



# MÁQUINA DE C.C.

### Formas constructivas

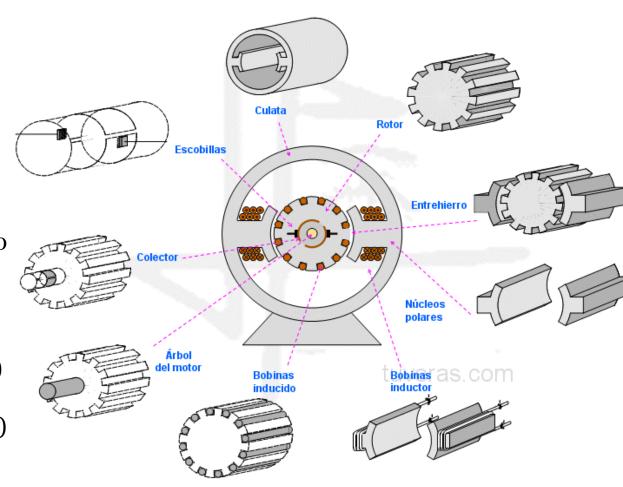
# Esquema básico

#### Elementos móviles:

- Rotor o inducido
- Colector
- Delgas
- Escobillas
- Arrollamiento del inducido

#### Parte fija (estator):

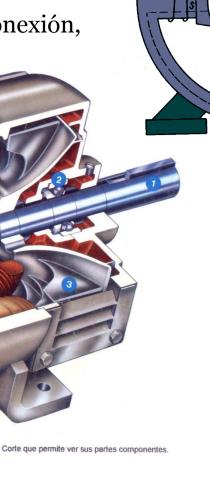
- Corona del estator (culata)
- Polos inductores (núcleo polar y expansiones polares)
- Polos de conmutación
- Devanados de excitación y conmutación.



# Esquema básico

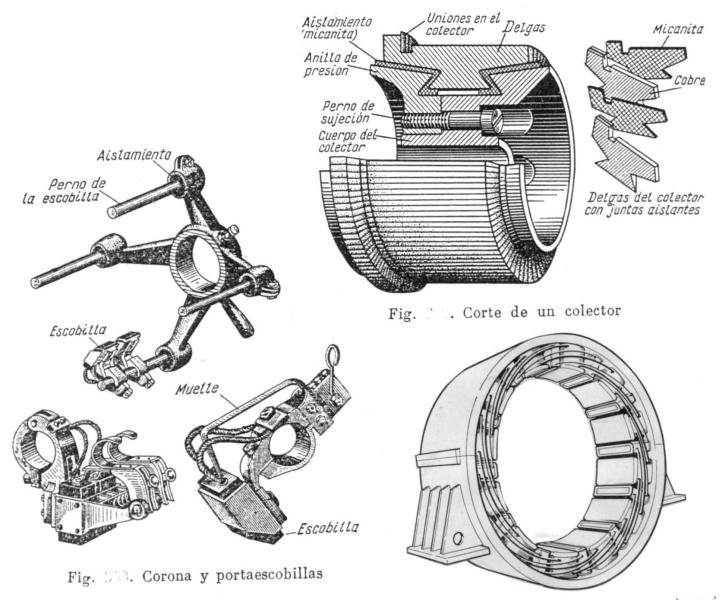
#### Parámetros:

• potencia [kW], tensión, velocidad, forma de conexión, número de polos inductores.





Motor para corriente contínua tetrapolar.



Estator de una máquina de gran potencia

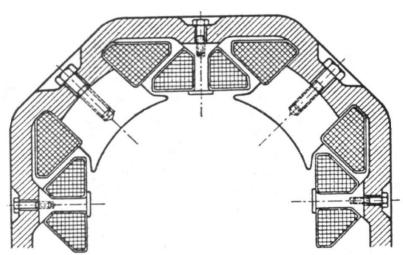


Fig. Polos principales y de conmutación de un motor de tracción

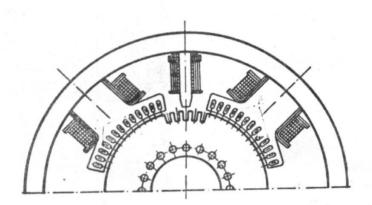


Fig. . . . . Máquina con polos auxiliares y arrollamiento com pensador en las ranuras de las expansiones polares.

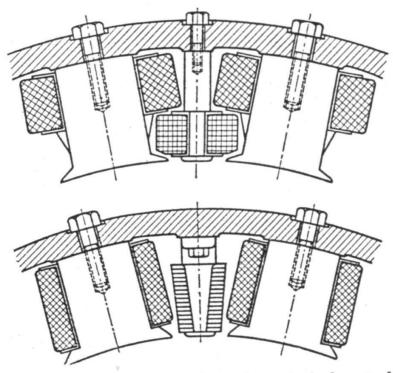


Fig. Disposiciones de polos principales y de conmutación

# Principio de funcionamiento

#### Generación de la fem.

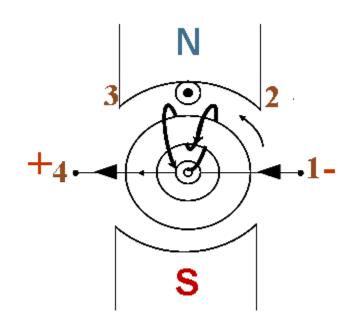
#### **Consideremos:**

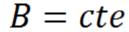
- una máquina bipolar, con un inducido que posee una bobina, cuyos extremos se conectan a dos anillos.
- que gira en sentido antihorario como generador.

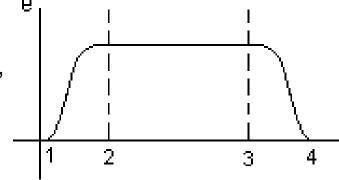


$$e = B.l.v$$

- **de 2 a 3:** la bobina recorre el entrehierro donde:
- de 3 a 4: decrece B y decrece la fem.
- zonas 1 y 4: bobina paralela a líneas de campo, entonces no genera fem.







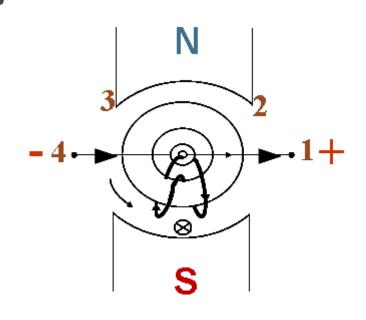
#### Generación de la fem.

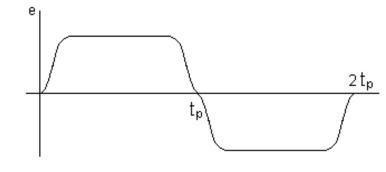
- zona neutra ZN: entre líneas 1 y 4.
- paso polar: distancia entre dos zonas neutras o entre líneas medias polares, medida sobre el perímetro del inducido.

$$t_p = \frac{\pi . D}{2 . p}$$
 p: número de pares de polos.

En una máquina multipolar, la bobina generará un ciclo cada vez que pase bajo un par de polos.

 convención: en los generadores el borne por el cual sale la corriente se lo designa como (+); el otro será el (-).





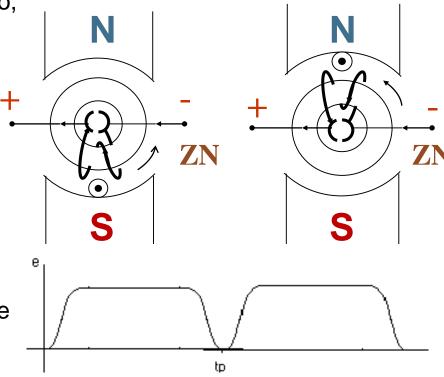
#### Generación de la f.e.m.

**Conclusión:** Dado que los bornes cambian de polaridad en el ejemplo estudiado, concluimos que:

Las bobinas del inducido generan corrientes alternas, no senoidales.

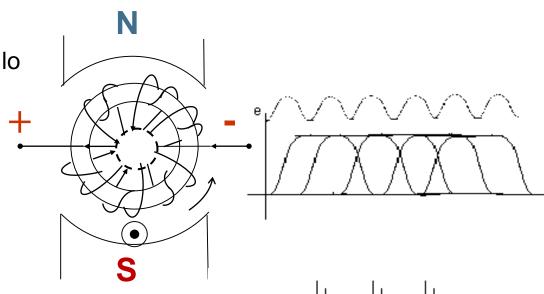
colector: rectificador mecánico. Constituido por delgas:

- dispuestas de modo que la inversión de la conexión se produzca sobre la ZN.
- cada delga contiene el fin de una bobina y el ppio de la siguiente.



#### Generación de la fem.

**Conclusión:** para tener una onda lo más continua posible, <u>conviene</u> disponer de <u>muchas bobinas</u> en el inducido.



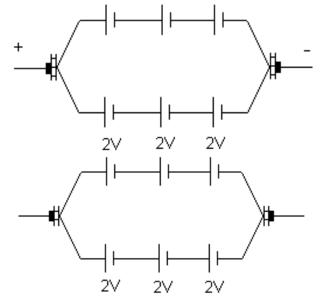
#### circuito equivalente:

siendo: a: n° de pares de ramas.

N: n° de conductores activos.

- conductor => 1V
- bobina => 2V (2 conductores por bobina)
- · la tensión generada en escobillas:

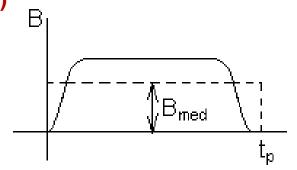
$$\frac{N}{2a} = \frac{12}{2} = 6V$$



#### Expresión del valor medio de la f.e.m. continua

$$e_{med} = B_{med}.l.v$$
 (f.e.m. inducida en un conductor)

$$E = \frac{N}{2a}.e_{med} = \frac{N}{2a}.B_{med}.l.v$$
 (f.e.m. inducida en el total N de conductores)



#### siendo:

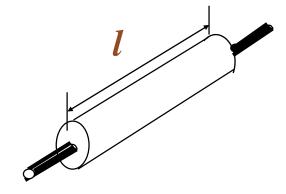
$$\Phi = B_{med}.t_p.l [Wb]$$

$$t_p = \frac{\pi d}{2p}[m]$$

$$v = \frac{\pi Dn}{60} [m/s]$$



$$E = \frac{pN}{60a}$$
.  $\Phi$ . n [V]



# Excitación del campo inductor

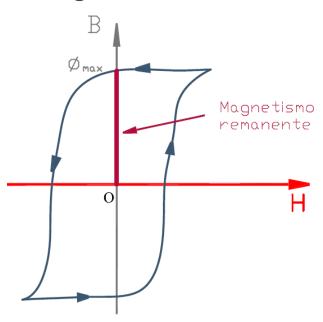
## Excitación del campo inductor

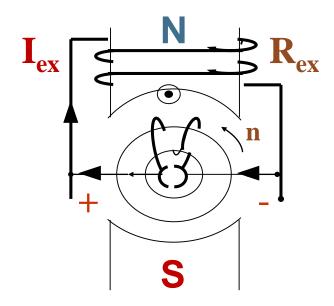
- a) Imanes permanentes: débiles, para pequeñas potencias, no regulables, no permite variar el flujo.
- b) Electroimanes: de uso general. Las distintas formas de alimentación dan lugar a distintas máquinas (en cuanto a su funcionamiento, no a su construcción).
  - máquinas de excitación independiente;
  - máquinas de excitación propia;
  - máquinas auto excitadas (serie, derivación y compuerta)

### Principio de autoexcitación

• La máquina que gira en sentido antihorario; sus polos tienen un magnetismo remanente considerable:

> La máquina genera por sí sola, al hacerlo girar, debido al magnetismo remanente preexistente.





• Cuando se establece el equilibrio:  $E = I_{ex} R_{ex} [V]$ 

$$E = I_{ex}.R_{ex}[V]$$

### Principio de autoexcitación

#### **Consideraciones:**

- 1. Deben concordar el sentido del flujo del arrollamiento excitador con el del magnetismo remanente.
- 2. Debe haber concordancia entre el magnetismo remanente, el sentido de giro y el sentido del arrollamiento de los polos inductores.
- 3. Causas de no excitación de la máquina:
  - a) Falta de magnetismo remanente
  - b) Falta de concordancia entre los elementos mencionados en el punto 2°.
  - c) En algunas conexiones (derivación) por cortocircuito exterior.
  - d) Poca presión en los resortes de escobillas (falso contacto)

#### Forma de conexión

Distintas conexiones entre excitación e inducido dan lugar a distintas máquinas (en lo funcional).

Máquinas con excitación separada • Excitación independiente • Excitación propia

Máquinas autoexcitadas

- Excitación derivación
  Excitación serie
  Excitación compuesta
  Corta
  Larga

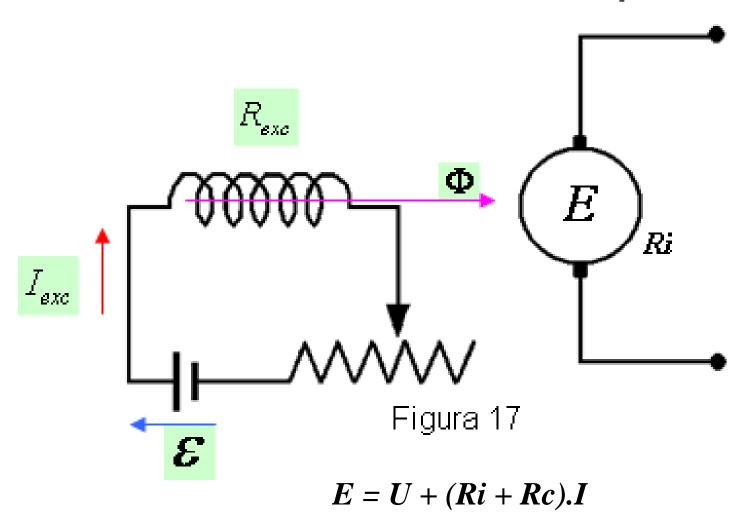
#### CIRCUITO EQUIVALENTE

- resistencia de inducido R<sub>i</sub>
- fem. que genera E

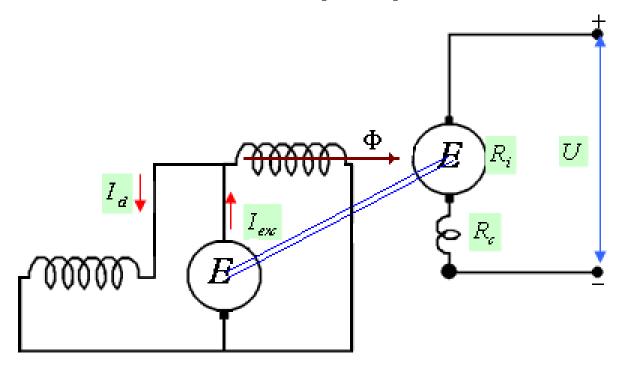


- polos de conmutación R<sub>C</sub>
- polos principales R<sub>ex</sub>, R<sub>d</sub>, R<sub>s</sub>

### Generador excitación independiente



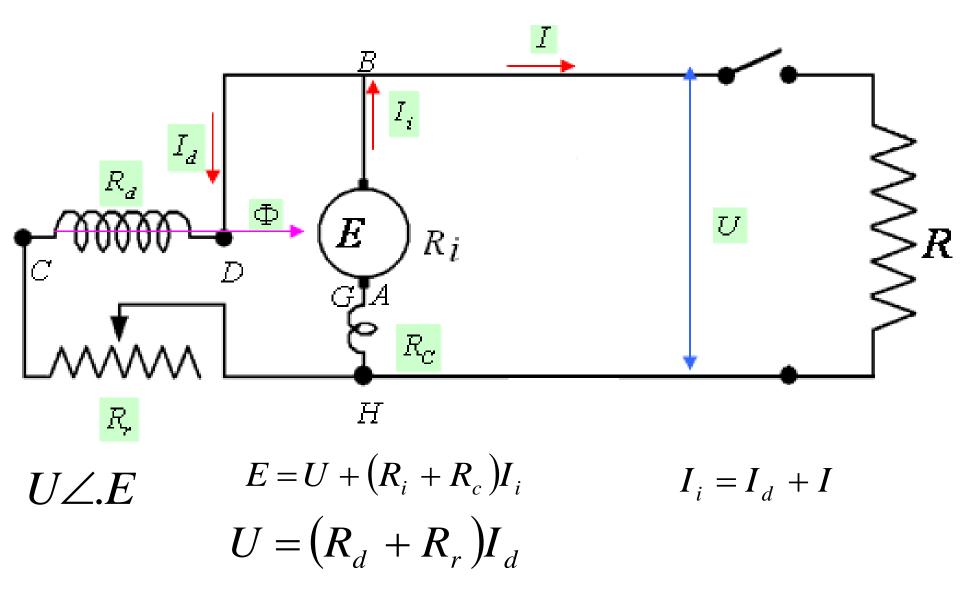
#### Generador excitación propia



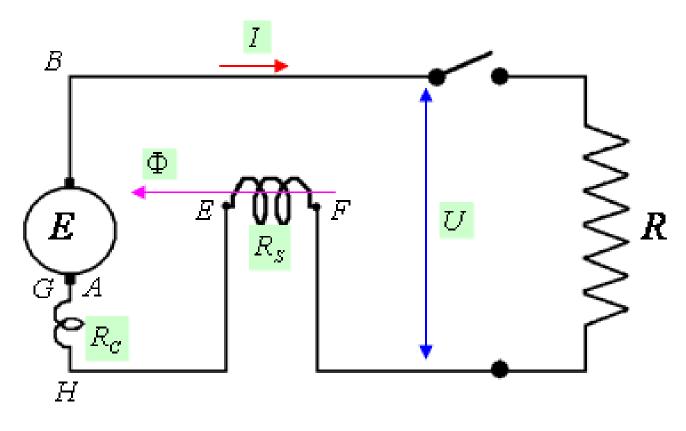
$$E = U + (Ri + Rc).I$$

Los polos son alimentados por un generador independiente, acoplado al mismo eje, denominado excitatriz. Cuando la excitatriz es muy grande, suele necesitar ser alimentada a su vez, por otra máquina pequeña, llamada excitatriz piloto, también montada sobre el mismo eje

#### Generador excitación derivación

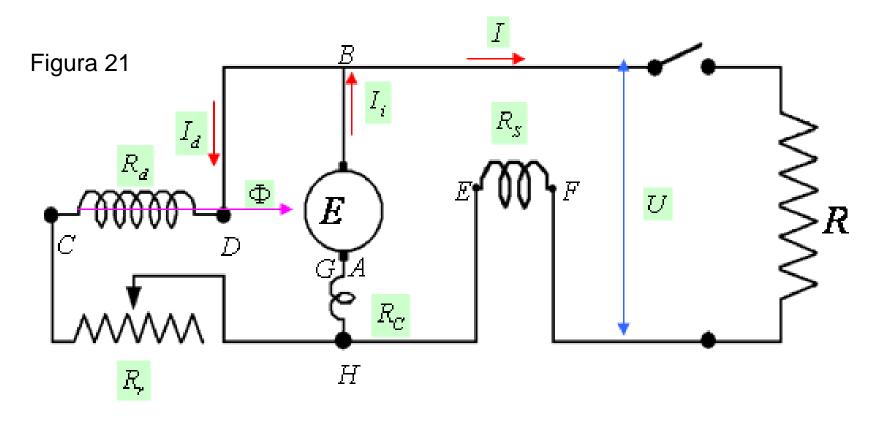


#### Generador excitación serie



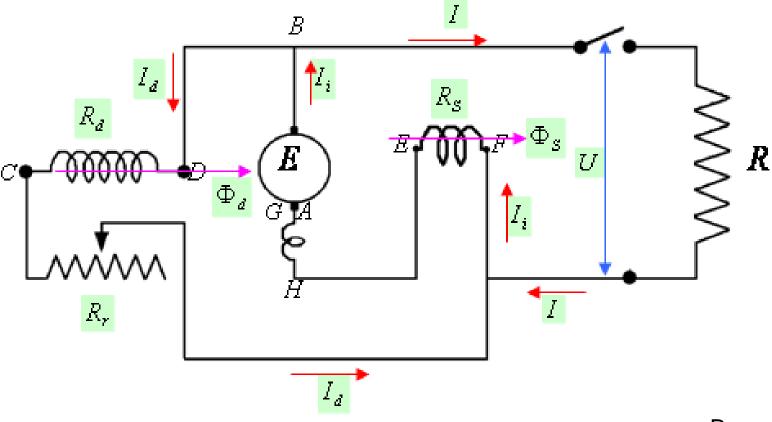
$$E = U + \left(R_C + R_i + R_S\right)I$$

### Generador excitación compuesta corta



$$I_{i} = I + I_{d}$$
  $E = U + R_{S}I + (R_{C} + R_{r})I_{i}$   $(R_{d} + R_{r})I_{d} = U + R_{S}I$ 

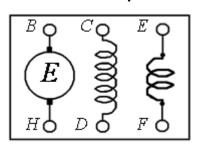
#### Generador excitación compuesta larga



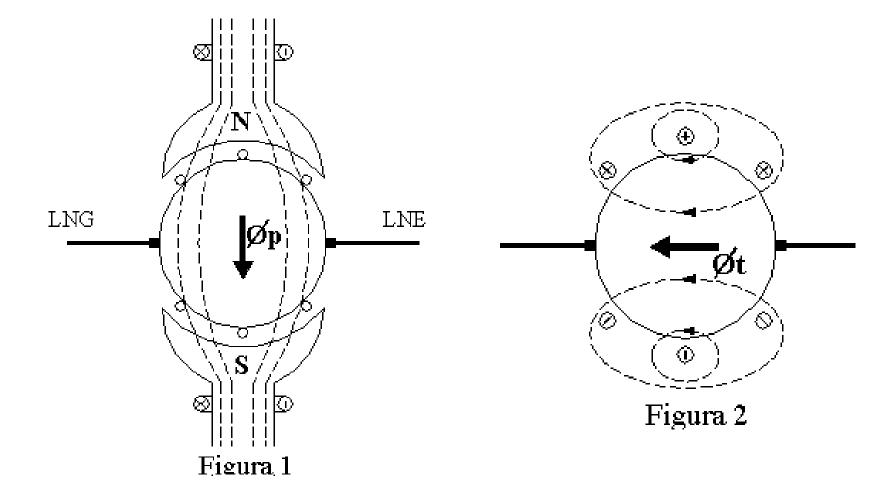
$$U = \left(R_d + R_r\right)I_d \qquad \text{Figura 22}$$
 
$$E = U + \left(R_S + R_c + R_i\right)I_i$$

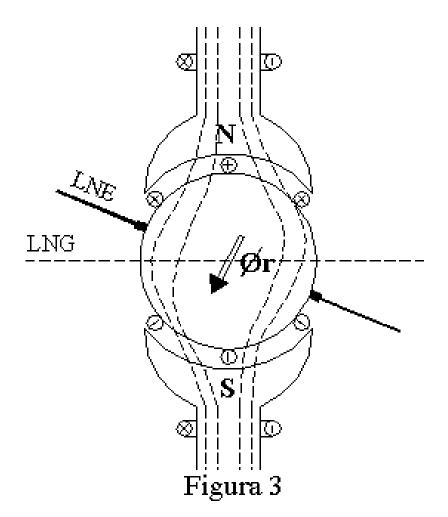
$$I_i = I + I_d$$

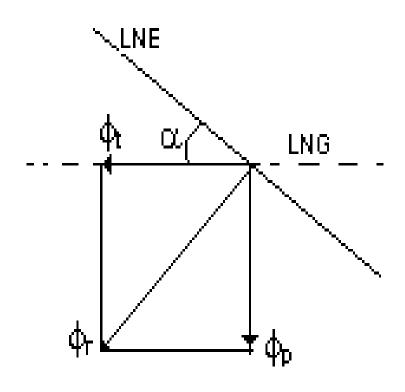
#### Bornera Tipo



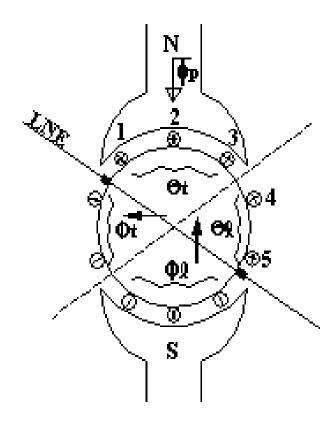
### Reacción del inducido

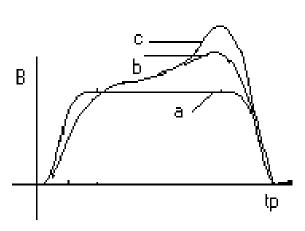




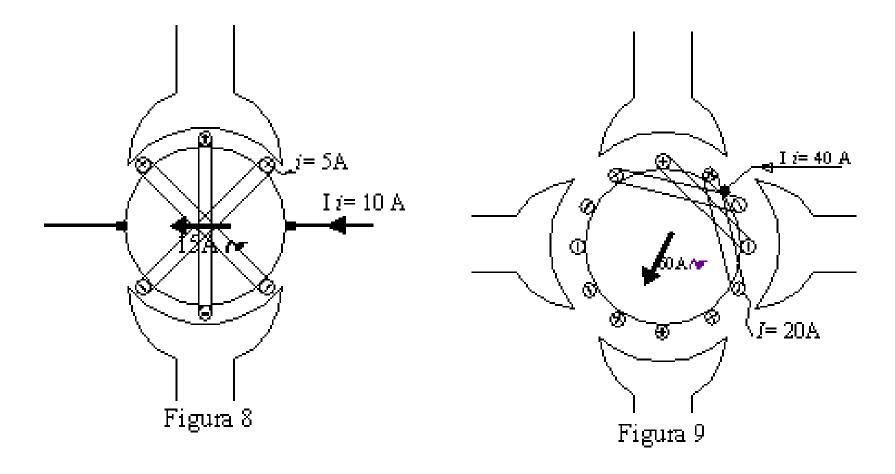


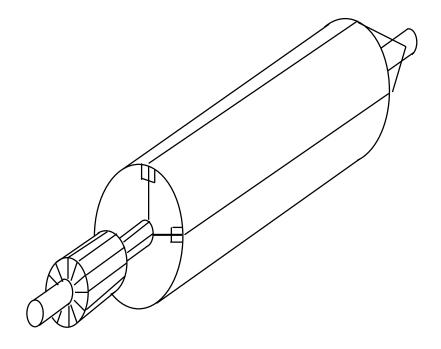
# Consecuencias de la reacción de inducido

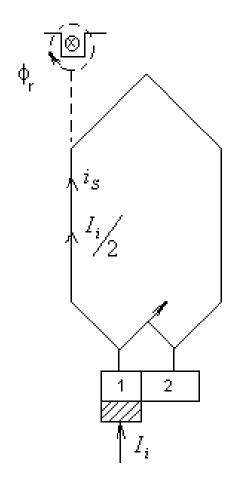


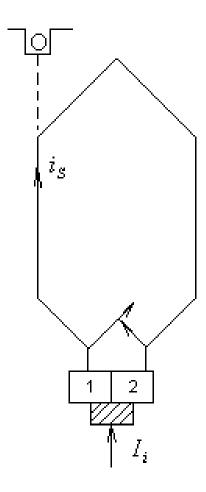


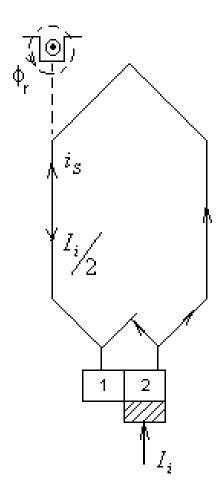
#### Reacción de Inducido

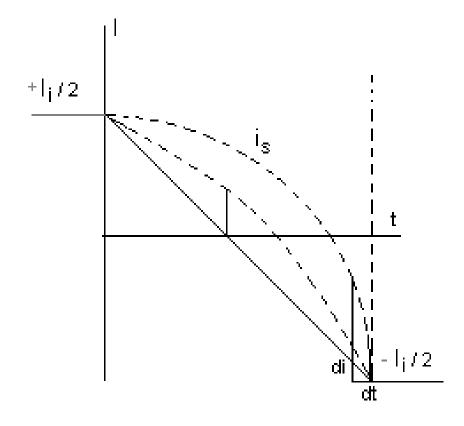


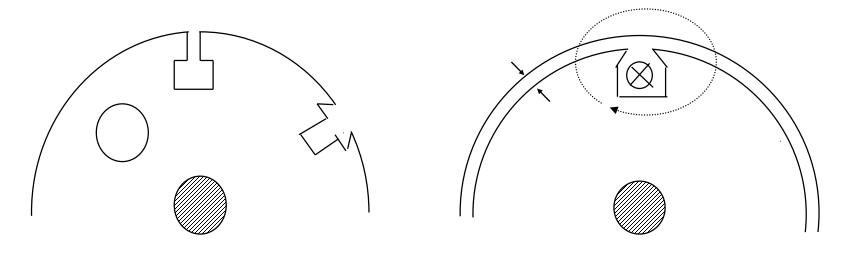


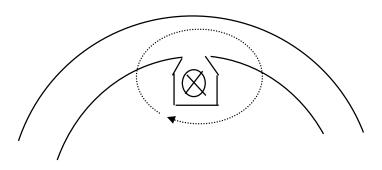


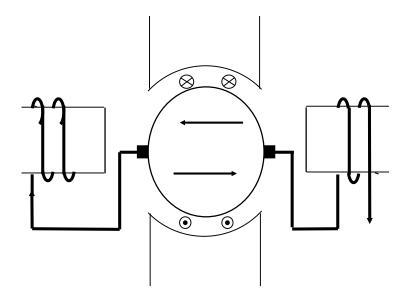


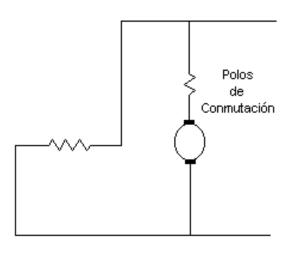


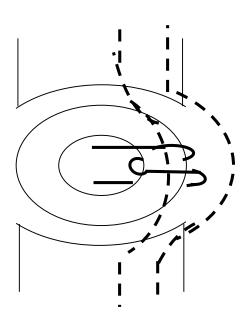


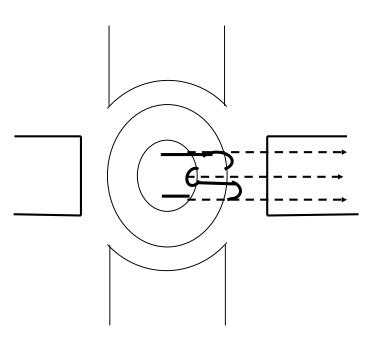


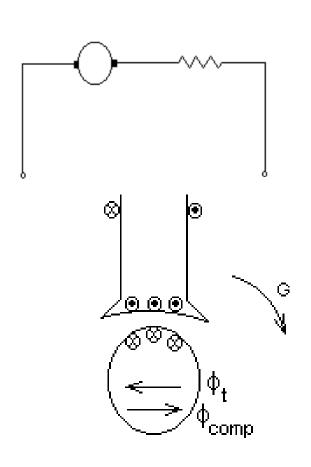


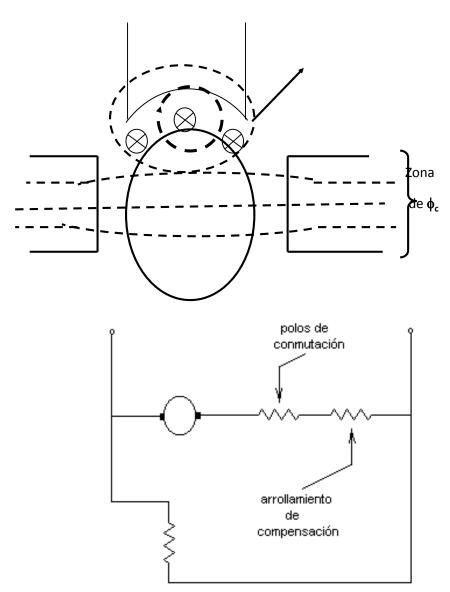












# Características de funcionamiento

- •Característica magnética:  $\Phi = f(\theta)$ , relaciona las variaciones de flujo, en función de la fmm.
- •Características en vacío:  $E = f(I_{ex})$  relaciona las variaciones de Fem. en función de la excitación.
- •Característica en carga:  $U = f(I_{ex})$ , variación de tensión en función de corriente de excitación.
- •Característica externa: U = f(I), variación de la tensión en función de la corriente de carga.
- •Curva de regulación:  $I_{ex} = f(I)$ , variación de la excitación en función de la corriente de carga.

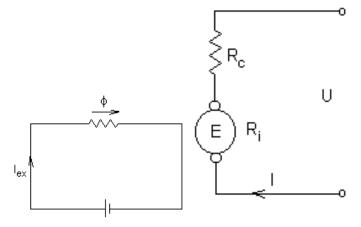
### Característica magnética

$$\Phi = f(\theta)$$

$$\Phi = \Lambda \cdot NI = \Lambda \cdot \theta$$

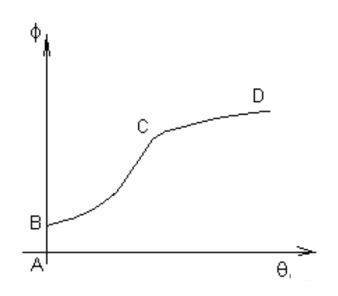
$$\theta = N I_{ex}$$

Aumentando la excitación, aumenta el flujo, pero la variación no es lineal porque:



- 1. Hay flujo debido al magnetismo remanente (tramo A-B de la curva), aunque no haya excitación.
- 2. En valores normales de excitación crece el flujo aproximadamente en forma lineal. (Tramo B-C).
- 3. Para grandes excitaciones, el circuito magnético se satura y no se obtiene mayor ganancia de flujo (Tramo C-D).

Exagerar la excitación no nos resulta en más flujo, y nos aumenta las pérdidas  $R_{ex}$ .  $I_{ex}^2$ 

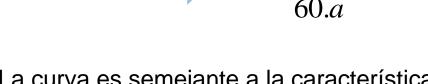


### Característica en vacío

$$E = f(Iex)$$

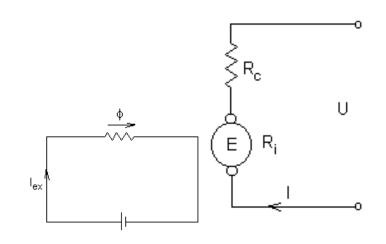
$$I_{ex} \quad \Longrightarrow \quad \theta = N I_{ex} \quad \Longrightarrow \quad \Phi = \Lambda \cdot \theta$$

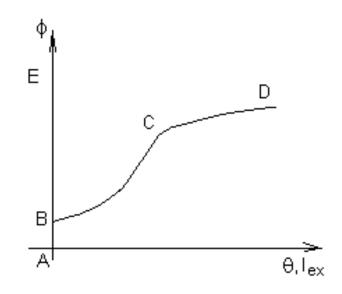
$$\Phi = \Lambda \cdot \theta \implies E = \frac{p.N}{60 \, a} \cdot \Phi \cdot n$$



La curva es semejante a la característica magnética, pero a escala diferente.

- La máquina genera cierta E aún sin excitación debido al magnetismo remanente.
- Aumentando  $I_{ex}$  , aumenta E, hasta cierto límite, que es cuando se satura.





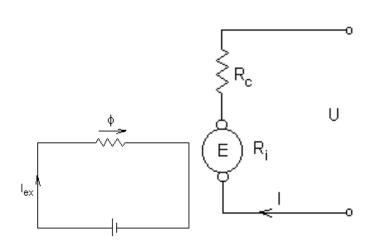
### Característica en carga $U = f(I_{ex})$

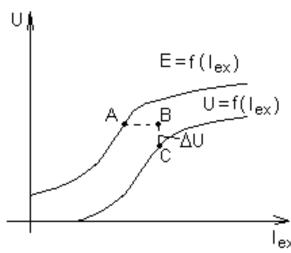
Elementos que ligan E con U:

- reacción de inducido: un punto cualquiera va desde A hasta B.
- caídas de tensión interna: el punto se desplaza de B hasta C.

$$\Delta U = (R_i + R_c) I_i$$

No parte del origen dado que la máquina requiere, antes de entregar tensión a sus bornes, cierta excitación primero para vencer la reacción de inducido.

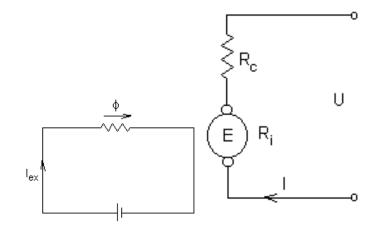




### Característica externa

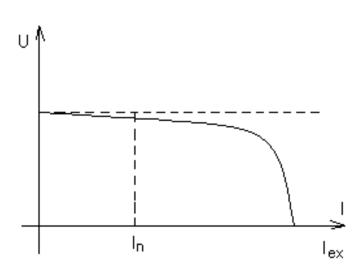
$$U = f(I)$$

- Máquina ideal: la tensión de bornes no debería variar con la carga (línea punteada).
- ➤ Máquina real: la reacción de inducido y a las caídas de tensión aumentan con la corriente, entonces:



- al aumentar la corriente I cae la tensión U.
- en el límite, el cortocircuito, la corriente  $I_{cc}$  es máxima y la tensión es cero.
- rango de trabajo normal: zona ≈ recta hasta In.

Este tipo de conexión tiene una tensión muy constante con la carga.



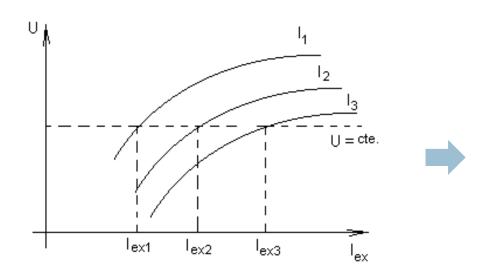
### Curva de regulación

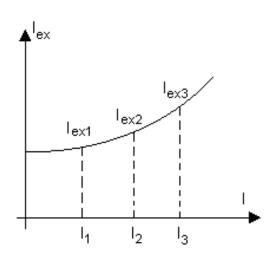
$$I_{ex} = f(I)$$

Para tener tensión constante a medida que aumenta la carga, se debe aumentar la excitación.

R<sub>c</sub> U

Necesidad de tener un dispositivo automático que regule la excitación.



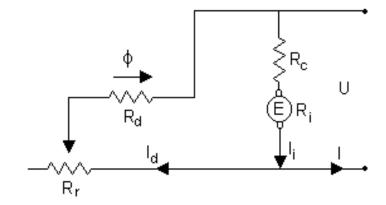


### Característica en vacío $E = f(I_d)$

• RECTA DE TENSIÓN:

$$U = (R_d + R_r) I_d$$

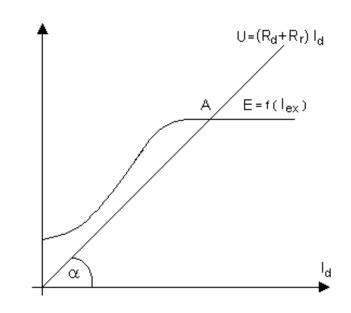
$$tg \alpha = U/I_d = R_d + R_r$$



• La corriente de excitación  $I_d$  aumentará cuando:

f.e.m. del tensión del inducido > circuito derivación

• En el equilibrio (punto A) éstas se igualan, y se obtiene la tensión de régimen.

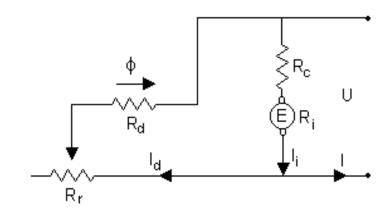


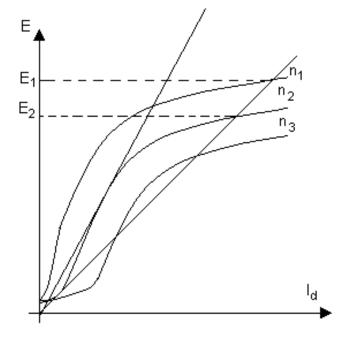
### Característica en vacío $E = f(I_d)$

### **Conclusiones**

- 1) Pequeñas  $\Delta R_r$  provocan grandes  $\Delta U$  no lineales (desplazamiento del punto de interacción A)
- 2) Para cierto valor de  $R_r$  coinciden la recta con la parte rectilínea de la característica en vacío, hay indeterminación  $\Longrightarrow$  no se pueden regular bajas tensiones.
- 3) Al bajar la velocidad, manteniendo la recta de tensión constante llega un momento en que ésta no corta a la curva, no hay punto de equilibrio, no habrá tensión.

Las máquinas derivación sin  $R_r$  no generan a bajas velocidades.

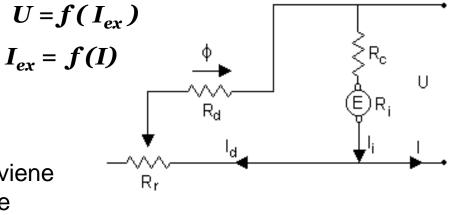


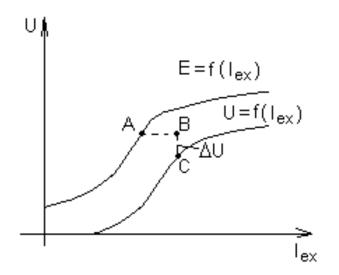


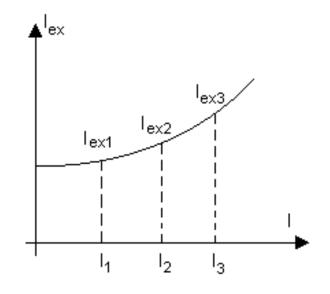
### Característica carga y regulación

Prácticamente iguales a las de excitación independiente.

La tensión en el circuito de excitación proviene de los bornes de la máquina, la que puede sufrir variaciones.





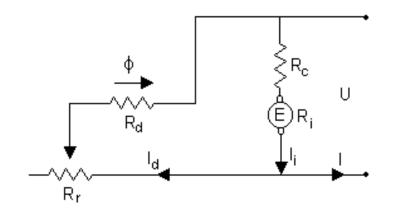


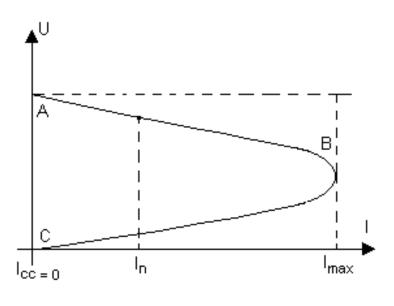
### Característica externa

$$U = f(I)$$

**Máquina real:** dado que está alimentada por la tensión de bornes (tramo A - B):

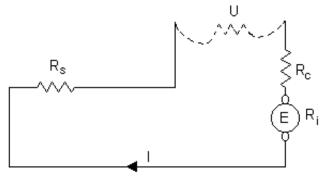
- presenta una disminución más rápida que la de excitación independiente, porque la  $I_d = cte$ .
- para cargas elevadas, se llega al cortocircuito en el cual U = 0, se anula  $I_d$  y se hace I = 0.
- 1) Estas máquinas soportan cortocircuitos sin deteriorarse.
- 2) Esto explica porqué un cortocircuito exterior a la máquina, hace que la misma no genere.





# Generador serie

### Características magnéticas y en vacío



La corriente de carga es igual a la de excitación y solo podrá funcionar teniendo conectada una carga (para que cierre el circuito).

$$I = I_s$$

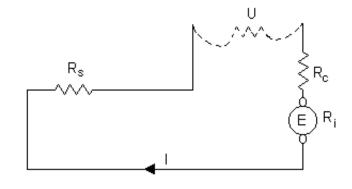
Por ello no se pueden trazar las características magnéticas y en vacío.

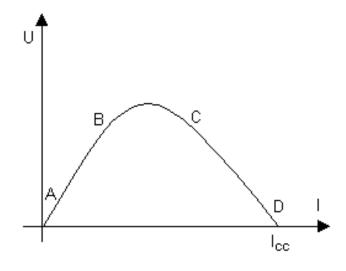
# Generador serie

### Característica en carga o externa $U = f(I_s) = f(I)$

- tramo A-B: Al aumentar la carga, aumenta la excitación y por lo tanto, la tensión.
- tramo C-D: Grandes cargas. La reacción de inducido y las caídas de tensión crecen considerablemente, reduciendo la tensión de bornes.
- ${f \cdot}$  cortocircuito : carga máxima, la tensión es cero y la corriente máxima  $I_{cc}$  .

No sirve como generador.



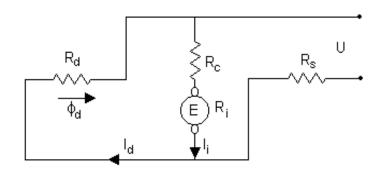


# Generador compuesto

### Característica magnética y en vacío

Dos arrollamientos en los polos ppales, el derivación  $R_{\rm d}\,$  y el serie  $R_{\rm s}.$ 

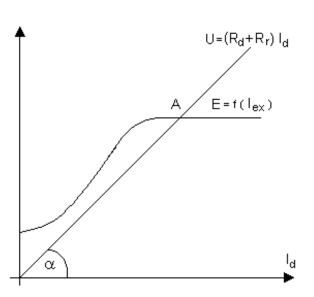
Tres máquinas distintas, según predominancia de un arrollamiento respecto al otro:



- $\theta_{d} > \theta_{s}$  devanados en igual sentido: compuesta normal
- $\theta_{\rm d} < \theta_{\rm s}$  devanados en igual sentido: sobre compuesta
- $\theta_d > \theta_s$  devanados en sentido contrario: compuesta diferencial

### Característica:

- No trabaja el arrollamiento serie en estas condiciones.
- Para los 3 casos, es igual a la de excitación derivación.

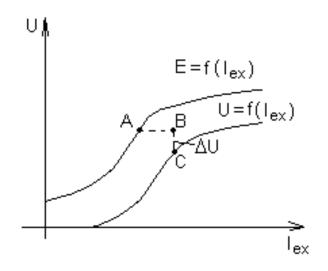


# Generador compuesto

Característica en carga

$$U = f(I_{ex})$$

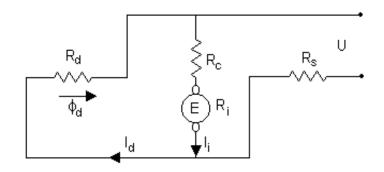
Compuesta normal y sobre compuesta: la influencia del arrollamiento serie hace que la reacción del inducido sea menor.



# Generador compuesto

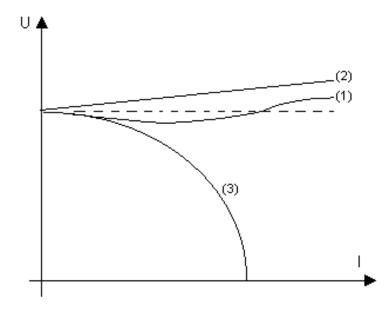
Características externas U = f(I)

Compuesta normal (curva 1): Máquina para carga de baterías, y generadores en general.



Sobre compuesta (curva 2): Mientras más carga posee, más tensión entrega.

Compuesta diferencial (curva 3): Máquinas para soldadura eléctrica en corriente continua.



# Motor de C.C.

# Parámetros

### Ecuación de la velocidad

$$E = \frac{\phi.n.N.p}{60.a}$$

$$U = E + RI$$

$$I = \frac{U - E}{R}$$

$$n = \frac{60.a}{\phi.N.p}.(U - R.I)$$

- Para variar la velocidad, se puede actuar sobre la tensión U, flujo  $\Phi$ , o caídas internas R.I
- Con mayor o menor excitación (flujo  $\Phi$ ) se obtiene menor o mayor velocidad.
- Si un motor se queda sin excitación, la velocidad tiende a infinito, la máquina se "embala".

# Parámetros

### Corriente de arranque

$$I = \frac{U - E}{R}$$
 (corriente absorbida, máquina en marcha)

$$I_{Arr} = \frac{U}{R}$$
 ;  $E = 0$  (corriente absorbida grande, momento del arranque)

• Reducción por resistencias de arranque  $R_A$ :

$$I_{Arr} = \frac{U}{R + R_A}$$

# **Parámetros**

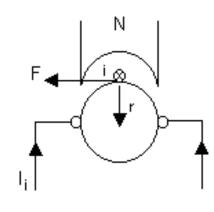
### Ecuación del Momento resistente y de rotación

En forma general:

$$M = F.r$$

Fuerza en los N conductores del inducido:

$$F = N.l.i.B$$



Considerando:

$$B = \frac{\phi}{S}$$

$$S = t_p . l$$

$$B = \frac{\phi}{S}$$
  $S = t_p l$   $t_p = \frac{\pi . D}{2.p}$   $D = 2.r$   $i = \frac{I_i}{2.a}$ 

$$D=2.r$$

$$i = \frac{I_i}{2.a}$$

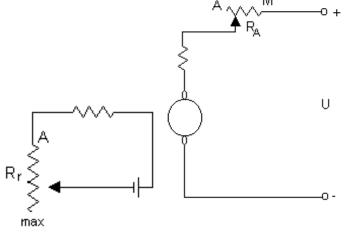
$$M = \frac{p.N}{2.\pi.a}.\phi.I_i$$

$$[N-m] = [Wb][A]$$

# Motor de excitación independiente

### **Arranque**

- Toda la  $R_A$  está incluida (punto A).
- Una vez en marcha, se elimina (punto M) para tener pleno par  $(I_i)$  y no tener pérdidas inútiles  $(R_A I_i^2)$ .



### Velocidad

### Se regula:

- Variando la tensión U (motores pequeños).
- Variando la excitación  $\Phi$  con resistencia de regulación  $R_r$  .
- Desde valores nominales en adelante.

### **Momento**

- En el arranque conviene tener mucho par, o sea gran excitación, punto  $\mathsf{A}$  de  $R_r$  .
- Este motor arranca con gran par a baja velocidad.

# Motor de excitación independiente

### Inversión de marcha

Por cambio de polaridad en los bornes.

### **Frenado**

- 1. Por disipación de energía.
- 2. Por contracorriente. La detención es muy brusca.

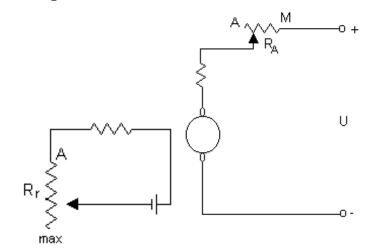
### Curvas características

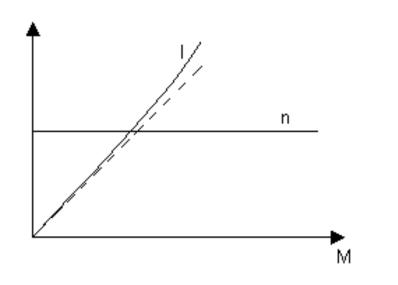
$$n = f(M)$$
,  $\phi = cte$ ;

la velocidad es independiente del par. Las caídas *RI* son pequeñas. Es un motor de velocidad muy constante.

$$I = f(M)$$
;

La *I* crece proporcionalmente a *M*, no es rectilínea por reacción de inducido.

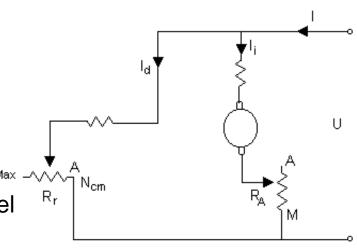




# Motor derivación

### **Arranque**

- La  $R_A$  debe colocarse en la rama del inducido.
- No igual al motor de excitación independiente, Max porque de ser así reduciría el  $\Phi$  y por consiguiente el par de arranque.



### Velocidad y momento

- Idem excitación independiente.
- Velocidad varía con la tensión en menor grado que en las de excitación independiente, porque:
  cuando disminuye U,

$$n = f(U/\Phi)$$



• disminuva /

- disminuye  $I_d$ ,
- disminuye el flujo,
- aumenta la velocidad.

# Motor derivación

### Inversión de marcha

- Si se invierte la polaridad de los bornes, continúa girando en el mismo sentido.
- Se deben invertir entre si la excitación y el inducido, con la misma polaridad de bornes.

# Max - Ncm R<sub>A</sub> M

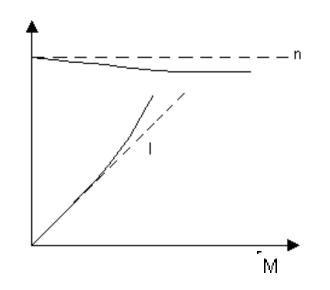
### **Frenado**

- 1. Por disipación de energía.
- 2. Por contracorriente. La detención es muy brusca.

### **Curvas características**



- n = f(M): n varía poco con el par, debido a la  $R_i$  pequeña.
- I = f(M): la corriente crece con el par  $M = \phi I$



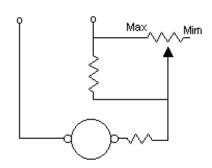
# Motor serie

### **Arranque**

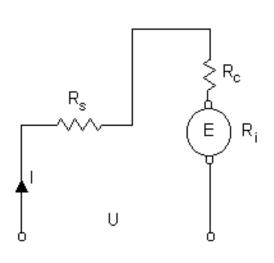
- De necesitarse arranque con corriente reducida, la  $R_A$  va en serie con el motor.
- Considerar la reducción de par que trae aparejada.

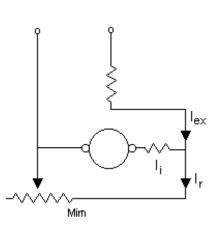
### Velocidad

- 1. Variando la tensión U.
- Variando la excitación Φ.
  - a) Con R<sub>r</sub> en paralelo con la excitación: en tracción eléctrica. Se puede embalar.



b) Con  $R_r$  en paralelo con el inducido: ventaja de no embalarse.  $I_{ex} = I_i + I_r$ 





# Motor serie

### **Curvas características**

- n = f(M)
  - aumenta el par M,
  - aumenta la corriente absorbida I
  - aumenta el flujo  $\phi$ ,
  - disminuye la velocidad *n*, según una hipérbola.

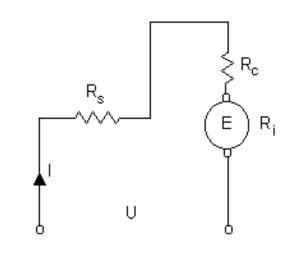
$$n = f\left(\frac{1}{\phi}\right) = f\left(\frac{1}{M}\right)$$

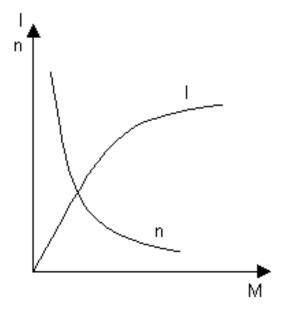
• 
$$I = f(M)$$

$$M = \phi I$$

La curva es una parábola.

Gran par a baja velocidad, ideal en el arranque.





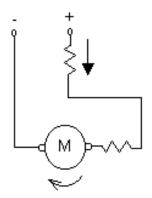
## Motor serie

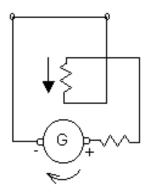
### Inversión de marcha

- Idem anterior.
- Al invertir la polaridad de los bornes gira en igual sentido. Motor universal.

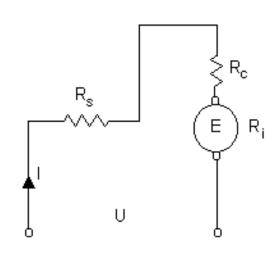
### **Frenado**

· Idem derivación.





Frenado como generador en igual sentido (vehículo)



# Motor compuesto

### Arranque, par y velocidad

Idem casos anteriores.

Idem casos anteriores.
Inversión de marcha y frenado

### Curvas características

- Este motor no se embala porque al tener arrollamiento derivación las curvas siempre cortan el eje de ordenadas.
- No se usa el motor compuesto diferencial porque al disminuir el flujo le quita par.

