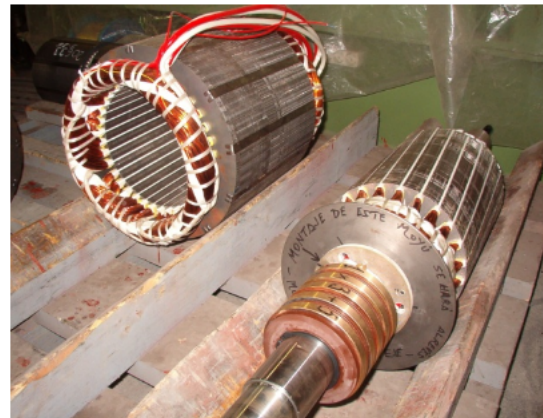




Máquinas eléctricas de corriente alterna

Capítulo 3 Máquina Síncrona



David Santos Martín



CAPÍTULO 3 Máquina Síncrona



Universidad
Carlos III de Madrid

- 3.1.- Introducción
- 3.2.- Sistemas de Excitación
- 3.3.- Principio de Funcionamiento
- 3.4.- Circuito Equivalente
- 3.4.- Potencias de la Máquina
- 3.6.- Límites de Capacidad



3.1 Introducción



CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.1 Introducción



Introducción

Es la máquina más utilizada para las grandes centrales eléctricas: térmicas, hidráulicas y nucleares

La velocidad de la máquina síncrona está rígidamente vinculada con la frecuencia f de la red, según $n=60 f/p$ (n : velocidad, p : pares de polos).

Su uso habitual es como generador aunque es posible como motor (bombeo hidráulico) y como compensador de fdp (compensador síncrono).

Existen máquinas de polos salientes (hidráulica, lentas) y rotor liso (térmicas y nucleares, rápidas).

Ventajas

- Control de potencia activa y reactiva en redes c.a.
- Sistema de excitación de fácil control (c.c.)

Inconvenientes

- Voluminosas y caras
- La unión rígida a la frecuencia de la red puede ser un inconveniente



CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.1 Introducción



Universidad
Carlos III de Madrid

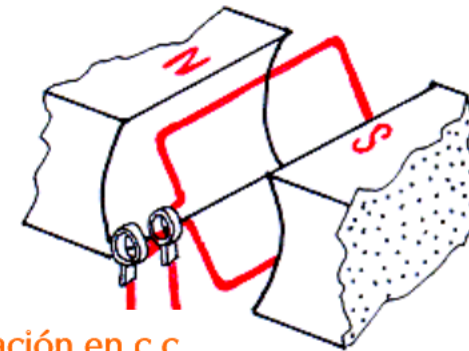
Introducción

Habitualmente (máquinas grandes):

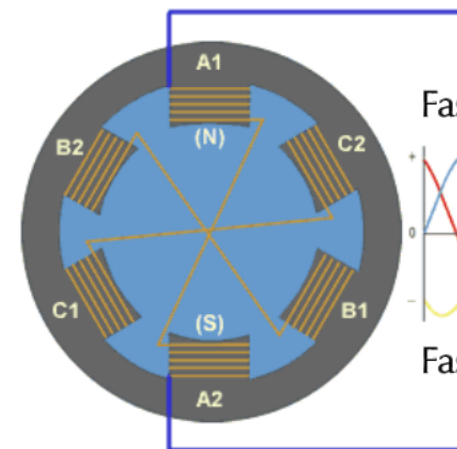
- Excitación: Rotor (c.c.)
- Armadura: Estator (trifásica c.a.)

Conceptualmente, semejante al
generador de CC, sin escobillas

No existe deslizamiento (síncrono)

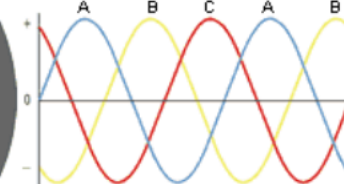


Excitación en c.c.



Estator trifásico
conectado a la red

Fase A



Fase A

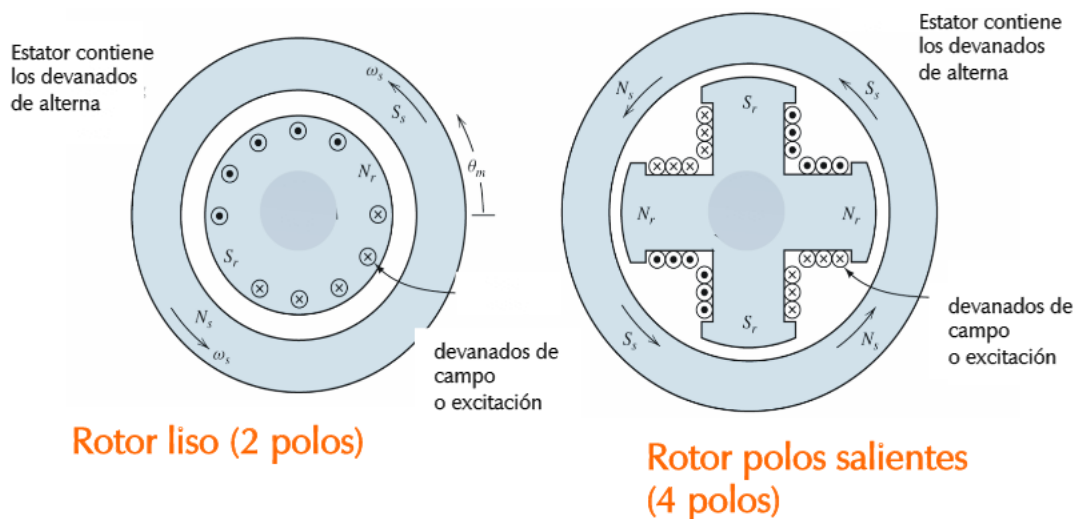
B1-B2: Fase B
C1-C2: Fase C



3.1 Introducción

Introducción

- El rotor puede ser de polos salientes (velocidades lentas, C.hidroeléctricas) o liso (rápidas, C.térmicas o nucleares).
- Capacidad para regular la tensión y reactiva.
- Generadores más eficientes que los de inducción.





CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

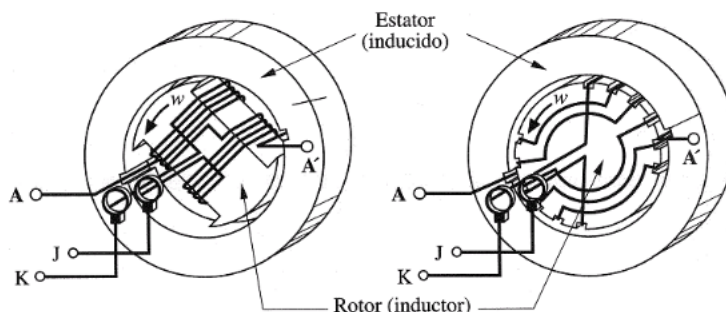


Universidad
Carlos III de Madrid

3.1 Introducción

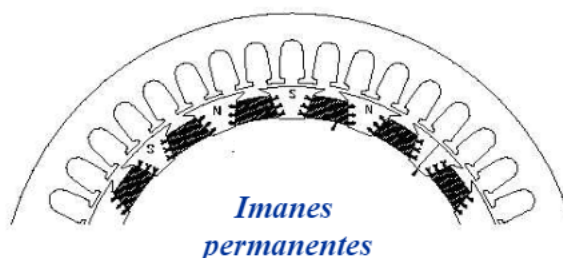
Operación del generador síncrono

Excitación
independiente



- Regulación de Q mediante la tensión de excitación
- Existencia de pérdidas en el rotor
- Devanados de amortiguamiento

Imanes
permanentes



- El volumen reducido
- Flujo prácticamente constante
- Elimina la necesidad de anillos rozantes
- Inexistencia de pérdidas en el rotor
- Desaparece la refrigeración del rotor



CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.1 Introducción



Universidad
Carlos III de Madrid

Operación del generador síncrono

- Funcionamiento en vacío: Antes de la sincronización y tras un rechazo de carga
- Funcionamiento en isla
- Funcionamiento en red interconectada



3.2 Sistemas de Excitación



CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.2 Sistemas de excitación



Sistemas de excitación

Excitación Estática
(excitación directa)

Sistema autoexcitado

Excitación independiente

Excitación Rotativa
(excitación indirecta)

Excitatriz CA diodos rotativos

Excitatriz CC

Autoexcitada o excitación independiente

Chopper o rectificador de alterna (tiristores)

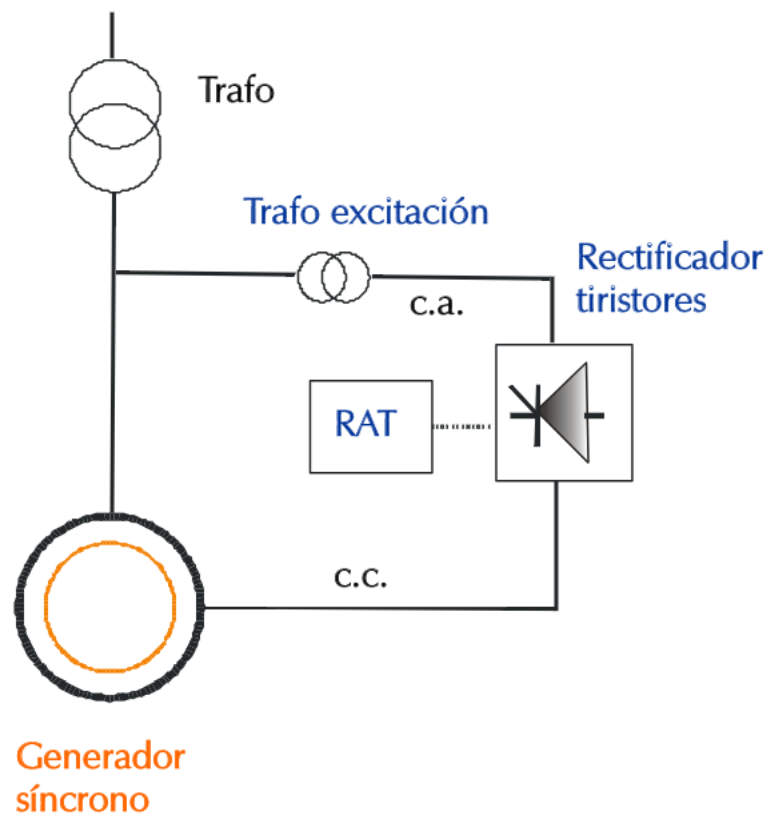


CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.2 Sistemas de excitación



Excitación estática (o directa) autoexcitada



- Muy habitual en grandes generadores
- Sistema de respuesta más rápida
- Sistema de excitación completamente autónomo, salvo en el arranque
- Solución estándar para excitaciones estáticas
- Desventaja: En generadores pequeños, en el caso de cortocircuitos cercanos.

RAT: Regulador Automático de Tensión

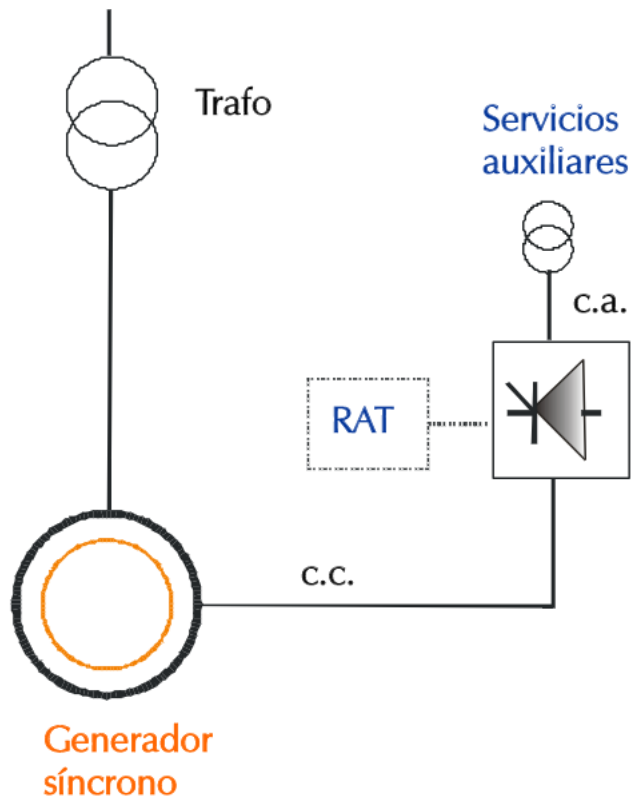


CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.2 Sistemas de excitación



Excitación estática (o directa) independiente



- Alimentación de una fuente de tensión independiente. Tiene que tratarse de una barra segura

RAT: Regulador Automático de Tensión

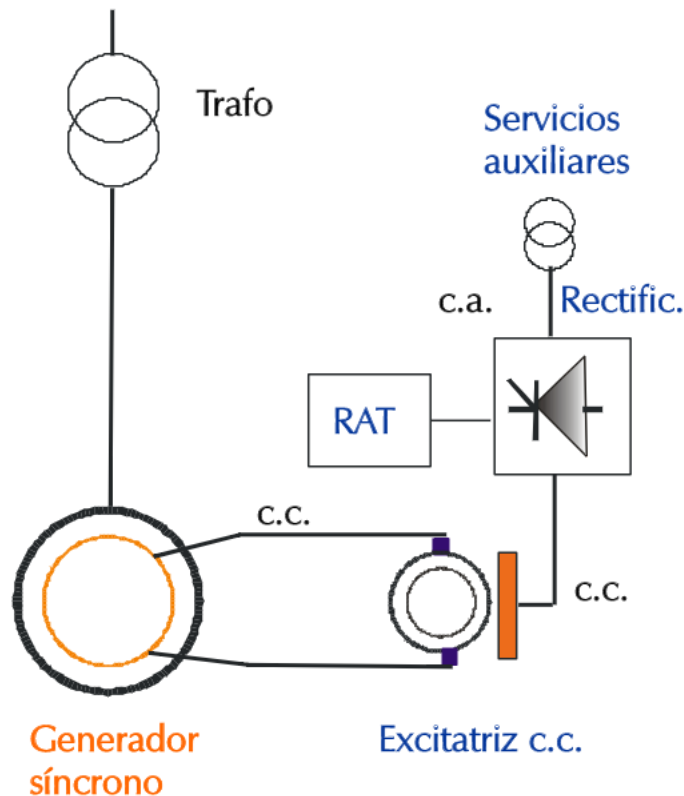


CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.2 Sistemas de excitación



Excitación rotativa con excitatriz de c.c.



- Excitatriz CC. Excitación en su estator. Delgas y escobillas.
- Rectificador: Tiristores o transistores IGBT
- Generador síncrono con escobillas.
- Alimentación: SS. AA o excitatriz autoexcitada
- Potencia rectificador: 20-50 veces menor que en estática directa
- Aplicación: Generadores hidráulicos hasta 50 MVA. Máquinas antiguas.

RAT: Regulador Automático de Tensión



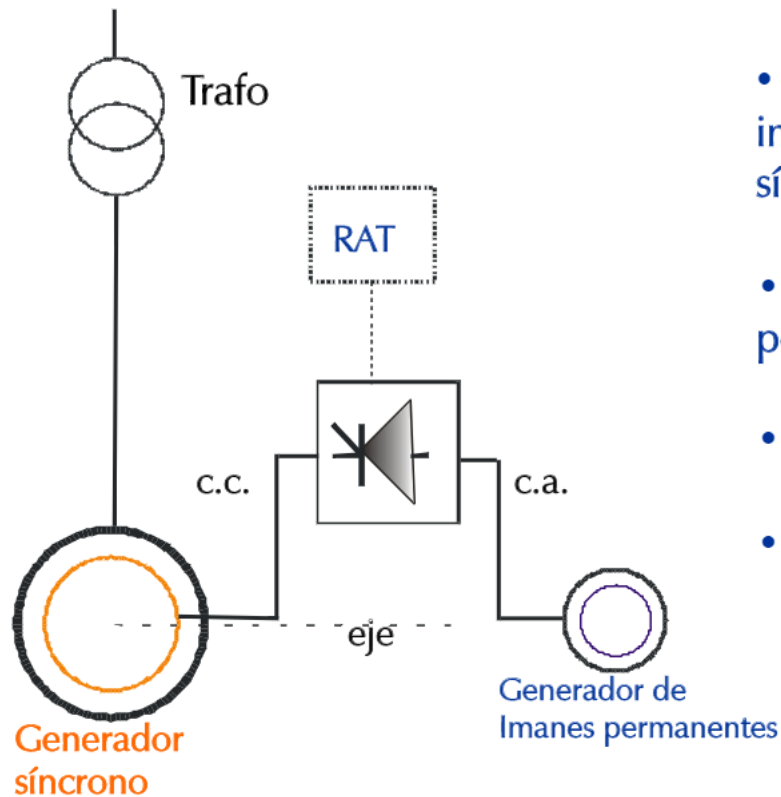
CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.2 Sistemas de excitación



Universidad
Carlos III de Madrid

Excitación rotativa con con generador auxiliar en el mismo eje



- Alimentación proveniente de un generador de imanes permanentes acoplado en el mismo eje que el síncrono.
- Normalmente en excitaciones rotativas (poca potencia).
- Generador síncrono con escobillas.
- No necesario sistema de “compoundaje”

RAT: Regulador Automático de Tensión

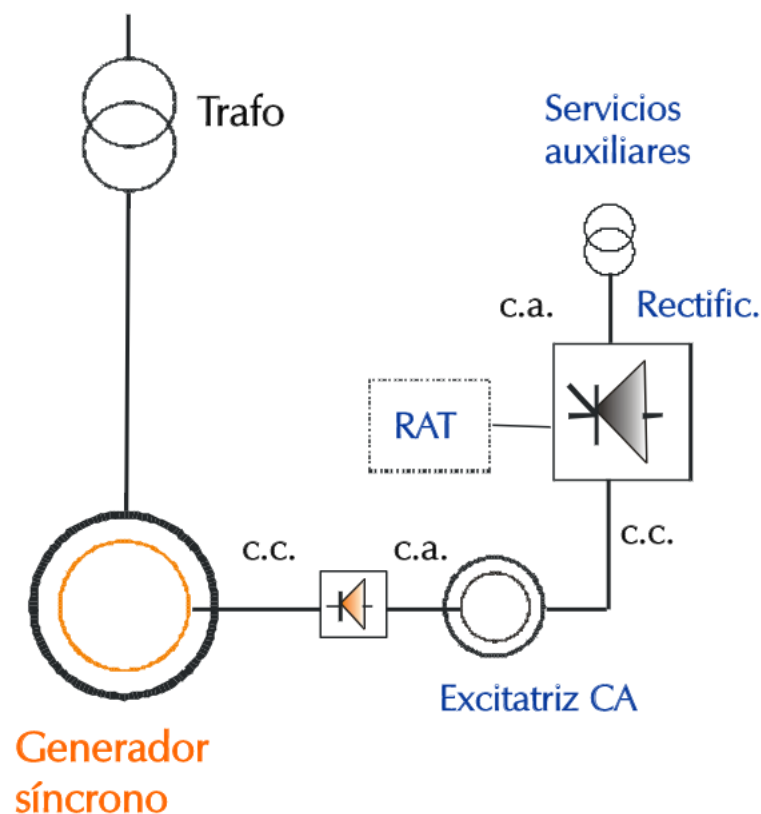


CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.2 Sistemas de excitación



Excitación rotativa sin escobillas (brushless)



- Excitatriz CA. Excitación en estator. No se necesitan anillos rozantes en rotor ni escobillas en la excitatriz.
- El rotor de las 2 máquinas está montado en el mismo eje.
- Rectificador: Tiristores o transistores IGBT
- Alimentación: Trafo autoexcitación, SS. AA.
- Potencia rectificador: 20-50 veces menor que en estática directa
- Aplicación: Turboalternadores y generadores hidráulicos hasta 50 MVA

RAT: Regulador Automático de Tensión



3.3 Principio de Funcionamiento



CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

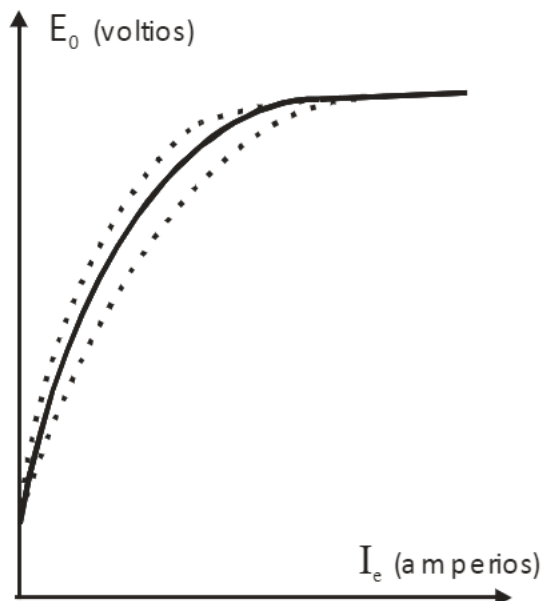
3.3 Principio de funcionamiento



Universidad
Carlos III de Madrid

Principio de funcionamiento: en vacío y en carga

Característica de vacío $E = f(I_e)$: que representa la relación entre la f.e.m generada y la corriente de excitación, cuando la máquina funciona en vacío (el inducido no tiene corriente)



N: número de espiras

f: frecuencia de la fem inducida

Factor de forma

$$E_0 = 4.44 N f \Phi_m k_f$$

Es función de la corriente de excitación I_e



CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.3 Principio de funcionamiento



Universidad
Carlos III de Madrid

Principio de funcionamiento: en vacío y en carga

Característica en carga : Se produce una caída de tensión de salida del generador debida a la aparición de una corriente en el inducido que provoca:

- una **caída de tensión** en este circuito
- a la par que produce una f.m.m. que **reacciona con la del inductor** modificando el flujo del entrehierro.

1- caída de tensión en el circuito: Se produce en la resistencia y la inductancia de dispersión del estator

2- reacción del inducido: depende de la magnitud y de la fase de la corriente.

Carga resistiva: la reacción del inducido se suma en cuadratura a la f.m.m inducida

Carga inductiva: la reacción del inducido es desmagnetizante (se opone al inductor)

Carga capacitiva: la reacción del inducido es magnetizante (se suma al inductor)



CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

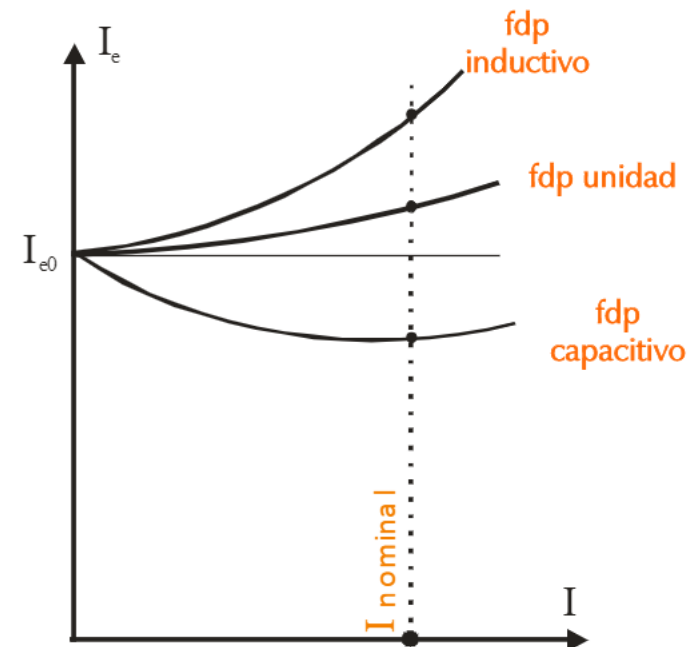
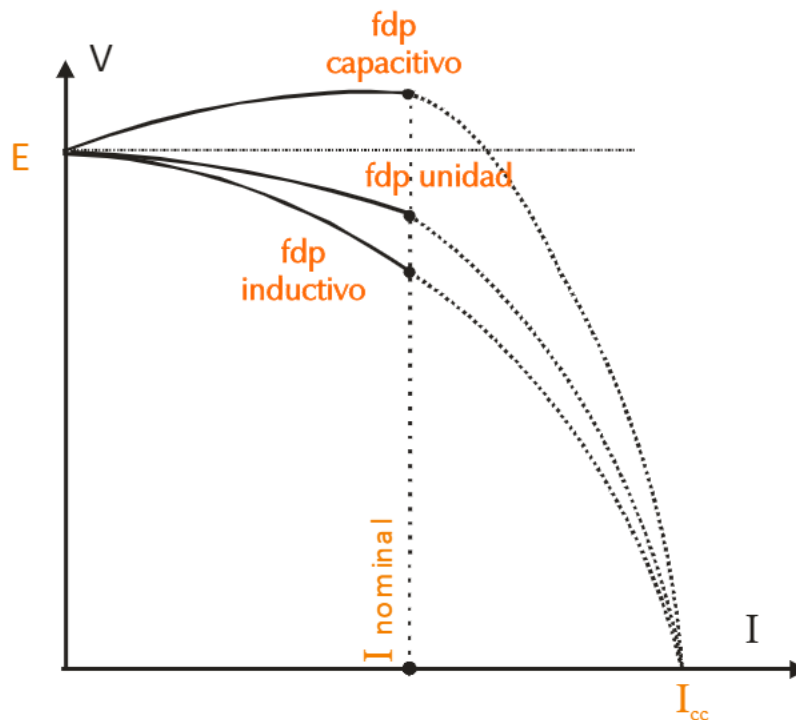
3.3 Principio de funcionamiento



Universidad
Carlos III de Madrid

Principio de funcionamiento: en vacío y en carga

Característica externa $V=f(I)$: que representa la tensión en bornes en función de la corriente de carga, para una intensidad de excitación constante.



Si se desea mantener constante la tensión en bornas de la máquina será preciso variar de forma adecuada la correspondiente excitación

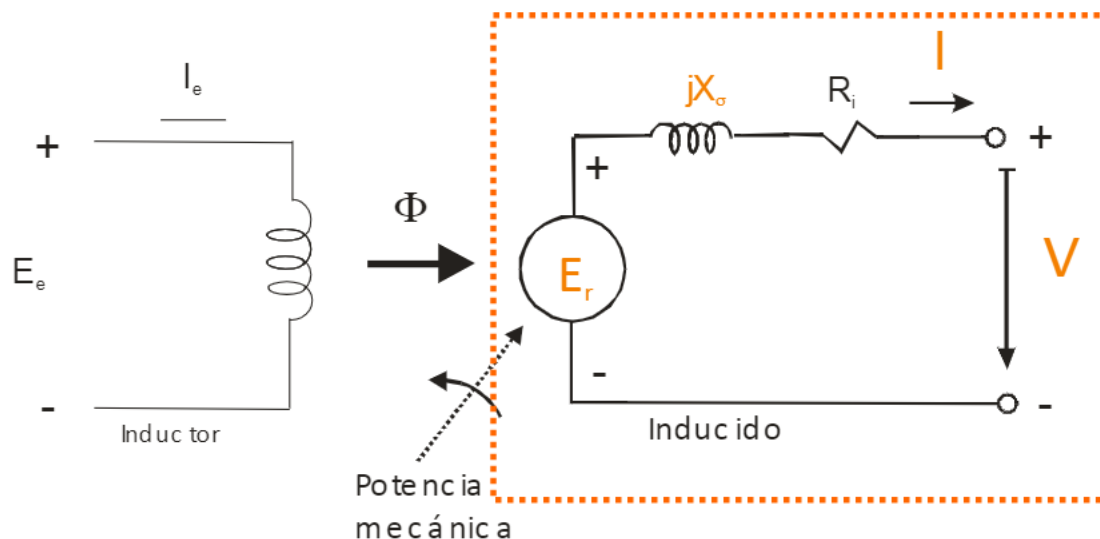
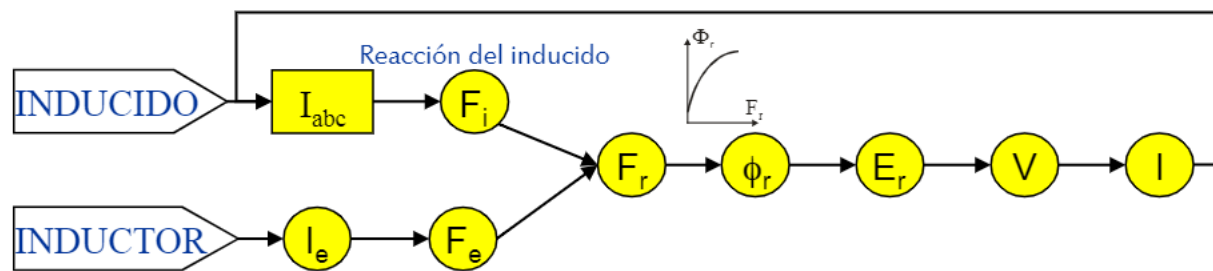


CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.3 Principio de funcionamiento



Relaciones funcionales y ecuación del diagrama fasorial



$$E_r = V + R_i I + j X_\sigma I$$

La fmm resultante F_r es la suma de la del inductor F_e y de la reacción del inducido F_i
 F_i y X_σ son desconocidos a priori (inconveniente)

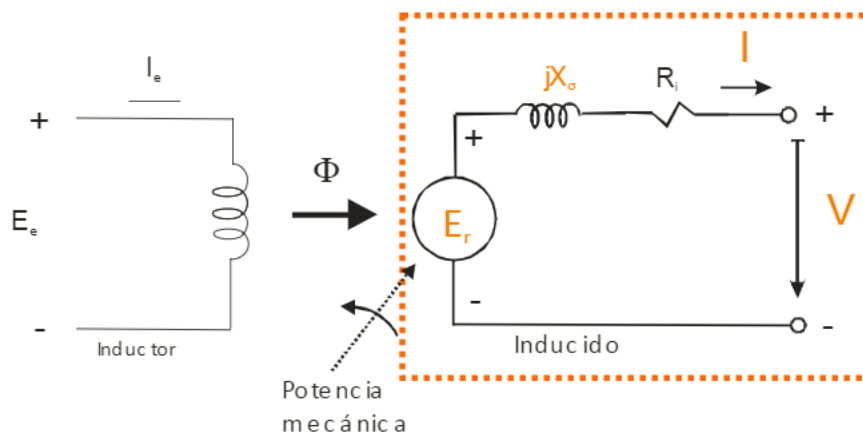


CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.3 Principio de funcionamiento



Problema 2.9 (Generador síncrono)



$$E_r = V + R_i I_i + j X_{\sigma} I$$

Datos

Generador síncrono
3000 kVA, 6.600 V, 50 Hz y 2 polos
 $R_i = 0.07 \, \Omega$
 $X_{\sigma} = 0.7 \, \Omega/\text{fase}$
Curva de vacío: $E = 5800 F_e / (F_e + 9300)$
 $F_i = 13000 \, \text{Av/polo}$ (plena carga)
Pto trabajo: plena carga y $\text{fdp} = 0.8 \, \text{ind}$



Calcular

- Fem resultante E_r
- fmm total F_e necesaria en la excitación
- Si manteniendo fija la fmm anterior se desconecta la carga, ¿Qué fem E_0 aparecerá en la carga?



3.4 Circuito Equivalente



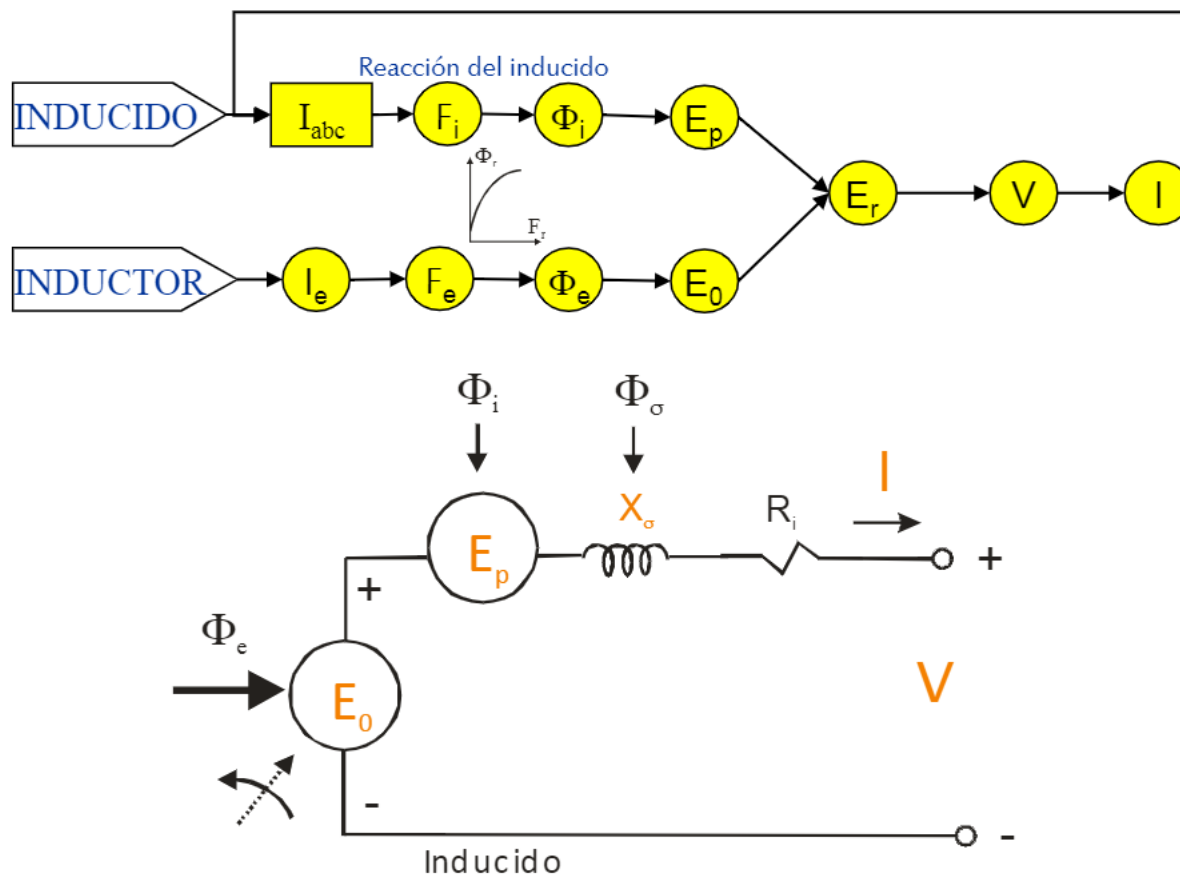
CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.4 Circuito Equivalente



Universidad
Carlos III de Madrid

Análisis lineal: circuito equivalente (rotor liso)



Se busca poder calcular la regulación de tensión para diferentes cargas y diseñar el RAT
La máquina y el ajuste de regulación determina la I_{cc} y el ajuste de protecciones

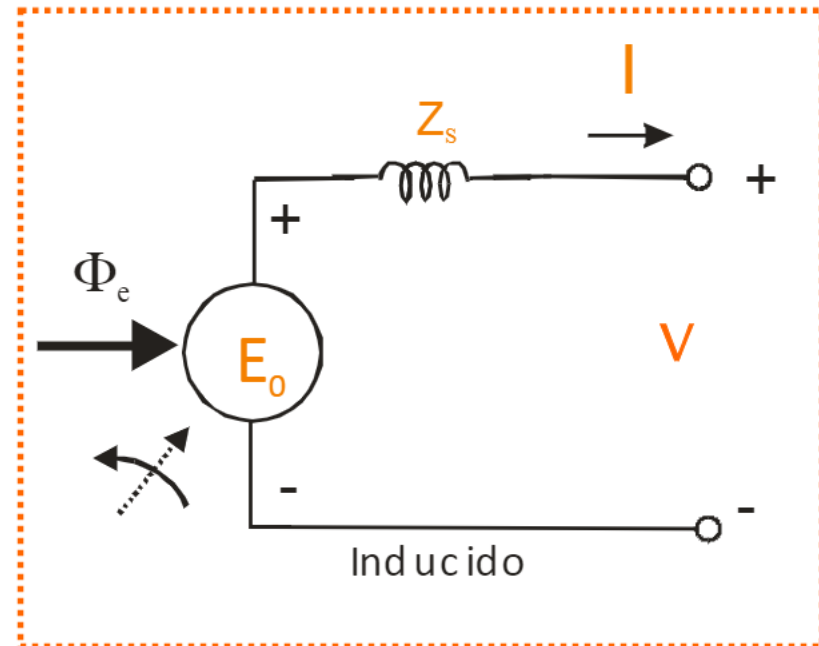
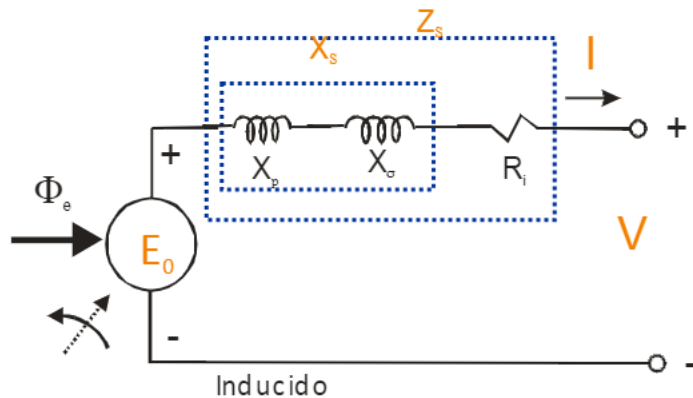


CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.4 Circuito Equivalente



Análisis lineal: circuito equivalente (rotor liso)

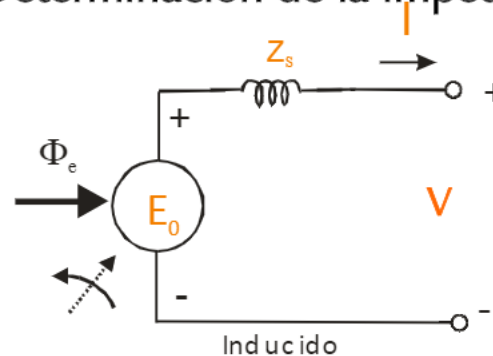


La reactancia síncrona X_s es una magnitud ficticia que representa en un único término los efectos combinados de dispersión y de reacción de inducido



3.4 Circuito Equivalente

Característica de vacío y cortocircuito de la máquina síncrona.
Determinación de la impedancia síncrona



Ensayo de vacío : Si se abre el circuito ($I=0$) la tensión medida V corresponderá a E_0 ($E_0=V$)

Ensayo de cortocircuito : Si se cortocircuita el modelo Thevenin ($V=0$) la impedancia síncrona se puede calcular en función de E_0 y de la corriente de cortocircuito (I_{cc})

$$Z_s = E_0 / I_{cc}$$

Nota: todas las magnitudes son por fase y
todas dependen de la corriente de excitación I_e

Para estudiar el comportamiento de la máquina es necesario determinar los parámetros E_0 y Z_s de su circuito equivalente

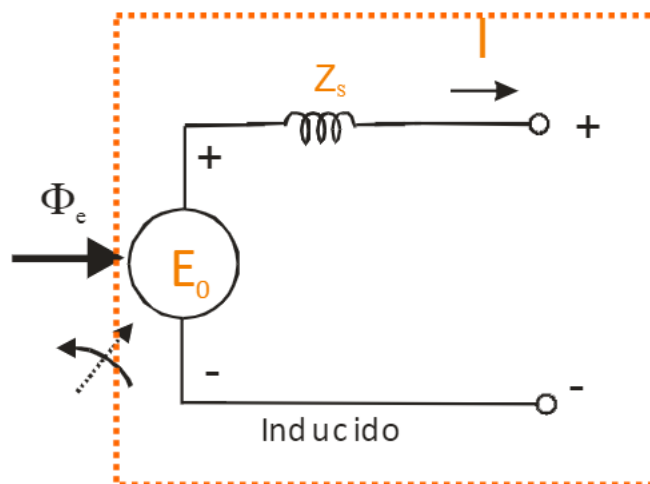


CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.4 Circuito Equivalente



Problema 2.10 (Generador síncrono)



Datos

Generador síncrono en estrella

165 kVA, 950 V, 50 Hz

$R_i = 0.3 \, \Omega$

$I_e = 15 \, \text{A}$ produce $I_{cc} = 200 \, \text{A}$ y $E_0^{\text{línea}} = 780 \, \text{V}$

Calcular

- a) Impedancia y reactancia síncrona
- b) Regulación a plena carga con $\text{fdp} = 0.8$ inductivo



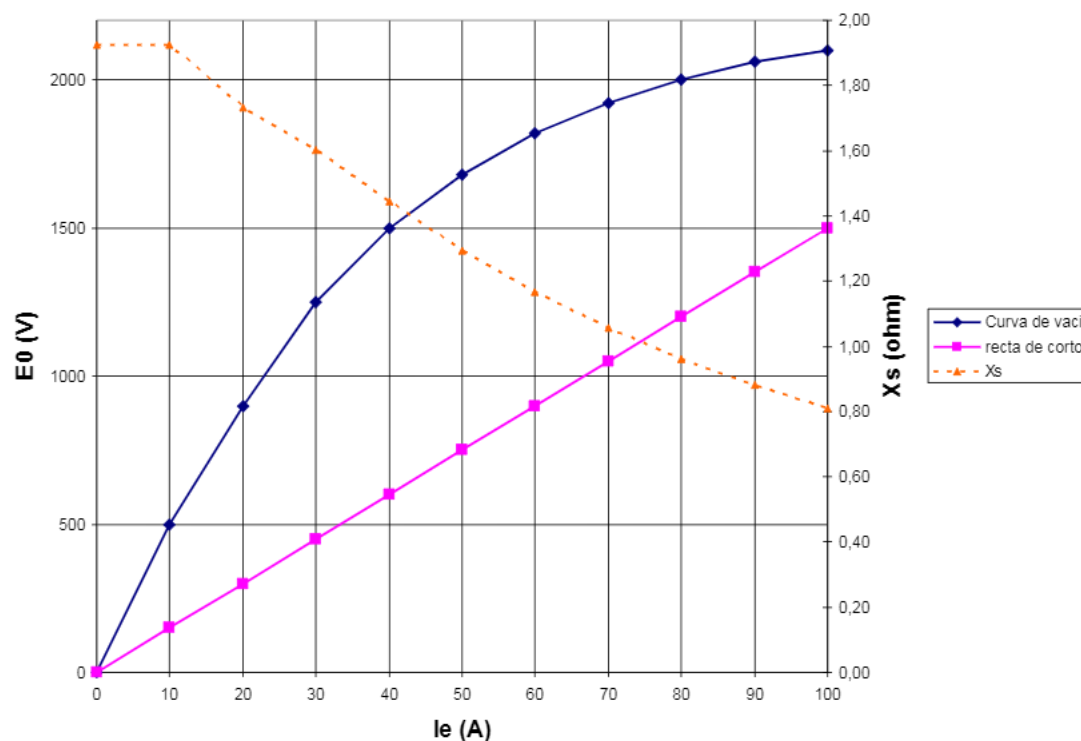
CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.4 Circuito Equivalente



Solución al problema 2.10 (Generador síncrono)

Características de vacío y cortocircuito



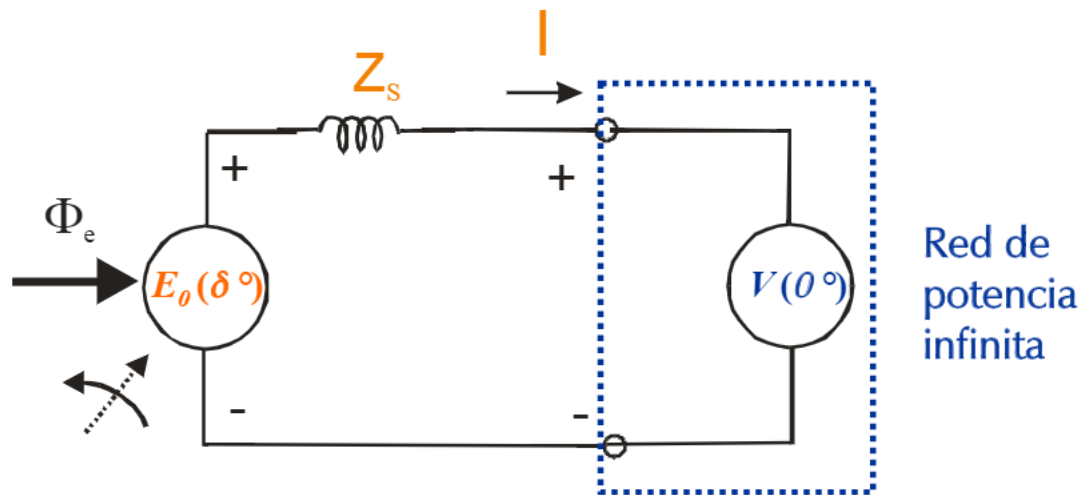


CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.4 Circuito Equivalente



Potencia activa y reactiva



$$E_0 = V + jX_s I$$

$$S = 3 V I^* = P + jQ$$

$$P = \frac{3 E_0 V}{X_s} \sin \delta$$

$$Q = 3 \frac{V (E_0 \cos \delta - V)}{X_s}$$

P es proporcional al ángulo de carga (δ) y Q es proporcional a la “diferencia” de tensiones



3.5 Potencias de la Máquina



CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

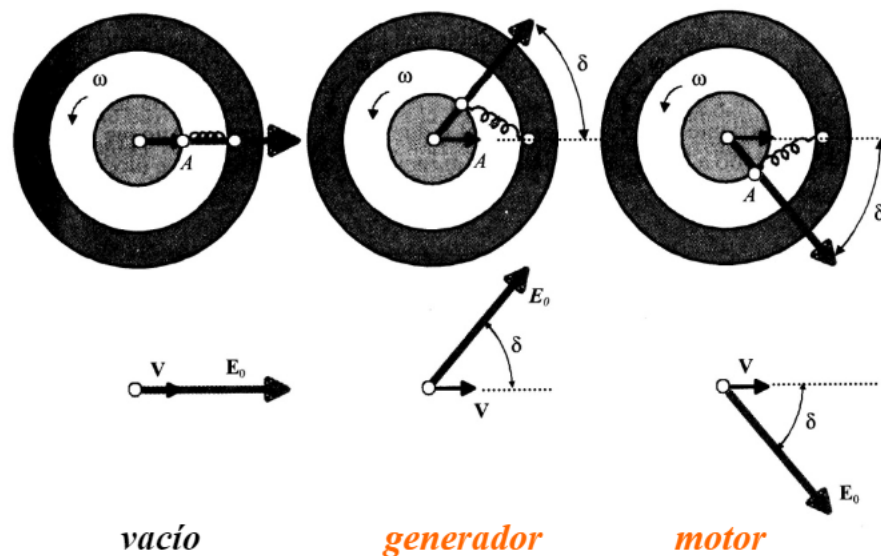
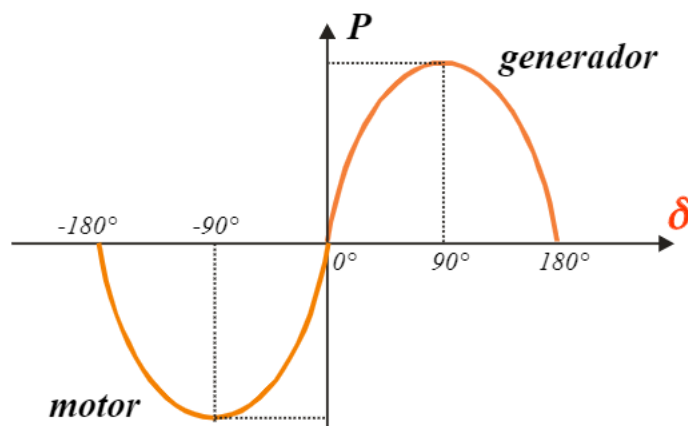
3.5 Potencias de la máquina



Universidad
Carlos III de Madrid

Potencia activa y reactiva

$$P = \frac{3 E_0 V}{X_s} \sen \delta$$



Analogía mecánica del funcionamiento de la máquina síncrona usando el ángulo de carga δ



CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

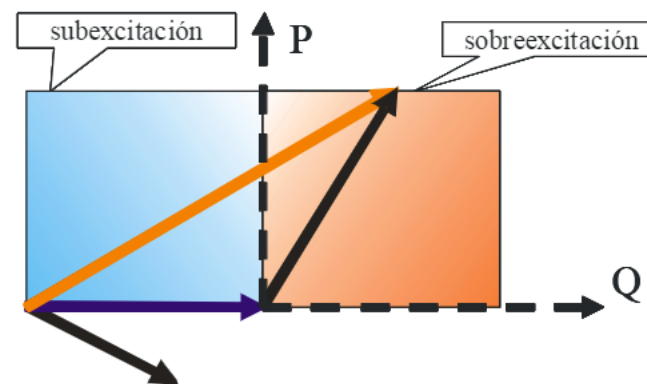
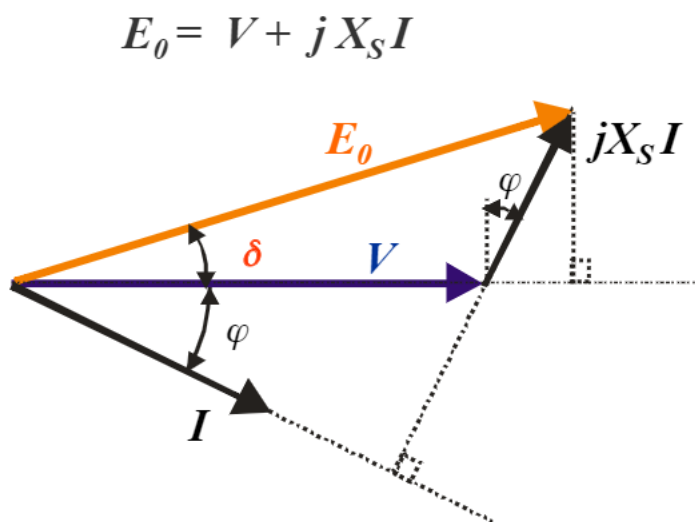
3.5 Potencias de la máquina



Universidad
Carlos III de Madrid

Potencia activa y reactiva

$$Q = 3 \frac{V(E_0 \cos \delta - V)}{X_s}$$



Si la proyección de E_0 sobre V es mayor que ésta el generador está sobrexcitado y genera Q
en caso contrario está subexcitado y absorbe Q

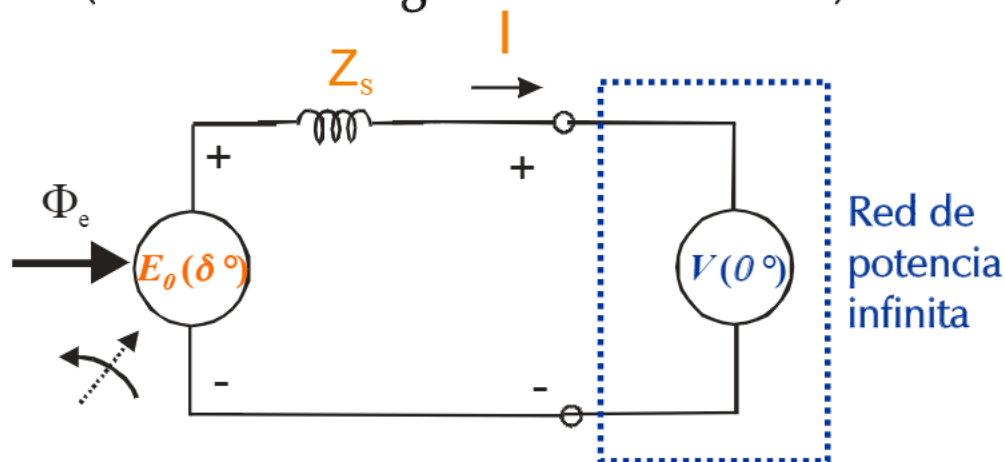


CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.5 Potencias de la máquina



Problema 2.11 (Potencia del generador síncrono)



Datos

Generador trifásico síncrono en estrella
 $V^L=11$ kV, 50 Hz
 $Z_s=0+j 10 \Omega/\text{fase}$
Para una determinada excitación produce
 $I=250$ A y $\text{fdp}=1$
Posteriormente manteniendo P constante se
eleva la excitación hasta que $I=300$ A

Calcular

- a) fdp cuando suministra $I=300$ A
- b) fems y ángulos de carga en ambas situaciones
- c) Potencias activa y reactiva suministradas



3.6 Límites de Capacidad



CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.6 Límites de Capacidad



Límites de capacidad del generador síncrono

1- Límite de corriente
de estator

$$S \cdot S^* \longrightarrow$$

$$(3 V I)^2 = P^2 + Q^2$$

$$S = 3 V I^* = P + jQ$$

2- Límite de corriente
de rotor

$$^2 \text{ y sumar} \longrightarrow$$

$$\left(Q - \frac{3V^2}{X_S} \right)^2 + P^2 = \left(\frac{3E_0 V}{X_S} \right)^2$$

$$Q = 3 \frac{V(E_0 \cos \delta - V)}{X_S}$$

$$P = \frac{3E_0 V}{X_S} \sin \delta$$

Son los límites de calentamiento del estator, del rotor y
de los límites de estabilidad de la máquina



CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.6 Límites de Capacidad



Límites de capacidad del generador síncrono

3- Límite de estabilidad
teórico



$$P = \frac{3 E_0 V}{X_s} \text{sen } \delta$$

4- Límite máximo
de la turbina



$$P_{max} = P_{turbina}$$

Son los límites de calentamiento del estator, del rotor y
de los límites de estabilidad de la máquina



CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.6 Límites de Capacidad



Límites de capacidad del generador síncrono (en p.u.)

1- Límite de corriente
de estator



$$(V I)^2 = P^2 + Q^2$$

2- Límite de corriente
de rotor



$$\left(Q - \frac{P}{X_s} \right)^2 + P^2 = \left(\frac{E_0}{X_s} \right)^2$$

3- Límite de estabilidad
teórico



$$P = \frac{E_0}{X_s} \sin \delta$$

4- Límite máximo
de la turbina



$$P_{max} = P_{turbina}$$

Todas las variables están en p.u

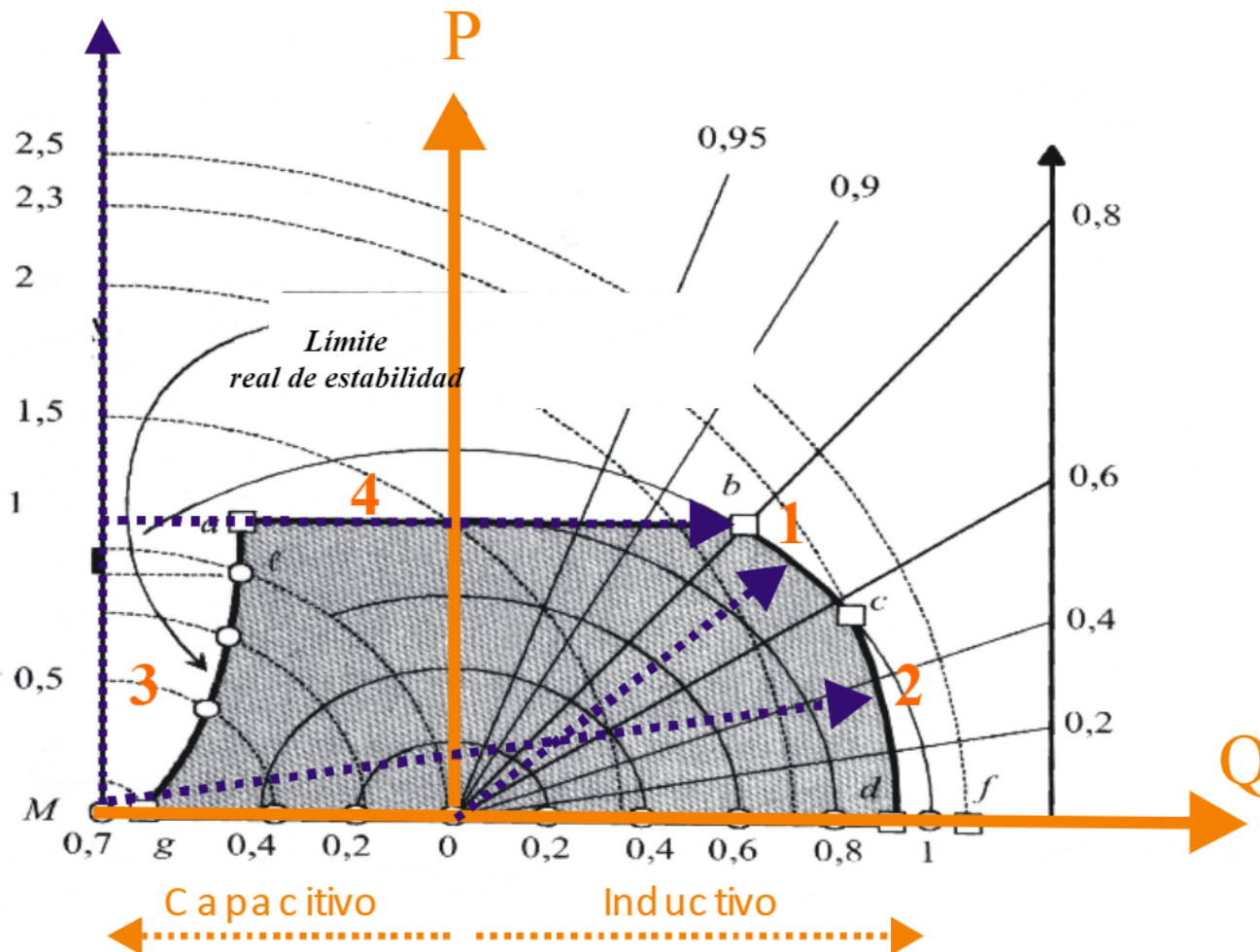


CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.6 Límites de Capacidad



Límites de capacidad del generador síncrono (en p.u.)



Todas las variables están en p.u

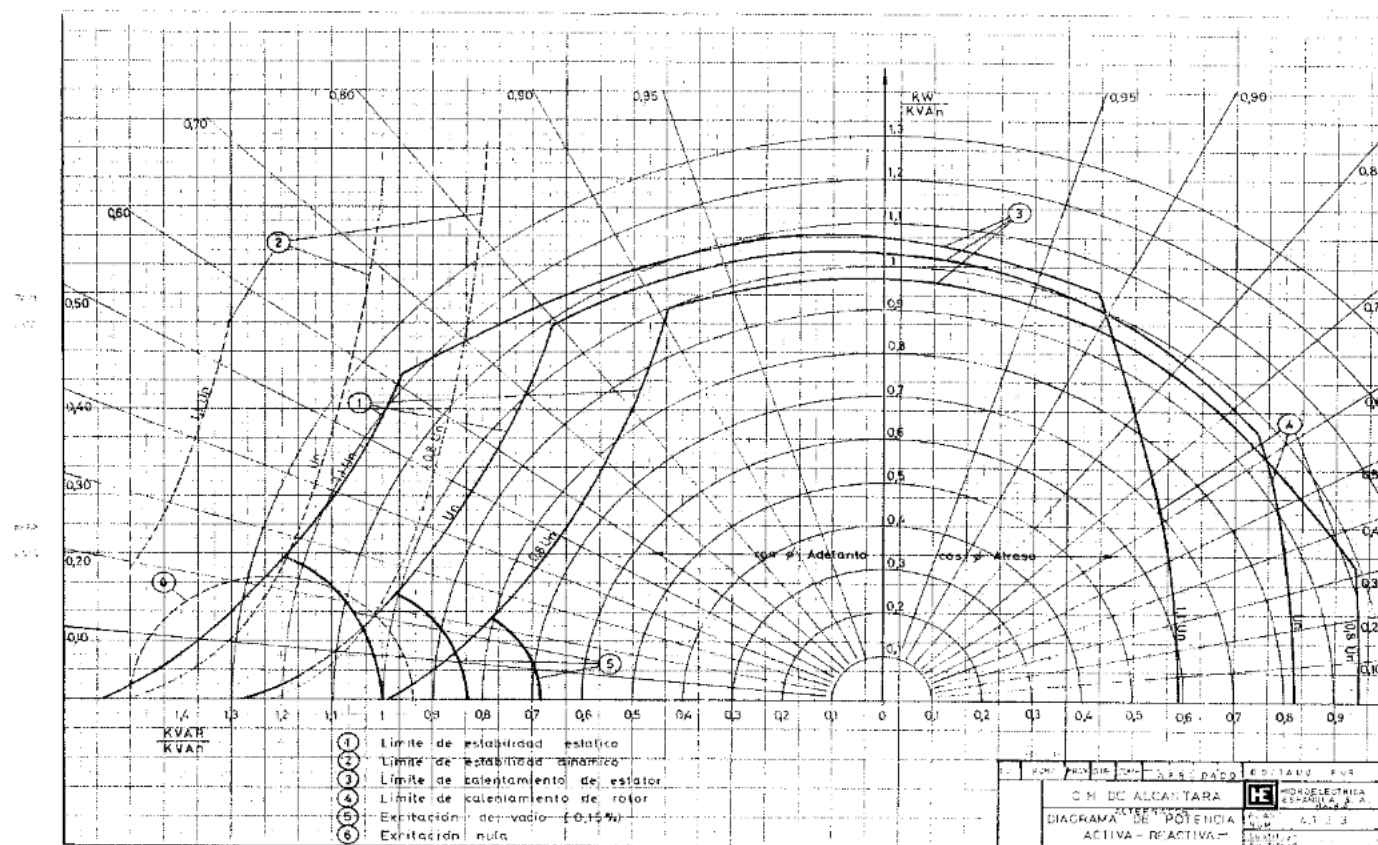


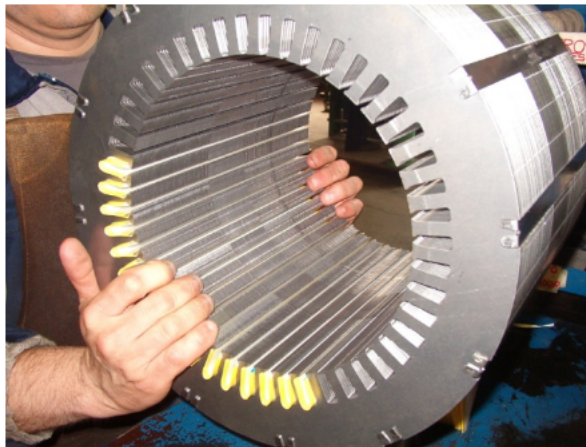
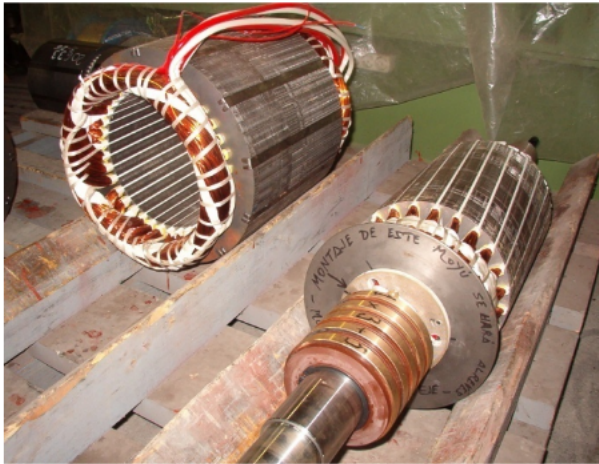
CAPÍTULO 3 Máquinas Síncronas

3.6 Límites de Capacidad



Límites de capacidad del generador síncrono (límites de un generador en activo)





Máquinas Eléctricas de Corriente Alterna | David Santos