Motores síncronos

Princípio de funcionamento

São motores com velocidade de rotação fixa – velocidade de sincronismo.

O seu princípio de funcionamento está esquematizado na figura 1.1 – um motor com 2 pólos. Uma corrente (contínua) de campo I_F produz um campo magnético B_R no rotor. Um sistema trifásico de tensões é aplicado aos enrolamentos estatóricos produzindo um campo magnético girante B_S , com o campo B_R a tender a alinhar-se com o campo B_S . No entanto, estes dois campos magnéticos nunca ficam perfeitamente alinhados, pois, mesmo sem carga, o rotor possui uma determinada inércia e portanto, haverá sempre um desfasamento entre os dois campos, embora rodando à mesma velocidade. Este desfasamento é medido pelo ângulo δ , apelidado de ângulo de binário, que é tanto maior, quanto maior for o binário resistente, mas constante enquanto o binário resistente for constante..

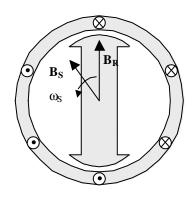
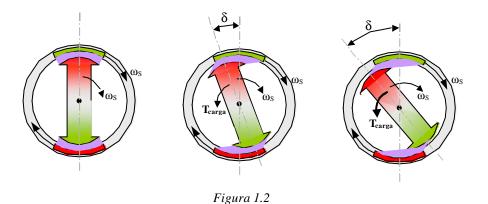


Figura 1.1



Se imaginarmos que o rotor é "puxado" pelo campo girante através de uma cola elástica (a lilás, no desenho), quando se aumenta a carga sobre o veio, e para manter o sincronismo, o que sucede é que a cola se vai deformar (esticando-se), isto é, aumentando o ângulo de binário δ e mantendo a velocidade igual à do campo girante.

O binário induzido é:

$$T_i = k B_R \times B_S$$

Na figura 1.3 pode ver-se melhor, como se cria o campo magnético no rotor – uma fonte de tensão contínua alimenta um enrolamento que cria um campo magnético permanente, como se o rotor fosse um imã permanente. No anexo E1 podem ver-se algumas formas de transmitir tensão contínua para a parte móvel que é o rotor.

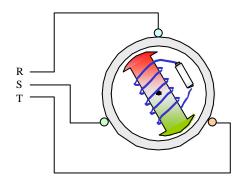


Figura 1.3

Circuito equivalente

O circuito eléctrico equivalente, para uma máquina síncrona, está representado na figura 1.4,

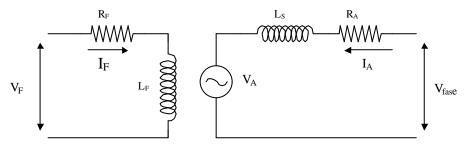
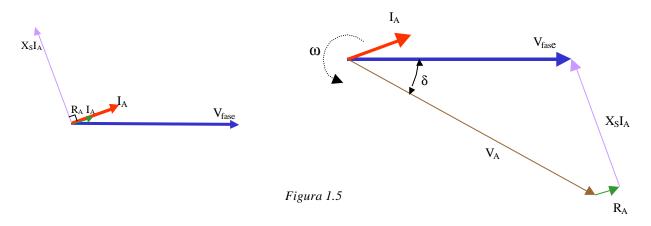


Figura 1.4

apenas para uma (das três) fase estatórica. Aí se vê a alimentação dos enrolamentos rotóricos com tensão contínua V_F , que cria o campo magnético no rotor — parte esquerda do esquema. Assim, para cada fase do estator, teremos a equação correspondente:

$$V_{fase} = V_A + jX_S I_A + R_A I_A$$

Vectorialmente, pode ver-se esta equação na figura 1.5



O campo magnético rotórico corresponde (produz) a V_A , o campo total B_{total} corresponde (produz) V_{fase} e o campo magnético estatórico B_S corresponde à queda de tensão no enrolamento jX_SI_A – figura 1.6.

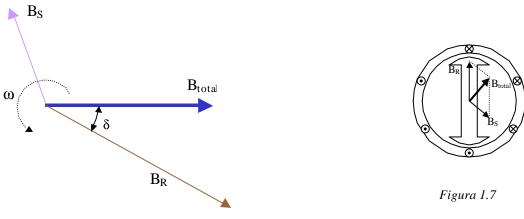
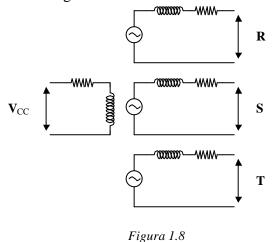


Figura 1.6

O circuito eléctrico equivalente completo, para as três fases de alimentação dos enrolamentos estatóricos, está representado na figura 1.8.



Funcionamento do motor síncrono

Nos pontos seguintes, ignorar-se-á a resistência da armadura (R_A), para simplificar.

Curva de binário

Os motores síncronos manobram cargas, basicamente com velocidade constante. Estão normalmente ligadas a sistemas de alimentação de potência muito superior à dos motores - rede com potência infinita - o que significa que a tensão e a frequência serão constantes qualquer que seja a potência absorvida pelo motor. A curva de binário resultante está apresentada na figura 1.9, onde se

pode observar que a velocidade, do motor, é constante desde a situação de vazio até à situação de carga máxima

 $-T_{max}$

O binário é dado por:

$$T_i = k B_R B_{total} \sin \mathbf{d}$$

ou seja:

$$T_i = \frac{3V_{fase}V_A \sin \mathbf{d}}{\mathbf{w}X_S}$$

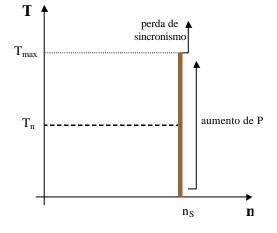


Figura 1.9

isto é, o binário máximo ocorre quando $\delta = 90^{\circ}$. No entanto, normalmente, o binário máximo corresponde a cerca de 3 vezes o binário máximo da máquina a ligar ao motor.

Excedendo-se o valor do binário máximo, o rotor já não consegue permanecer ligado ao campo girante, começa a ter escorregamento, com um binário oscilante e fazendo vibrar severamente o motor síncrono – perda de sincronismo.

Da expressão anterior, do binário induzido, também se pode verificar que quanto maior o valor da corrente de campo (e, consequentemente, de V_A), tanto maior o binário máximo do motor síncrono

Efeito da variação de carga

Existindo uma carga ligada ao veio do motor, este desenvolverá o binário suficiente para manter a carga a rodar à velocidade síncrona. A figura 1.10 mostra o que sucede quando a carga, sobre o motor, varia. Partindo duma situação correspondente a I_{A1} e V_{A1} , se o binário resistente aumentar, o

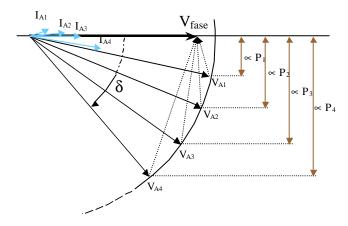


Figura 1.10

rotor começa por abrandar. Com esta diminuição de velocidade o ângulo de binário δ aumenta e o binário induzido pelo motor aumenta também. Com este aumento de binário do motor, o rotor acelera até atingir novamente a velocidade de sincronismo, embora com um ângulo de binário maior. Recorde-se que $V_A = k\phi\omega$ - isto é, V_A depende apenas da corrente de campo e da velocidade. Como a velocidade é constante (enquanto não se alterar a frequência da rede de alimentação) e como não se alterou a corrente de campo, então o módulo da tensão induzida $|V_A|$, deverá permanecer constante, mesmo existindo alterações de carga. No entanto a projecção de V_A , bem como os valores de sin δ e de $I_A \cos \phi^1$, aumentam, isto é, o vector V_A desloca-se para baixo, sobre uma circunferência, o que implica que a quantidade jX_SI_A tem que aumentar para conseguir atingir V_{fase} , o que, por seu turno, implica que I_A aumente, ou seja que a potência absorvida pelo motor se torne maior. Refira-se que o ângulo ϕ também se altera, tornando-se cada vez menos capacitivo (I_{A1} e I_{A2}), resistivo (I_{A3}) e depois cada vez mais indutivo (I_{A4} , ...).

Efeito da variação da corrente de campo

Observe-se a figura 1.11, em que se parte da situação em que o motor opera com um factor de potência capacitivo (I_{A1} , V_{A1}). Aumentando-se o valor da corrente de campo, aumenta-se o valor de V_A , mas não se afecta o valor da potência activa. Este apenas se altera quando a carga varia. Como a variação da corrente de campo I_F não afecta a velocidade de rotação e dado que não se alterou a carga, então a potência absorvida pelo motor permanece constante. Também a tensão de fase V_{fase} se mantém constante, dado que a tensão da rede não se alterou. Desta forma, as distâncias V_A , sin δ e I_A cos ϕ , proporcionais à potência, terão que permanecer constantes. Como se aumentou I_F , aumentou-se V_A , o que apenas pode acontecer se aquelas quantidades se movimentarem ao longo de uma linha de potência constante.

De notar que, à medida que o valor de V_A aumenta, o valor da corrente I_A começa por diminuir e depois aumenta. Para baixos valores de V_A , a corrente I_A surge atrasada e o motor comporta-se como

-

 $^{^1}$ Em que ϕ é o ângulo entre a corrente (I_A) e a tensão de fase (V_{fase}) , isto é, a sua projecção $(\cos\phi)$ é o factor de potência.

uma carga indutiva, consumindo potência reactiva Q. Aumentando I_F , a corrente I_A vai diminuindo, tornando-se cada vez menos indutiva, passa por uma situação em que está em fase com V_{fase} – o motor comporta-se como uma carga resistiva – e seguidamente começa a aumentar, adiantando-se a V_{fase} , isto é, o motor passa a comportar-se como uma carga capacitiva, fornecendo potência reactiva à rede.

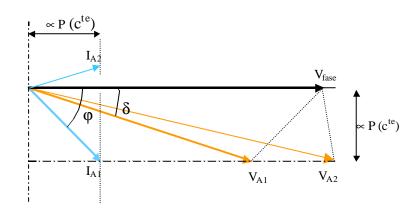


Figura 1.11

Na figura 1.12 está desenhado o comportamento genérico do motor síncrono, em função das correntes I_F e I_A. Cada uma das possíveis curvas, corresponde a um valor diferente de potência. Para cada curva, a corrente I_A mínima ocorre para um factor de potência unitário. Para qualquer outro ponto da curva, existe alguma energia reactiva fornecida ou consumida.

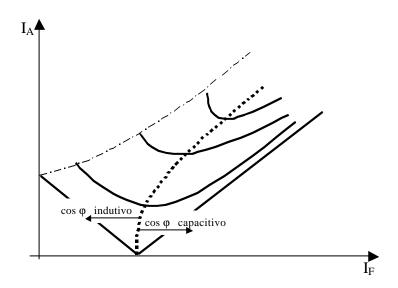
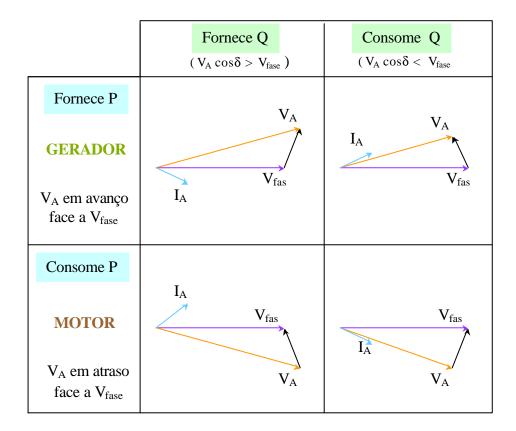


Figura 1.12

Em resumo, controlando a corrente de campo, controla-se o consumo ou produção de energia reactiva, isto é, tem-se uma forma controlada de variar o factor de potência, com uma máquina síncrona.

Os vários tipos de operação possíveis, da máquina síncrona, estão resumidos no quadro seguinte.



Arranque de máquinas síncronas

Como "faz" o rotor para rodar à velocidade síncrona ? Na figura vê-se um esquema do motor síncrono no momento em que a tensão é aplicada aos enrolamentos estatóricos. Como o rotor está, inicialmente, parado, também o seu campo magnético é estacionário e portanto "vê" o campo magnético estatórico (campo girante) passar por ele 50 vezes por minuto. A expressão do binário induzido é:

$$T_i = k B_R \times B_S$$

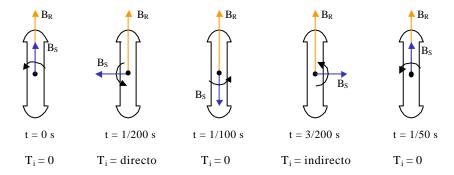


Figura 1.13

Assim, durante um ciclo eléctrico, o binário induzido teve um sentido directo e depois um sentido indirecto, sendo o binário médio induzido nulo, ao longo de um ciclo. O efeito prático é que a máquina vibra — tenta rodar para um lado, depois para o lado contrário, sucessivamente — fortemente, não arranca e finalmente sobre-aquece.



Figura 1.14

Soluções, para o arranque:

Motor auxiliar

Acoplando um motor auxiliar, faz-se rodar o rotor até à velocidade de sincronismo. Seguidamente ligam-se os enrolamentos estatóricos à tensão da rede e desacopla-se o motor auxiliar. Esta forma de arranque é particularmente adequada nos casos em que a máquina síncrona serve como gerador — necessitando, por isso, de algo que lhe forneça a energia mecânica rotacional — desempenhando o motor que fornece a energia mecânica, o papel de colocar a máquina síncrona a rodar à velocidade de sincronismo, na fase de arranque.

Redução de frequência

Reduzir a frequência e, consequentemente, a velocidade de rotação do campo girante, de forma a que o rotor possa acelerar e acoplar-se magnéticamente com ele, no intervalo de meio ciclo da rotação do campo girante. Seguidamente aumenta-se a frequência da tensão de alimentação até aos seus 50 Hz habituais. Esta forma de arranque é, hoje, facilmente conseguida com recurso à electrónica de potência, através dos variadores de frequência.

Enrolamentos amortecedores

É o meio mais popular. Os enrolamentos amortecedores são barras especiais, encastradas nas faces do rotor e curto circuitadas nas extremidades por anéis – figura 1.15.

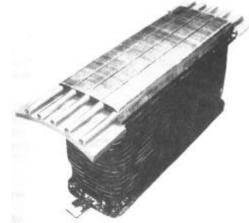
A forma de funcionamento está representada na figura 1.16 – quando se aplica a tensão aos enrolamentos estatóricos, com os enrolamentos rotóricos desligados, gera-se um campo magnético girante que induz uma tensão nas barras do enrolamento amortecedor, expressa por:

$$fem_i = (v \times B) \cdot l$$

u — velocidade da barra, relativamente ao campo magnético

B- densidade de fluxo

1- comprimento da barra



As barras, do topo do rotor, movem-se para a direita, <u>relativamente</u> ao campo magnético (que se movimenta para a esquerda), sendo o sentido da tensão induzida perpendicular à página e apontando para nós. Analogamente, a tensão induzida nas barras da parte inferior do rotor é perpendicular à página e aponta para trás da página. Estas tensões induzidas produzem uma

corrente que flui na nossa direcção a partir das barras superiores e entra para as barras inferiores - figura 1.17 - resultando num campo magnético induzido B_W , que aponta para a direita. A expressão do binário induzido vem:

$$T_i = kB_W \times B_S$$

resultando um binário nas barras e, por consequência no rotor, no sentido directo.

Notar que o binário é por vezes directo outras vezes é nulo, mas sempre unidireccional, isto é, um binário líquido numa só direcção, implicando uma aceleração do rotor.

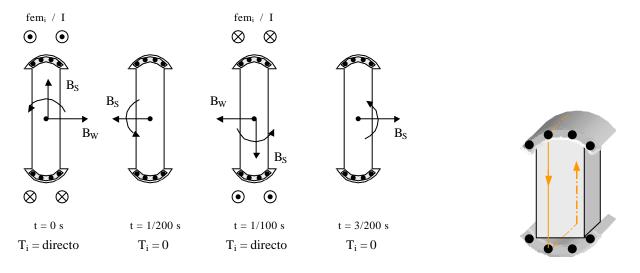


Figura 1.16 Figura 1.17

Refira-se, por fim, que o rotor acelera, mas não até à velocidade de sincronismo, o que é fácil de entender pelo princípio da indução de fem^2 , que obriga a que haja movimento relativo entre o campo girante e o rotor. No entanto a velocidade de rotação que atinge, é próxima da de sincronismo, o que permite que a alimentação CC normal dos enrolamentos do rotor possa ser ligada e conseguindo o campo magnético do rotor "prender-se" ao campo girante, acelerando o rotor para a velocidade de sincronismo.

-

² Ver princípio de funcionamento das máquinas assíncronas.

Anexo E1