sqrt{3}/3 V_d}{V_d C/2}}{\frac{V_d C/2}{V_d}} = \boxed{\frac{\sqrt{3}/3}{1/2}} = \boxed{\frac{2\sqrt{3}}{3} \approx 1,1547} \quad (R_o)$$

Entonces por SVM se puede llegar a un mayor valor de modulación de amplitud. En b) $M_a = 1,045$, mientras en

c) $M_a = 1,1547$.

(2) 10 MW

$$M_{\text{aq}} \rightarrow 10 \text{ polos} \quad \beta = 10^\circ$$

$$L = 2 \text{ mH}$$

$$R = 1 \Omega$$

$$\text{Ventilador} = 6 \text{ kVp}$$

$$V_{DC, \text{INK}} = 15 \text{ kV}$$

$$a) 10 \text{ MW} + (1,25)(80)$$

a) Si utiliza la fórmula de potencia

$$P = \frac{1}{2} \rho \pi r^2 V^3 (C_p(\chi, \beta))$$

Sabiendo que $\rho = 1,25 \text{ kg/m}^3$ y teniendo un ángulo de ataque de 10° en la gráfica se observa que para un C_p que capture la máxima potencia se aproxima a $C_p = 0,31$.

$$10 \text{ MW} = \frac{1}{2} (1,25) \pi (80) V^3 (0,31)$$

$$3 \sqrt{\frac{10 \cdot 10^6 \cdot 2}{1,25 \pi (80)^2 (0,31)}} = V$$

$$\therefore V = 13,843 \text{ m/s}$$

Para la caja de engranajes, se utiliza:

$$\chi = \frac{r_w \omega}{v} \rightarrow \text{De la gráfica, se observa que en el } C_p \text{ de } 0,31 \text{ tiene un } N = 5.$$

$$\omega_t = 5 \cdot 13,843 = 0,86 \text{ rad/s} \rightarrow \text{calculando la velocidad de las turbinas en el punto de operación actual}$$

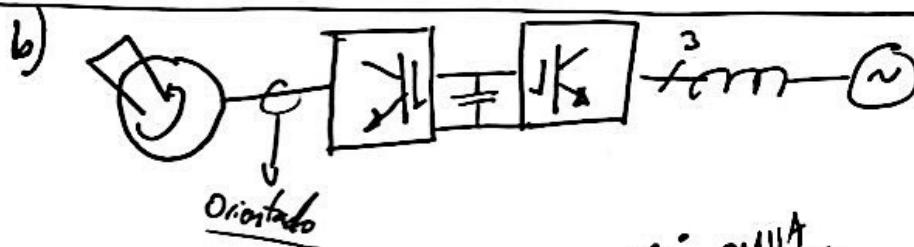
$$N_t = 0,86 \cdot \frac{30}{\pi} = 8,21 \text{ rpm}$$

Ahora la velocidad nominal para una máquina de 10 polos a 60 Hz

$$n_{\text{nominal}} = \frac{120 \cdot f}{P} = \frac{120 \cdot 60}{10} = 720 \text{ rpm}$$

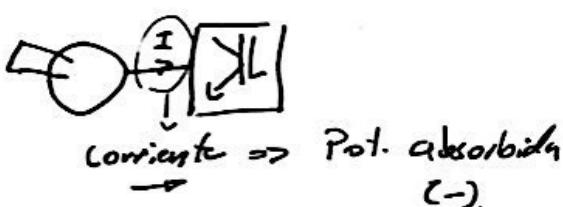
\therefore La relación de la caja es de 87,69

La relación de la caja de engranajes es de de $\frac{720 \text{ rpm}}{8,21 \text{ rpm}} = 87,69$



$$S = 8 \text{ MVA}, \text{FP} = 0,95 \Rightarrow \begin{array}{l} \text{P} = 7,6 \text{ MW} \\ \text{Q} = 2,5 \text{ MVA}_V \end{array}, \alpha = 8M \sin(18,2^\circ)$$

Estos cálculos son previos a la resolución del problema, una vez se encuentran estos valores de potencia: Se debe asignar dirección a la corriente para saber si es pot. consumida o absorbida



$$\therefore \begin{cases} P = 7,6 \text{ MW} \\ Q = -2,5 \text{ MVA}_V \end{cases} \quad [1]$$

Por dq se sabe que:

$$\begin{cases} P = \frac{3}{2} (V_d I_d + V_q I_q) \\ Q = \frac{3}{2} (V_q I_d - V_d I_q) \end{cases}$$

Por la orientación en la máquina: $V_{dq} = V_d + j V_q$

$$\Rightarrow \begin{cases} P = \frac{3}{2} (V_d I_d) \rightarrow \text{en [1]} \rightarrow \begin{cases} -7,6M = \frac{3}{2} (V_d I_d) \quad [2] \\ -2,5M = \frac{3}{2} (V_d \cdot 295A) \rightarrow V_d = \frac{-2,5M \cdot 2}{3 \cdot 295} \end{cases} \\ Q = \frac{3}{2} (-V_d I_q) \end{cases}$$

$$V_d = -5649,7 \text{ V.}$$

Con [2], buscamos I_d :

$$\frac{-7,6M \cdot 2}{3 \cdot (-5649,7)} \quad I_d = 896,8 \text{ A}$$

De estos datos:

$$\begin{cases} W = -5649,7V \\ Id = 896,84 \\ Iq = 295A \end{cases}$$

se busca Pérdidas con:

$$P_d = \frac{3}{2} I_{dq}^2 R.$$

$$\textcircled{1} \quad I_{dq} = \sqrt{896,8^2 + 295^2} = 944,07A$$

$$\textcircled{2} \quad \frac{3}{2} (944,07)^2 \cdot 1 = \underline{1,336 \text{ MW}}, \\ // R_b.$$

2c) Se asume que el voltaje de 6000V es de linea, ya que el enunciado no especifica. Además, se va a trabajar con la potencia nominal de 10MW.

Empezando, el sistema esta orientado en la red, entonces $V_g = 0$.

$$\text{Por otro lado } V_d^g = 6000\sqrt{2} = 8,485 \text{ kV}_p.$$

$$10 \text{ MW} = \frac{3}{2} (V_d^g \cdot i_d) \rightarrow \text{por conservación de energía}$$

$$\frac{2 \cdot 10 \text{ MW}}{3(8,485 \cdot 10^3)} = i_d$$

Sabemos que

$$P = S \cos \phi \rightarrow S = \sqrt{P^2 + Q^2}$$

$$\cos \phi = \frac{P}{\sqrt{P^2 + Q^2}}$$

$$i_d = 785,7 \text{ A}$$

$$0,99 = 10 \text{ MW}$$

$$Q = 1,42 \text{ MVAR}$$

$$\sqrt{(10 \text{ MW})^2 + Q^2}$$

Ahora con la fórmula

$$Q = \frac{-3}{2} (Vd^2 \cdot iq)$$

$$1,92 \text{ MVAE} = -\frac{3}{2} (8,485 \cdot 10^3) \cdot iq$$

$$iq = -111,57 \text{ A}$$

$$idq = \sqrt{(-111,57)^2 + (785,7)^2} = 793,58 \text{ A}$$

∴ La corriente por la red es $idq = 793,58 \text{ A}$.