



Campus Virtual FCEFyN
Universidad Nacional de Córdoba

MOTOR DE INDUCIÓN TRIFÁSICO PROBLEMAS

ELECTROTECNIA(IE)



MOTOR de inducción de 6 polos, 50 Hz, absorbe una tensión de 20 kW, cuando gira a 960 RPM. Las pérdidas totales del estator son 0,5 kW y las de rozamiento ventilación son de 1 kW. Calcular a) El desfaseamiento Perdidas en el cobre del rotor c) rendimiento

$$N_S = \frac{60 f_1}{P} = \frac{60 \cdot 50}{3} = 10 \text{ RPM} \quad \text{por lo tanto}$$

$$\% S = \frac{N_S - N_{100}}{N_S} = \frac{1000 - 960}{1000} = 4\%$$

$$P_{AG} = P_{ent} - P_{estotor} = P_{ent} - P_{cuest} - P_{fe} = 20 - 0,5 = 19,5 \text{ kW}$$

$$P_{C U R O T} = S \cdot P_{AG} = 0,04 \cdot 19,5 = 0,78 \text{ kW}$$

$$P_U = P_{AG} - P_{C U R O T} - P_{mec} = 19,5 - 0,78 - 1 = 17,72 \text{ kW}$$

$$\eta \% = \frac{P_U}{P_{ent}} 100 = \frac{17,72}{20} 100 = 88,6 \%$$

80 V, 50 Hz, 4 polos, ha dado los siguientes resultados
en unos ensayos: Vacío 380 V, 3 A, 700 W

en cortocircuito 100 V, 20 A, 1200 W.

La resistencia de cada fase del devanado primario es igual
0,5 Ω y las pérdidas magnéticas son de 250 W,
calcular los parámetros del circuito equivalente del motor.

Los pérdidos en el CN primario en vacío son:

$$P_{Cu1} = 3 \cdot 0,5 \cdot 3^2 = 13,5 \text{ W} \quad \text{como}$$

$$P_{mec} = 250 \text{ W} \quad \text{entonces}$$

$$P_{Fe} = P_o - P_{Cu1} - P_m = 700 \text{ W} - 13,5 \text{ W} - 250 \text{ W} = 436,5 \text{ W}$$

$$P_{Fe} = 3 \cdot U_f \cdot I_o \cos \varphi_0 \Rightarrow \cos \varphi_0 = \frac{P_{Fe}}{3 U_f \cdot I_o} = \frac{436,5}{3 \cdot 220 \cdot 3}$$

$$\cos \varphi_0 = 0,22 \quad \text{y} \quad \sin \varphi_0 = 0,98$$

$$U_f = \frac{380}{\sqrt{3}} = 220 \text{ V} \quad I_{PF} = I_o \cos \varphi_0 = 3 \cdot 0,22 = 0,66 \text{ A}$$

$$I_m = I_o \cdot \sin \varphi_0 = 3 \cdot 0,98 = 2,94 \text{ A}$$

$$R_{PF} = \frac{220}{0,66} = 333,33 \Omega \quad X_m = \frac{220}{2,94} = 74,83 \Omega$$

$$V_{CC} \text{ por fase es} \quad V_{1CC} = \frac{100}{\sqrt{3}} = 57,74 \text{ V}$$

$$P_{CC} = 3 \cdot V_{1CC} \cdot I_{CC} \cdot \cos \varphi_{CC} \Rightarrow \cos \varphi_{CC} = \frac{P_{CC}}{3 V_{1CC} \cdot I_{CC}} = \frac{1200}{3 \cdot 57,74 \cdot 20}$$

$$\cos \varphi_{CC} = 0,35, \sin \varphi_{CC} = 0,94$$

$$R_1 + R_{21} = \underline{57,74} \cdot 0,35 = 1,015 \Omega \quad X_1 + X_{21} = \frac{57,74}{20} \cdot 0,94 = 2,71 \Omega$$



Del Circuito Equivalente $R_1 = 0,5 \Omega$, $X_1 = 3 \Omega$, $R_{21} = 0,8 \Omega$, $X_{21} = 3,5 \Omega$.

Se Desprende la rama paralelo del CE y las pérdidas mecánicas.

Si la máquina se conecta a una red trifásica de 380V de Línea, 50Hz

Determine: 1) ¿Cómo se conecta el estator a la máquina? 2)

Calcular la corriente de arranque 3) Para $S = 4\%$ a plena carga

Calcular la corriente absorbida, la Potencia de Conversión, la Carga inducida, la Potencia activa absorbida del red y el rendimiento. 4) Velocidad a la cual se obtiene el par máximo y Valor del par máximo considerando.

Solución

1) Como el motor es de 220V / 380V se deberá conectar en estrella a una red de 380V.

2) Para el arranque $S = 1$ por lo tanto la impedancia del Circuito Equivalente será:

$$Z_T = (R_1 + R_{21}) + j(X_1 + X_{21}) = 1,3 + j6,5 \Omega \quad \text{Si tomamos como referencia la tensión de fase,}$$

$$I_{1,\text{arr}} = \frac{380/\sqrt{3} \angle 10^\circ}{1,3 + j6,5} = 33,1 \angle -78,65^\circ$$

3) a) Para $S = 4\%$ $Z_T = (R_1 + \frac{R_{21}}{S}) + j(X_1 + X_{21}) = (0,5 + \frac{0,8}{0,04}) + j6,5$

$$Z_T = 20,5 + j6,5 \Omega \Rightarrow I_1 \approx I_{21} = \frac{380/\sqrt{3} \angle 10^\circ}{20,5 + j6,5} = 10,2 \angle -17,6^\circ$$

b) $P_{\text{CONV}} = P_0 = 3 \cdot 0,8 \left(\frac{1}{0,04} - 1 \right) 10,2^2 = 5992,7 \text{W}$

$$1) N_1 = \frac{60 \cdot 50}{5} = 600 \text{ RPM}$$

$$N = (1-s) N_1 = (1-0,04) 600 = 576 \text{ RPM}$$

$$T = \frac{P_{\text{conv}}}{\omega} = \frac{5.992,7}{2\pi \frac{576}{60}} = 99,35 \text{ N.m.}$$

$$P_1 = \Gamma_3 V_L \cdot I_L \cdot \cos \varphi = 3 V_F I_F \cos \varphi = 3 \cdot \frac{380}{\sqrt{3}} \cdot 10,2 \cos(17,6^\circ)$$

$$P_1 = 6399,2 \text{ W}$$

$$\eta \% = \frac{5992,7}{6399,2} \cdot 100 = 93,65\%$$

$$2) S_{\max} = \frac{R_{21}}{\sqrt{R_1^2 + (x_1 + x_{21})^2}} = \frac{0,8}{\sqrt{9,5^2 + 6,5^2}} = 0,1227 \quad \text{que}$$

responde a una velocidad

$$N = N_s (1-s) = 600 (1-0,1227) = 526,37 \text{ RPM}$$

$$T_{\max} = \frac{3 \left(\frac{380}{\sqrt{3}} \right)^2}{2\pi \frac{600}{60} \cdot 2 \cdot \left[0,5 + \sqrt{0,5^2 + 6,5^2} \right]} = 163,7 \text{ N.m.}$$

En un motor trifásico el par de arranque es igual al nominal o de plena carga y se sabe también que el par máximo es el doble del nominal. 1) deslizamiento para el par máximo 2) deslizamiento a plena carga 3) cociente corriente de arranque/corriente de plena carga.

Despreciar la impedancia del estator y la rama paralela del circuito equivalente.

Solución

$$T_a = \frac{3 \frac{R_{21}}{s} U_i^2}{2\pi N_s \left[\left(R_1 + \frac{R_{21}}{s} \right)^2 + X_{cc}^2 \right]} \quad y \quad T_{max} = \frac{3 U_i^2}{\frac{2\pi N_s}{60} \cdot 2 \left[R_1 + \sqrt{R_1^2 + X_{cc}^2} \right]}$$

Si se relaciona el par con el par máximo para S_{max} , después de algunas simplificaciones se obtiene la fórmula de Kloss.

$$\frac{T}{T_{max}} = \frac{2(1 + a S_{max})}{S + 2a S_{max} + \frac{S_{max}}{s}}$$

con $a = \frac{R_1}{R_{21}}$

Si se desprecia la impedancia del estator $R_1 = 0$ entonces

$$\frac{T}{T_{max}} = \frac{2}{\frac{S}{S_{max}} + \frac{S_{max}}{s}}$$

Así si se tiene $\frac{T}{T_{max}} = \frac{1}{2} = \frac{2}{\frac{S}{S_{max}} + \frac{S_{max}}{s}}$

Para el arranque $S = 1$ resulta T_a y como $T_a = T_{nominal}$

$$\frac{T_a}{T_{max}} = \frac{1}{2} = \frac{2}{\frac{1}{S_{max}} + \frac{S_{max}}{1}} = \frac{2 S_{max}}{1 + S_{max}^2} \Rightarrow S_{max}^2 - 4 S_{max} + 1 = 0$$

que conduce a los valores $S_{max} = 3,73$; $S_m = 0,268$
 y $S_{max} < 3,73$ corresponde a la zona de freno por lo tanto se descarta

entonces $S_{max} = 0,268$

$$) \quad \frac{T_n}{T_{max}} = \frac{1}{2} = \frac{2}{\frac{S_n}{S_{max}} + \frac{S_{max}}{S_n}} \Rightarrow 4 = \frac{S_n}{0,268} + \frac{0,268}{S_n} \quad \text{de lugar}$$

en los siguientes resultados $S = 1$, $S = 0,0072$

Un motor trifásico de anillos rozantes tiene un estator conectado en estrella de 4 polos. El motor funciona con una alimentación de 50 Hz, 380 V de tensión compuesta. Los parámetros del CE son $R_1 = 0,52$, $R_{21} = 0,51$, $X_{CC} = X_1 + X_{21} = 2,7 \Omega$. En el supuesto que se desprecian las armas paralelo y las pérdidas mecánicas calcular a) Par Motor desarrollado para $S = 4\%$, b) Par de arranque c) Velocidad del par máximo d) Par máximo e) Resistencia que debe conectarse por fase en serie con el rotor para obtener el par máximo en el arranque. La relación de espiras de primario a secundario es igual a 2 y los factores de derivado se consideran iguales a la unidad.

Solución

$$a) T = \frac{3 \frac{R_{21}}{S} U_i^2}{\frac{2\pi N_5}{60} \left[\left(R_1 + \frac{R_{21}}{S} \right)^2 + X_{CC}^2 \right]} \quad U_f = \frac{380}{\sqrt{3}} = 220V$$

$$N_5 = \frac{60 f_1}{P} = \frac{60 \cdot 50}{2} = 1500 \text{ RPM} \quad \text{El par para } S = 4\%$$

$$T = \frac{3 \cdot \frac{0,51}{0,04} \cdot 220^2}{\frac{2\pi \cdot 1500}{60} \left[\left(0,5 + \frac{0,51}{0,04} \right)^2 + 2,7^2 \right]} = 64,45 \text{ N.m}$$

El par de arranque para $S = 1$

$$T_{arr} = \frac{3 \cdot \frac{0,51}{1} \cdot 220^2}{\frac{2\pi \cdot 1500}{60} \left[\left(0,5 + \frac{0,51}{1} \right)^2 + 2,7^2 \right]} = 56,73 \text{ N.m}$$

$$S_{max} = \frac{R_{21}}{\sqrt{R_1^2 + X_{CC}^2}} = \frac{0,51}{\sqrt{0,5^2 + 2,7^2}} = 0,186 \quad N = N_5(1-S) \\ N = 1500(1 - 0,186) \\ N = 1221 \text{ RPM}$$

Para $S_{max} = 0,186$

$$T_{max} = \frac{3 \frac{0,51}{0,186} \cdot 220^2}{\frac{2\pi \cdot 1500}{60} \cdot 1221} = 142,4 \text{ N.m}$$

) Para obtener el par máximo en el arranque se debe cumplir $S=1$

$$S = S_m = 1 = \frac{R_{21} + R_{A21}}{\sqrt{R_i^2 + X_{CC}^2}}$$

de donde podemos despejar R_{A21} la resistencia adicional conectada por fase en el rotor.

$$R_{A21} = 2,24 \Omega \quad \text{como } R_{A21} = R_{A2} \cdot K^2$$

$$K = \frac{N_1}{N_2} = 2 \quad R_{A2} = \frac{R_{A21}}{K^2} = \frac{2,24}{4} = 0,56 \Omega$$

Un Motor de inducción trifásico de 6 polos, rotor bobinado funcionando bajo Carga constante absorbe, devia red de 220V, la potencia de 15kW con una corriente de 47A. La frecuencia de red es de 50,5Hz y la velocidad de giro del motor 970 RPM. El mismo motor funcionando en vacío absorbe una potencia de 760 vatios con una corriente de 20,5A. Se pide

- 1) el cosφ del motor
- 2) el par interno desarrollado en vatios-Síncronos y en N.m
- 3) los pérdidas en el cobre del rotor
- 4) la potencia útil en kW y el rendimiento.

Se sabe que la resistencia efectiva del devanado estatorico conectado en estrella y medida entre bornes del motor es 0,38Ω y que las pérdidas mecánicas del motor valen 220 vatios.

$$1) P_1 = \sqrt{3} U_1 I_1 \cos\varphi \Rightarrow \cos\varphi = \frac{15 \times 10^3}{\sqrt{3} \times 220 \times 47} = 0,84$$

$$2) P_o = 3 P_1 I_0^2 + P_{Fe} + P_m$$

$$P_{Fe} = P_o - 3 P_1 I_0^2 - P_m = -3 \left(\frac{0,38}{2} \right) 20,5^2 + 760 - 220 = 300 \text{ W}$$

La potencia transmitida por el campo al rotor será

$$P_{AG} = P_1 - P_{Cu1} - P_{Fe} = 15000 - 3 \left(\frac{0,38}{2} \right) 47^2 - 300 = 13440 \text{ W}$$

El par en N.m valdrá

$$M_1 = \frac{P_{AG}}{\omega} = \frac{13440}{2\pi \cdot n_1}$$

La velocidad síncrona es

$$n_1 = \frac{60 f_1}{P} = \frac{60 \times 50,5}{3} = 1010 \text{ rpm.}$$

Reemplazando $M_1 = 128 \text{ N.m.}$

$$3) S = \frac{n_1 - n}{n_1} = \frac{1010 - 970}{1010} = 0,0396 \quad S = 3,96 \%$$

$$P_{Cu2} = S P_{AG} = 0,0396 \times 13440 = 533 \text{ W}$$

$$4) P_o = P_{AG} - P_{Cu2} - P_m = 13440 - 533 - 220 = 12687 \text{ W}$$

$$\eta = \frac{P_o}{P_1} = \frac{12687}{15000} = 0,845$$

