

电机与拖动课件之七

同步电机及同步电动机 的电力拖动





- 6.1 同步电机的基本工作原理与结构
- 6.2 同步发电机的空载运行
- 6.3 同步发电机的电枢反应
- 6.4 同步发电机的负载运行
- 6.5 同步发电机的并联运行
- 6.6 同步电动机和同步调相机
- 6.7 同步电动机的电力拖动

并联运行的含义

》 将两台或更多台发电机分别接在电力系统对应母线上,或通过变压器、输电线接在电力系统的公共母线上,共同向负荷供电。

为什么要并联?

1、提高供电的可靠性;

- 2、提高供电的经济性;
- 3、提高电能的质量。

无穷大电网的含义

$$U_c = C$$
$$f_c = C$$

 $S \Rightarrow \infty$

$$Z_c \Rightarrow 0$$

并联条件

- \triangleright 1.待并发电机的电压与电网电压大小、相位要相同,即 $\dot{U}_g = \dot{U}_s$
- \triangleright 2.待并发电机电压频率与电网电压<mark>频率</mark>相同,即 $f_g = f_s$
- 3.发电机和电网的电压波形相同,均为正弦波;
- ▶ 4.待并发电机与电网的相序相同。

不满足任一条件的并列称为**非同期并列**,将对电机产生严重的危害。





同期过程

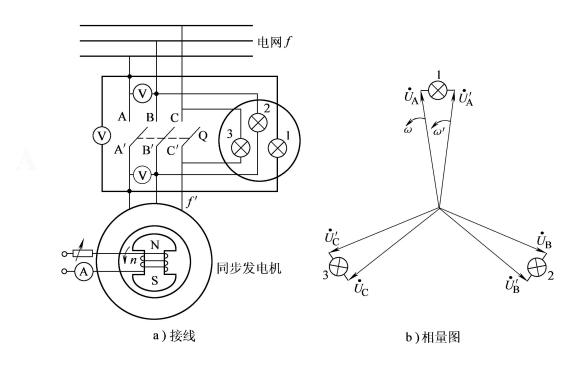
- 将发电机并网的过程称为同期过程;
- 同期的方法有两种,即准同期法和自同期法。

一、准同期法

1、直接接法 (暗灯法)

> (灯光熄灭法,暗灯法):在发电机和电网相序相

同, 电压调整到和电网电压相等、但频率还有差别时。



$$\Delta u_{A} = u_{A} - u_{A'} = U \sin(\omega_{1}t + \varphi_{1}) - U \sin(\omega_{2}t + \varphi_{2}) = 2U \sin\left[\frac{(\omega_{1} - \omega_{2})t + (\varphi_{1} - \varphi_{2})}{2}\right] \cos\left[\frac{(\omega_{1} + \omega_{2})t + (\varphi_{1} + \varphi_{2})}{2}\right]$$





一、准同期法

2、交叉接法 (旋灯法)

当调节发电机的转速,使灯光旋转的速度很低时,就可准备合闸。

$$\Delta u_{1} = u_{A} - u_{A'} = U \sin(\omega_{1}t + \varphi_{1}) - U \sin(\omega_{2}t + \varphi_{2}) =$$

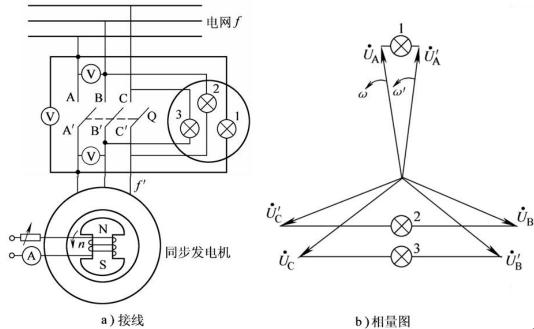
$$2U \sin\left[\frac{(\omega_{1} - \omega_{2})t + (\varphi_{1} - \varphi_{2})}{2}\right] \cos\left[\frac{(\omega_{1} + \omega_{2})t + (\varphi_{1} + \varphi_{2})}{2}\right]$$

$$\Delta u_{2} = u_{B} - u_{C'} = U \sin(\omega_{1}t + \varphi_{1} - 120^{\circ}) - U \sin(\omega_{2}t + \varphi_{2} + 120^{\circ}) =$$

$$2U \sin\left[\frac{(\omega_{1} - \omega_{2})t + (\varphi_{1} - \varphi_{2})}{2} - 120^{\circ}\right] \cos\left[\frac{(\omega_{1} + \omega_{2})t + (\varphi_{1} + \varphi_{2})}{2}\right]$$

$$\Delta u_{3} = u_{C} - u_{B'} = U \sin(\omega_{1}t + \varphi_{1} + 120^{\circ}) - U \sin(\omega_{2}t + \varphi_{2} - 120^{\circ}) =$$

$$2U \sin\left[\frac{(\omega_{1} - \omega_{2})t + (\varphi_{1} - \varphi_{2})}{2} + 120^{\circ}\right] \cos\left[\frac{(\omega_{1} + \omega_{2})t + (\varphi_{1} + \varphi_{2})}{2}\right]$$



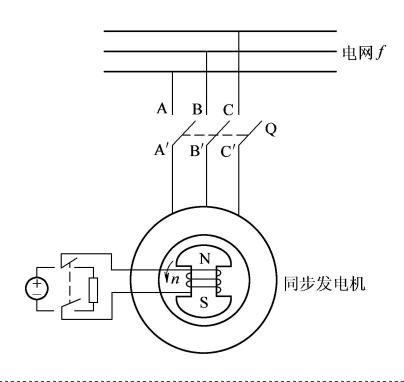


二、自同期法

借助于合闸后电机的自整步作用拉入同步

▶ 步骤:

- (1) 校验发电机的相序;
- (2) 励磁绕组经限流电阻短路;
- (3) 发电机的转速接近同步速;
- (4) 并网;
- (5) 加励磁电流。



▶ 优缺点:

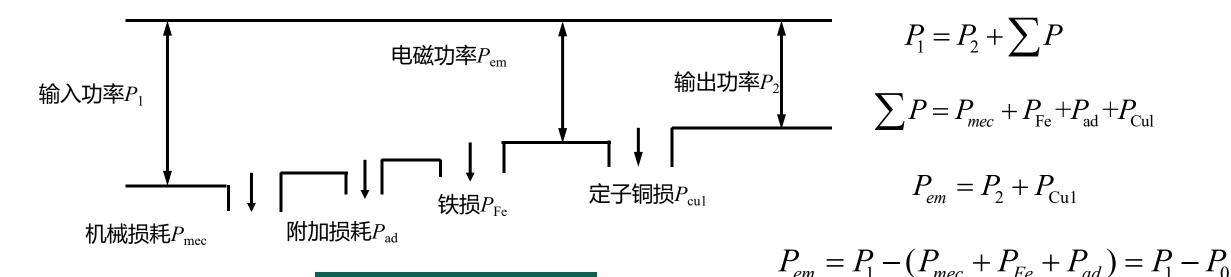
自同期法的优点是操作简单,并且迅速。缺点是合闸及加入励磁时有电流冲击,普遍用于事故状态下的并网操作。





→ 一台同步发电机并入电网后,必须向电网输送功率,并根据电力系统的需要随时进行调节,以满足电网中负载变化的需要。为了弄清有功功率的调节,首先必须研究电机的功率平衡关系和功角特性。

一、功率和转矩平衡



同步发电机的功率流程图





-、功率和转矩平衡

$$ho$$
 在 $P_{em} = P_1 - P_0$ 两边同时除以同步机械角速度 $\Omega_1 = \frac{2\pi n_1}{60}$
$$\frac{P_{em}}{\Omega_1} = \frac{P_1}{\Omega_1} - \frac{P_0}{\Omega_1}$$

$$\frac{P_{em}}{\Omega_1} = \frac{P_1}{\Omega_1} - \frac{P_0}{\Omega_1}$$

可得转矩平衡方程为
$$T_{em} = T_1 - T_0$$
 或 $T_1 = T_{em} + T_0$

上式说明,电机稳定运行时,驱动性质的原动机转矩与制动性质的电磁转矩和空载转矩之和平衡。

$$T_1 = \frac{P_1}{\Omega_1}$$
 原动机转矩,为驱动转矩

$$T_{em} = \frac{P_{em}}{\Omega_{_1}}$$
 电磁转矩,为制动转矩

$$T_0 = rac{P_{mec} + P_{Fe} + P_{ad}}{\Omega_1}$$
 空载转矩,为制动转矩





二、功角特性

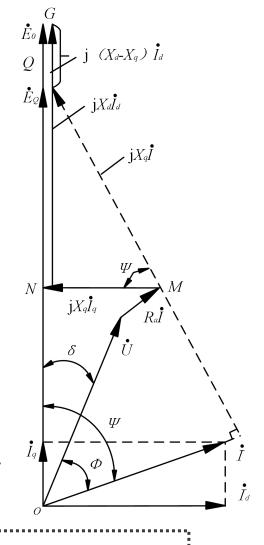
对凸极电机, 若忽略电枢绕组电阻, 则电磁功率等于输出功率。

$$P_{em} \approx P_2 = mUI\cos\varphi = mUI\cos(\psi - \delta) = mUI(\cos\psi\cos\delta + \sin\psi\sin\delta)$$
$$= mI_qU\cos\delta + mI_dU\sin\delta$$

又:
$$\begin{cases} I_{q} = \frac{U \sin \delta}{X_{q}} \\ I_{d} = \frac{E_{0} - U \cos \delta}{X_{d}} \end{cases}$$
 则: $P_{em} \approx P_{2} = mUI \cos \varphi = m \frac{E_{0}U}{X_{d}} \sin \delta + m \frac{U^{2}}{2} \left(\frac{1}{X_{q}} - \frac{1}{X_{d}}\right) \sin 2\delta$

其中,
$$m\frac{E_0U}{X_d}\sin\delta$$
 称为基本的电磁功率, $m\frac{U^2}{2}(\frac{1}{X_q}-\frac{1}{X_d})\sin2\delta$ 称为附加电磁功率。

对隐极电机,因为 $X_d = X_q = X_t$,则附加电磁功率为零,则电磁功率为: $P_{em} = m \frac{E_0 U}{X_t} \sin \delta$

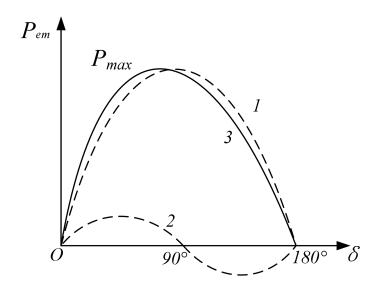


可知: 当电网电压U和频率f恒定,参数 X_d 和 X_q 为常数,励磁电动势 E_0 不变(即 I_f 不变)时,同步发电机的电磁功率只决定于 \dot{E}_0 和 \dot{U} 的夹角 δ 。 δ 称为功率角(简称功角),称 $P_{\rm em}=f(\delta)$ 为同步电机的功角特性。





二、功角特性



(a) 凸极机

水轮发电机的功角特性特性

$P_{em} = m \frac{E_0 U}{X_d} \sin \delta + m \frac{U^2}{2} \left(\frac{1}{X_q} - \frac{1}{X_d} \right) \sin 2\delta$

水轮发电机的有功功率功角特性分两部分:

$$P'_{em} = m \frac{E_0 U}{X_d} \sin \delta -$$
基本电磁功率

$$P_{em}^{"}=m\frac{U^2}{2}(\frac{1}{X_q}-\frac{1}{X_d})\sin 2\delta$$
-附加电磁功率

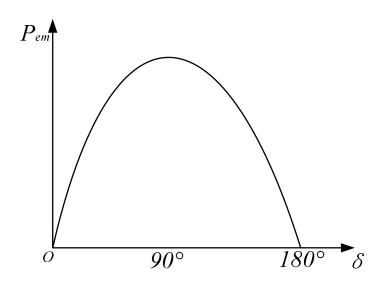
附加电磁功率的特点:

- \triangleright δ =45°时附加电磁功率最大;
- ightharpoonup 附加电磁功率与 E_0 无关;
- ▶ 附加电磁功率是由于X_d≠X_a产生的;





二、功角特性



(b) 隐极机

汽轮发电机的功角特性曲线

$$P_{em} = m \frac{E_0 U}{X_t} \sin \delta$$

汽轮发电机的有功功率功角特性的特点:

- ightharpoonup 1) 电磁功率 $P_{\rm em}$ 与功角 δ 的正弦函数 $\sin\delta$ 成正比;
- ≥ 2) 当 δ =90° 时,功率达到极限值

$$P_{em\,\max} = \frac{mE_0U}{X_t};$$

ightharpoonup 3) $\delta > 180^{\circ}$ 时, $P_{\rm em}$ 为负值,电机转为电动机运行。



三、矩角特性

把功角特性表达式除以同步角速度 $\Omega_1 = 2\pi \frac{n_1}{60}$, 就得到电磁转矩与功率角 δ 之间的关系,称为矩角特性,记为 $T_{\rm em} = f(\delta)$ 。

凸极机的矩角特性:
$$T_{em} = m \frac{E_0 U}{\Omega_1 X_d} \sin \delta + m \frac{U^2}{2\Omega_1} (\frac{1}{X_q} - \frac{1}{X_d}) \sin 2\delta$$

隐极机的矩角特性:
$$T_{em} = m \frac{E_0 U}{\Omega_1 X_t} \sin \delta$$





四、功率角的含义

功率角∂的双重含义:

- \triangleright (1)它是空载电动势 \dot{E}_0 与发电机端电压 \dot{U} 之间的时间相位角;
- \triangleright (2) δ $\stackrel{.}{E}$ $\stackrel{.}{\Phi}_0$ $\stackrel{.}{\Phi}$ $\stackrel{.}{\Phi}$ $\stackrel{.}{\psi}$ 之间的夹角,即转子磁极与定子等效假想合成磁极之间的空间夹角。

沿着转子旋转方向,对功角的正、负作如下规定:

 E_0 超前U, 功率角 δ 为正 \rightarrow 说明 F_{ℓ} 超前 F_{u} ,电磁功率 P_{em} 为正,输出有功功率,工作于发电机状态;

 E_0 滞后U, 功率角 δ 为负 $\to F_f$ 滞后 F_u , 电磁功率 P_{em} 为负,从电网吸收有功功率,工作于电动机状态。



说明转子运动的空间位置

决定并联运行时的输出功率

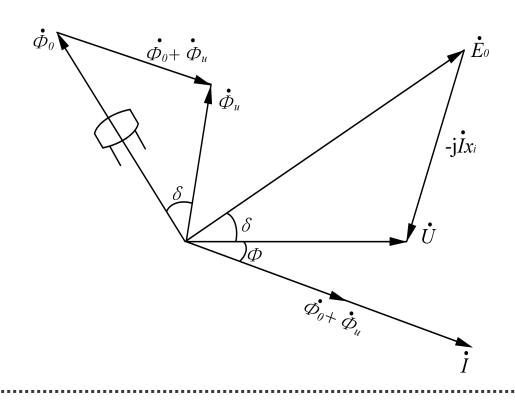
把电磁变化关系和机械运动联系起来

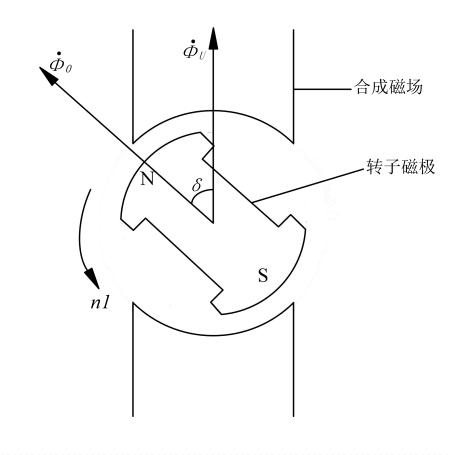




四、功率角的含义

用图示功角的双重物理意义





由于 F_f 与 F_u 的空间相角差是由于电机中的**交轴电枢反应**引起的,也即只有电机中有交轴电枢反应存在,才会使气隙合成磁场偏离空载气隙磁场一个角度,所以才有电磁功率,从而实现机-电能量转换。而直轴电枢反应仅仅在直轴位置改变磁场的大小,而不产生空间角的位移。**故交轴电枢反应是实现机-电能量转换的关键。**





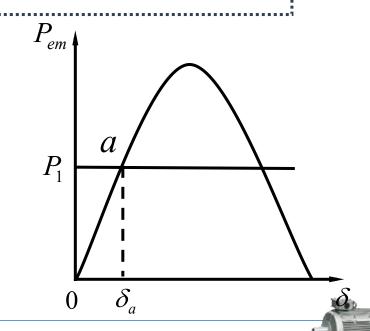
五、同步发电机有功功率的调节

为简化分析,设已并网的发电机为<mark>隐极电机</mark>,忽略磁路饱和影响和电枢电阻,设电网电压和频率为常数,即认为发电机与"无穷大电网"并联。

ightharpoonup 发电机空载运行时,原动机输入的功率用来平衡各种损耗,此时 $\delta=0^\circ$,定、转子磁极轴线重合,它们之间只有径向力而无切向力,所以 $P_{\rm em}=0$,在功角特性的0点上。

增大原动转矩(开大汽门),发电机输入功率 P_1 增大, $T_1 > T_{\rm em}$, δ 逐渐变大,输出功率 $P_{\rm em}$ 和电磁转矩 $T_{\rm em}$ 逐渐增大,直到 $T_1 = T_{\rm em}$ 为止,如图 α 点。

可见,并联于无穷大电网的同步发电机要调节有功功率输出,只需调节原动转矩。在功率极限角范围内,输入转矩越大,有功功率输出就越大。



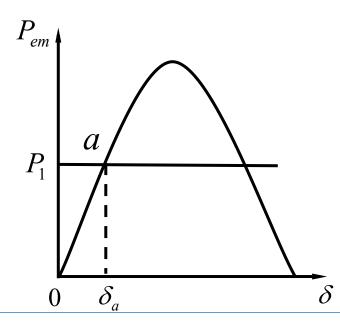
五、同步发电机有功功率的调节

如果不断地加大发电机的输入功率,是否就一定能使发电机稳定地输出电能呢?

发电容量除了受绕组的容量限制之外,主要还是受到"静态稳定"的限制。

当*8*>90°

- > 电磁功率将达到功率的极限值
- >若再增加输入,剩余功率将使转子继续加速
- *▶* 8角继续增大, 电磁功率反而减小
- ▶转速连续上升直至失步,或称为失去"静态稳定"









六、静态稳定的概念

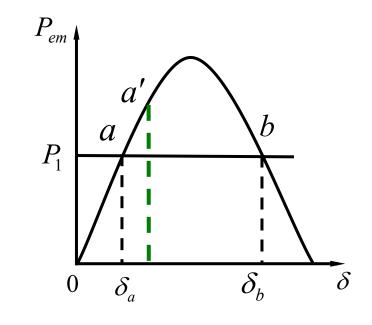
静态稳定:指并联在电网上稳定运行的同步发电机,当受电网或原动机方面某些微小扰动时,能在这种干扰消失后,继续保持原来稳定运行状态的能力。

在 点运行时电机具有静态稳定的能力。

若干扰使功角 δ 增大到a'点, $P_{\rm em}$ 和 $T_{\rm em}$ 增大,迫使电机减速,功角 δ 变小,电机回到a点。

干扰使功角 δ 减小时,有同样结论。所以a点称为稳定运行点。

b点为不稳定运行点,分析略。





六、静态稳定的概念

分析表明,在功角特性曲线的上升部分的工作点,都是静态稳定的,下降部分的工作点,都是静态不稳定的,为此静态稳定的条件用数学式表示为:

$$P_{syn} = \frac{dP_{em}}{d\delta} > 0$$

 P_{syn} 是衡量同步发电机稳定运行能力的一个系数,称为比整步功率。

对于隐极机:
$$P_{\text{syn}} = \frac{dP_{em}}{d\delta} = m \frac{E_0 U}{X_d} \cos \delta$$

表明,在稳定区域内, δ 越小, $P_{\rm syn}$ 越大。

对于凸极机:
$$P_{\text{syn}} = \frac{\mathrm{d}P_{em}}{\mathrm{d}\delta} = m\frac{E_0U}{X_d}\cos\delta + mU^2(\frac{1}{X_q} - \frac{1}{X_d})\cos2\delta$$





6.5 同步发电机的并联运行

6.5.2 有功功角特性及有功功率调节

七、过载能力

最大电磁功率与额定功率的比值称为过载能力, 用λ表示。

$$\lambda = \frac{P_{em \, max}}{P_N}$$

汽轮发电机的过载能力

$$\lambda = \frac{P_{em \, max}}{P_N} = \frac{m \, \frac{E_0 C}{x_t}}{m \, \frac{E_0 U}{x_t} \sin \delta_N} = \frac{1}{\sin \delta_N}$$

一般要求 $\lambda > 1.7$,通常在 $1.7 \sim 3$ 之间,与此时对应的发电机额定运行时的功角 δ_N 在25°-35°

过载能力越大,电机的稳定性越好。过载能力是表达静态稳定的能力,不是发电机可以过载的倍数。

过载能力设计得高一点,是从提高稳定性的角度考虑的。







一、无功功率功角特性

) 并联于无穷大电网的同步发电机当电网电压和频率恒定、参数(x_d 、 x_q 、 x_t)为常数、空载电势 E_0 不变(即 I_f 不变)时, $Q=f(\delta)$ 为无功功率功角特性。

水轮发电机无功功率的功角特性

$$Q = mUI \sin \varphi = m \frac{E_0 U}{x_d} \cos \delta - m \frac{U^2}{2} \left(\frac{1}{x_q} + \frac{1}{x_d} \right) + m \frac{U^2}{2} \left(\frac{1}{x_q} - \frac{1}{x_d} \right) \sin 2\delta$$

汽轮发电机无功功率的功角特性

$$Q = mUI \sin \varphi = m \frac{E_0 U}{x_t} \cos \delta - m \frac{U^2}{x_t}$$





一、无功功率功角特性

从能量守恒观点看,并网运行的同步发电机调节无功功率,不需调节原动机来的输入功率,只需改变励磁电流。

 $P_{em} Q$ P_{em2} P_{em1} P_{em1} P_{em1} P_{em2} P_{em1} P_{em1} P_{em2} P_{em3} P_{em4} P_{em4} P_{em4} P_{em5} P_{em6} P_{em6} P_{em7} P_{em1} P_{em1} P_{em1} P_{em1} P_{em2}

调节 I_f 前, $P_{\rm em}=P_{\rm ema}$, $Q=Q_{\rm a}$ 。

调节 $I_{\rm f}$ 后, $P_{\rm em}$ = $P_{\rm emb}$ = $P_{\rm ema}$,Q= $Q_{\rm b}$ 。

- \blacktriangleright 调节 $I_{\rm f}$ 不影响发电机的有功功率输出,但影响电机的稳定性能。
- 调节无功时不影响有功功率的输出,但是调节有功时影响无功功率输出。





二、相量分析

以隐极式同步发电机为例,不计磁路饱和的影响,且忽略电枢电阻。当发电机的端电压恒定,在保持发电机输出的有功功率不变时,有

$$P_{em} = \frac{mE_0U}{X_t} \sin \delta = 常数 \quad 即: \quad E_0 \sin \delta = 常数$$

又: $P_2 = mUI\cos\varphi = 常数$ 即: $I\cos\varphi = 常数$

在输出恒定的有功功率时,若调节励磁电流,电动势相量 \dot{E}_0 端点的轨迹为直线AB,电流相量 \dot{I} 端点的轨迹为直线CD。图中





5.5 同步发电机的并联运行

6.5.3 无功功角特性及V形曲线

23

二、相量分析

(1) 正常励磁情况下

- $>I_{\rm f}=I_{\rm fN}$
- $\triangleright \dot{E}_0$ 是功率因数为1 (φ =0) 时的空载电动势
- >此时电枢电流 İ 全部为有功分量

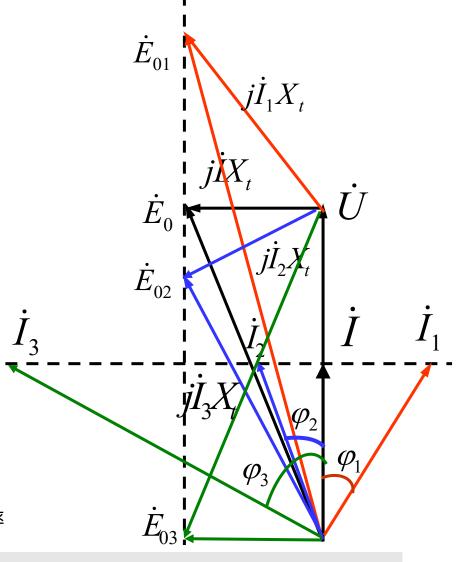
(2) 过励磁条件下

- $>I_{\rm f}>I_{\rm fN}$
- \rightarrow 此时励磁电动势 $\dot{E}_{01} > \dot{E}_{0}$
- \rightarrow 电枢电流 I_1 全除了有功电流 I 外,还存在一个滞后的无功分量 I_r ,输出感应无功功率



- $>I_{\rm f} < I_{\rm fN}$
- \rightarrow 此时励磁电动势 $\dot{E}_{02} < \dot{E}_0$
- \rightarrow 电枢电流 I_2 全除了有功电流 I 外,还存在一个超前的无功分量 I_{2r} ,输出容性无功功率

进一步减小励磁电流, \dot{E}_0 将更小,功角将增大,当 δ =90°时,达到运行的极限。若再减小励磁电流,发电机将失去同步。



三、V形曲线

ightharpoonup 并联于无穷大电网的同步发电机,保持有功功率不变时,电枢电流 I 和励磁电流 $I_{\rm f}$ 的关系曲线 $I=f(I_{\rm f})$ 称为 "V"形曲线。

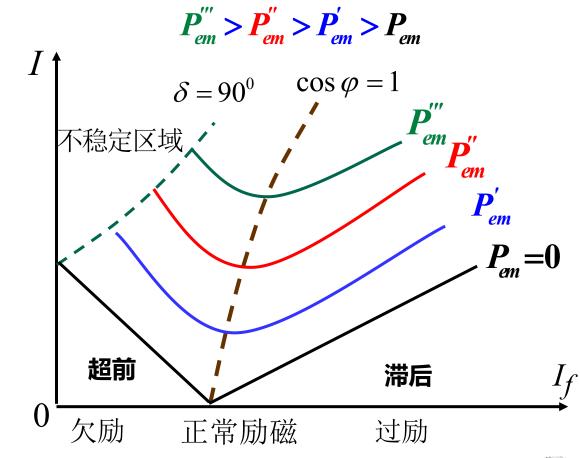
ightharpoonup 1.每条曲线的最低点, $\cos \varphi = 1$,定子电流最小,且全为有功电流,这些点的连线向右倾斜;

表明要输出纯有功功率,必须相应增加一些励磁电流。

2.不稳定区域边缘:δ=90°,连线向右倾斜;

表明输出有功功率越多,维持稳定所需的励磁电流也越大。

- 3.每条曲线上的电流变化量ΔI为无功分量;
- ▶ 4.励磁电流从零开始增大时,定子电枢电流先减小后增大。







【例】一台三相隐极同步发电机与无穷大电网并联运行,电网电压为380V,发电机定子绕组为Y联结,每相同步电抗 $X_i=1.2\Omega$,此发电机向电网输出线电流I=69.5A,空载相电动势 $E_0=270$ V, $\cos \varphi=0.8$ (滞后)。若减小励磁电流使相电动势 $E_0=250$ V,保持原动机输入功率不变,设不计定子电阻,试求: (1) 改变励磁电流前发电机输出的有功功率和无功功率; (2) 改变励磁电流后发电机输出的有功功率、无功功率、功率因数及定子电流。

解:(1)改变励磁电流前,输出的有功功率为 $P_2=3UI\cos\varphi=3\times220\times69.5\times0.8W=36700W$ 输出的无功功率为 $Q_2=3UI\sin\varphi=3\times220\times69.5\times0.6$ var =27500 var

(2) 改变励磁电流后因不计电阻,所以
$$P_2 = P_{\rm em} = \frac{3E_0U}{X_t} \sin \delta$$
 $\sin \delta = \frac{P_2X_1}{3E_0U} = \frac{36700 \times 1.2}{3 \times 250 \times 220} = 0.267$ 所以 $\delta = 15.5^\circ$



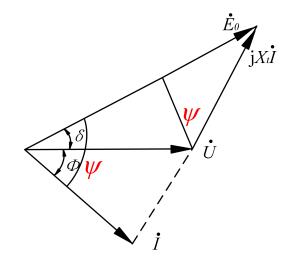




$$\psi = \arctan \frac{E_0 - U \cos \delta}{U \sin \delta} = \arctan \frac{250 - 220 \cos 15.5^{\circ}}{220 \times 0.267} = 33.6^{\circ}$$

$$\varphi' = \psi - \delta = 33.6^{\circ} - 15.4^{\circ} = 18.2^{\circ}$$

$$\cos \varphi' = \cos 18.2^{\circ} = 0.95$$



因为有功功率不变,即 $I\cos\varphi=I'\cos\varphi'=$ 常数,故改变励磁电流后,定子电流为

$$I' = \frac{I\cos\varphi}{\cos\varphi'} = \frac{69.5 \times 0.8}{0.95} A = 58.5A$$

有功功率不变

$$P_2 = 36700W$$

向电网输出的无功功率为

$$Q = 3UI' \sin \varphi' = 3 \times 220 \times 58.3 \times \sin 18.2^{\circ} = 12000W$$





小结

