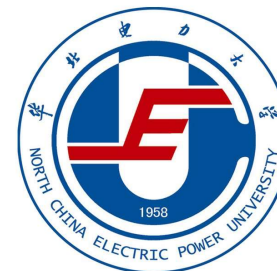


即将直播授课



腾讯课堂
喊你来学习
刘崇茹的课堂



扫码上课

雨课堂邀请码ZMCQON

- 下载腾讯课堂学生端APP：
<https://ke.qq.com/s>
- 扫码进课
- 也可以看回放
- 进一次以后，下次再进课堂不需要再扫码：
我的一最近看过—刘崇茹的课堂
- 请将昵称改为：学号姓名

发电机惯性时间常数 T_J

- 物理意义

在发电机转子上施加**单位转矩**后，转子从**停顿状态**加速到**额定转速**时所经过的时间。

$$T_J \frac{d\Omega_*}{dt} = \Delta M_*$$

- 根据定义计算

$$T_J = \frac{2W_K}{S_B} = \frac{GD^2}{4S_B} \left(\frac{2\pi n}{60} \right)^2 \approx \frac{2.74 GD^2}{1000 S_B} n^2$$

- 其他的表示方式

- $H, 2H = T_J$

- 取值范围

- 额定容量基准下($S_B = S_N$)，一般在2~10秒内，对水轮机组，其数值一般随机组容量的增加而增加，汽轮机则正好相反。

发电机转子角表示的运动方程组

- 通常说到发电机转子角指的都是电角度，转子角速度指的是转子电角速度。
- 机械角速度与电角速度的关系为： $\Omega = \omega / p$

$$\Omega_* = \frac{\Omega}{\Omega_0} = \frac{\omega / p}{\omega_0 / p} = \frac{\omega}{\omega_0} = \omega_*$$

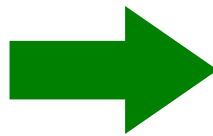
- 功率与转矩的关系为： $P = M\Omega$

$$\Delta M_* = \frac{\Delta M}{M_B} = \frac{\Delta M}{S_B / \Omega_0} = \frac{\Delta M \Omega_0}{S_B} \approx \frac{\Delta M \Omega}{S_B} = \frac{\Delta P}{S_B} = \Delta P_*$$

- 改写

$$T_J \frac{d\Omega_*}{dt} = \Delta M_*$$

$$\text{OR} \left(\frac{T_J}{\Omega_0} \frac{d\Omega}{dt} = \Delta M_* \right)$$

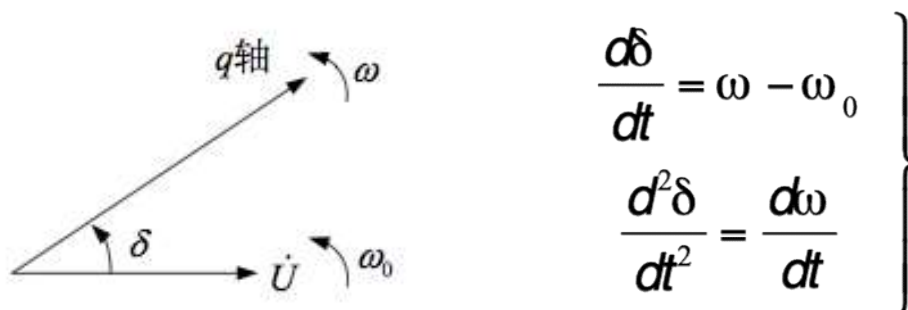


$$T_J \frac{d\omega_*}{dt} = \Delta P_* \quad \text{OR} \quad \frac{T_J}{\omega_0} \frac{d\omega}{dt} = \Delta P_*$$

发电机转子角表示的运动方程组

$$T_J \frac{d\omega_*}{dt} = \Delta M_* \quad \text{OR} \quad \frac{T_J}{\omega_0} \frac{d\omega}{dt} = \Delta M_*$$

■ 考虑转子角相对运动



■ 转子运动方程

$$\left\{ \begin{aligned} \frac{d\delta}{dt} &= \omega - \omega_0 \\ \frac{d\omega}{dt} &= \frac{\omega_0}{T_J} (P_{T^*} - P_{E^*} - P_{D^*}) \end{aligned} \right. \quad \begin{array}{c} \omega \text{ 的有名值形式} \\ \longleftrightarrow \\ \omega \text{ 的标么值形式} \end{array} \quad \left\{ \begin{aligned} \frac{d\delta}{dt} &= (\omega_* - 1)\omega_0 \\ \frac{d\omega_*}{dt} &= \frac{1}{T_J} \cdot \Delta P_* \end{aligned} \right.$$

转子运动方程

$$\begin{cases} \frac{d\delta}{dt} = (\omega - 1)\omega_0 \\ \frac{d\omega}{dt} = \frac{1}{T_J} \cdot (P_{T^*} - P_{E^*}) \end{cases}$$

转子运动方程，表明了电的或机械的角加速度和转子上不平衡转矩或功率的关系。

■ 稳态时

$$\Delta P = 0 \Rightarrow \frac{d\omega}{dt} = 0 \Rightarrow \omega = \omega_0 \Rightarrow \frac{d\delta}{dt} = 0 \Rightarrow \delta = \delta_0$$

■ 暂态时

机械功率 $P_T =$ 干扰发生时刻的稳态电磁功率 $P_{E|0|}$

转子运动方程——暂态情况

$$\begin{cases} \frac{d\delta}{dt} = (\omega - 1)\omega_0 \\ \frac{d\omega}{dt} = \frac{1}{T_J} \cdot (P_{T^*} - P_{E^*}) \end{cases}$$

- 电磁功率 P_E
 - 电力系统稳定性计算的复杂性和工作量，主要取决于发电机电磁转矩(或功率)的描述和计算。
 - =?

发电机功角特性方程

简化及其合理性

- **忽略发电机定子绕组电阻的影响，认为 $r=0$**
 - 这是因为发电机参数中有 $r \ll x$ ，即发电机电抗远大于发电机电阻，发电机电抗标么值通常在零点几或几，而电阻的标么值通常为 10^{-3} 次方甚至更小。
- **设发电机转速接近同步转速，认为 $\omega \approx 1$**
 - 需要注意的是认为 $\omega \approx 1$ 并不表示等于认为 $\Delta\omega=0$ 。认为 $\omega \approx 1$ 即相当于假设 $\omega/\omega_0=1$ 以及 $\Delta\omega\omega_0=\Delta\omega$
- **不计定子绕组中的电磁暂态过程**
 - 由于机电暂态过程通常为1s左右，而电磁暂态过程通常发生在几个周期内。因此忽略电磁暂态过程是合理的，即认为磁链不再随时间发生变化， $p\Psi_d = p\Psi_q = 0$ 。
- **发电机的某个电势恒定**
 - 如果假设励磁电流 I_f 不变，则发电机空载电动势 E_q 不变。如果认为自动励磁装置能够补偿暂态电动势的衰减，则 E'_q 为常数。如果认为自动励磁装置的作用极强，则近似认为机端电压 U_G 不变。

发电机功角特性

$$P_E = \operatorname{Re}(\dot{S}) = \operatorname{Re}(\dot{U}\hat{I})$$

+

$$\dot{U} = \dot{U}_d + \dot{U}_q = U_d + jU_q$$

$$\dot{I} = \dot{I}_d + \dot{I}_q = I_d + jI_q$$

$$\begin{aligned} P_E &= \operatorname{Re} \left[(U_d + jU_q)(I_d - jI_q) \right] \\ &= \operatorname{Re} \left[(U_d I_d + U_q I_q) + j(U_q I_d - U_d I_q) \right] \\ &= U_d I_d + U_q I_q \end{aligned}$$

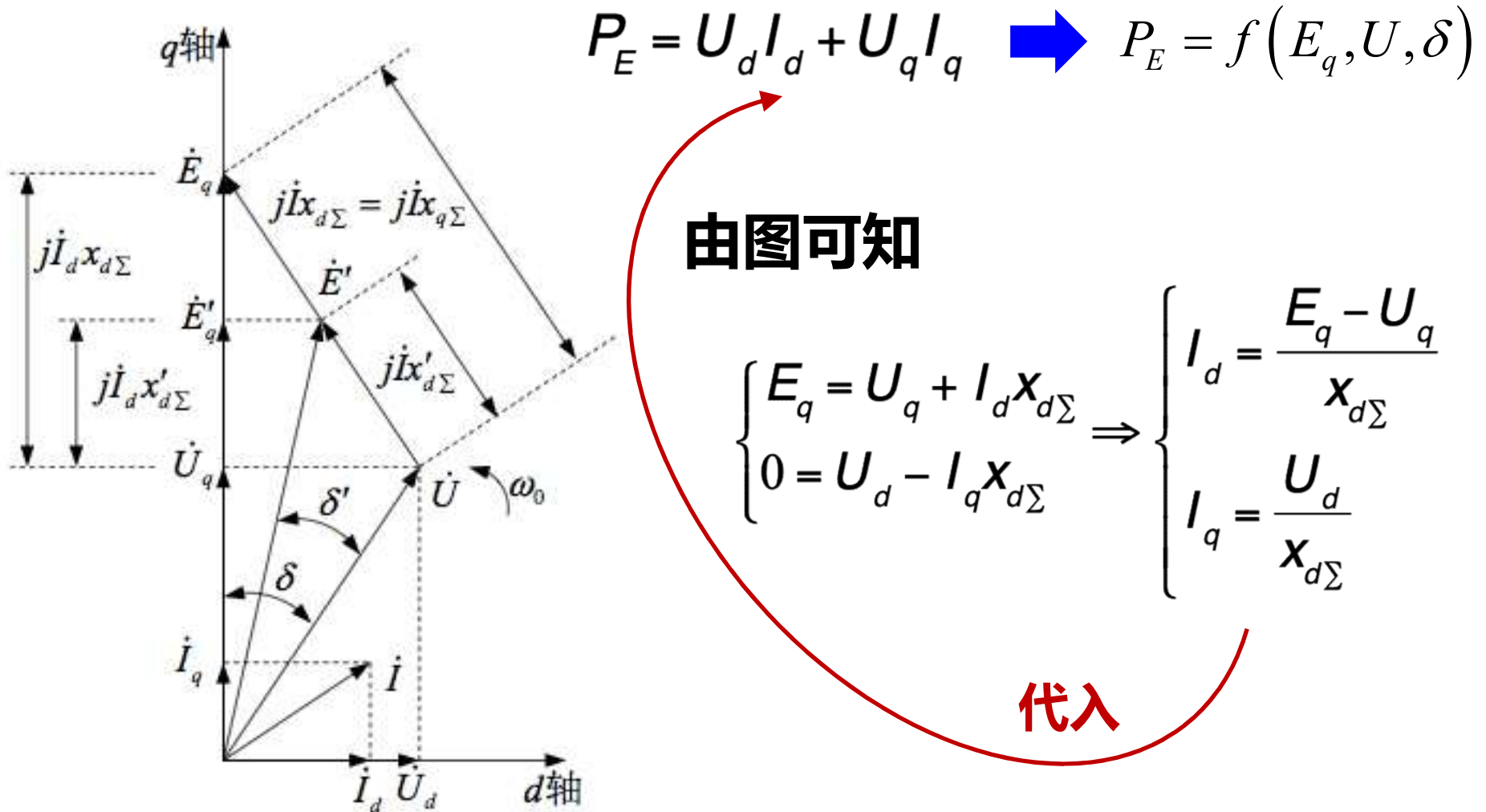
观察功率表达式，希望将电流用电压和系统参数来代替，即

$$P_E = f(E_q, U, \delta) \quad \text{便于 } E_q \text{ 不变时采用}$$

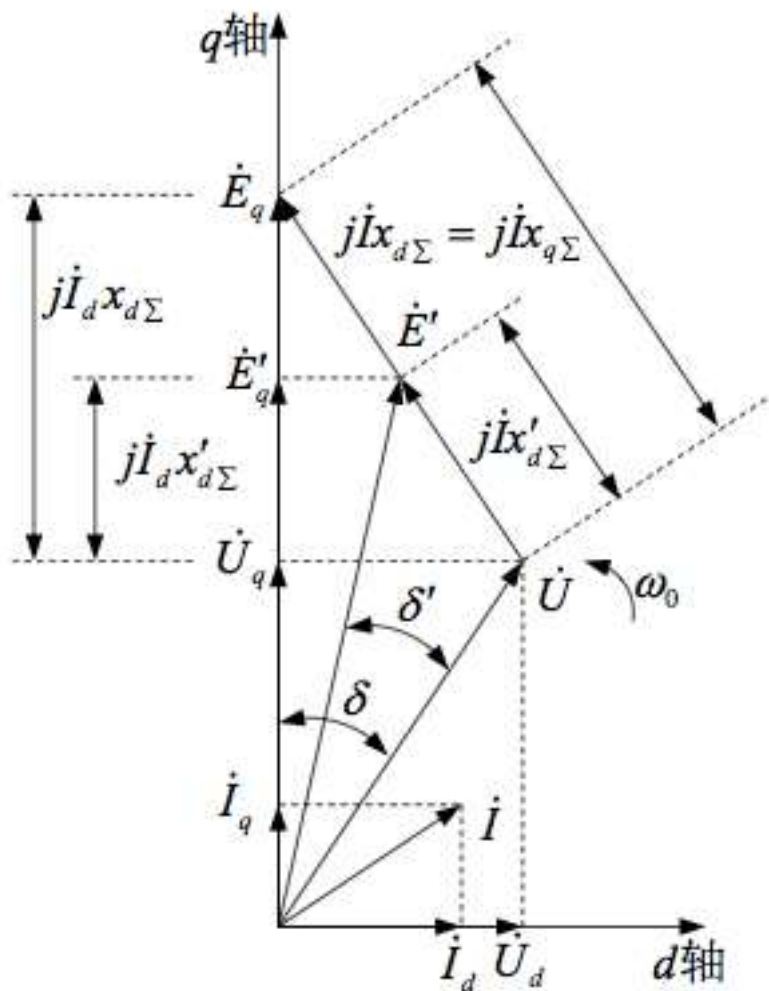
$$P_E = f(E'_q, U, \delta) \quad \text{便于 } E'_q \text{ 不变时采用}$$

$$P_E = f(U_G, U, \delta_G) \quad \text{便于 } U_G \text{ 不变时采用}$$

用 E_q 表示隐极机电磁功率



用 E_q 表示隐极机电磁功率

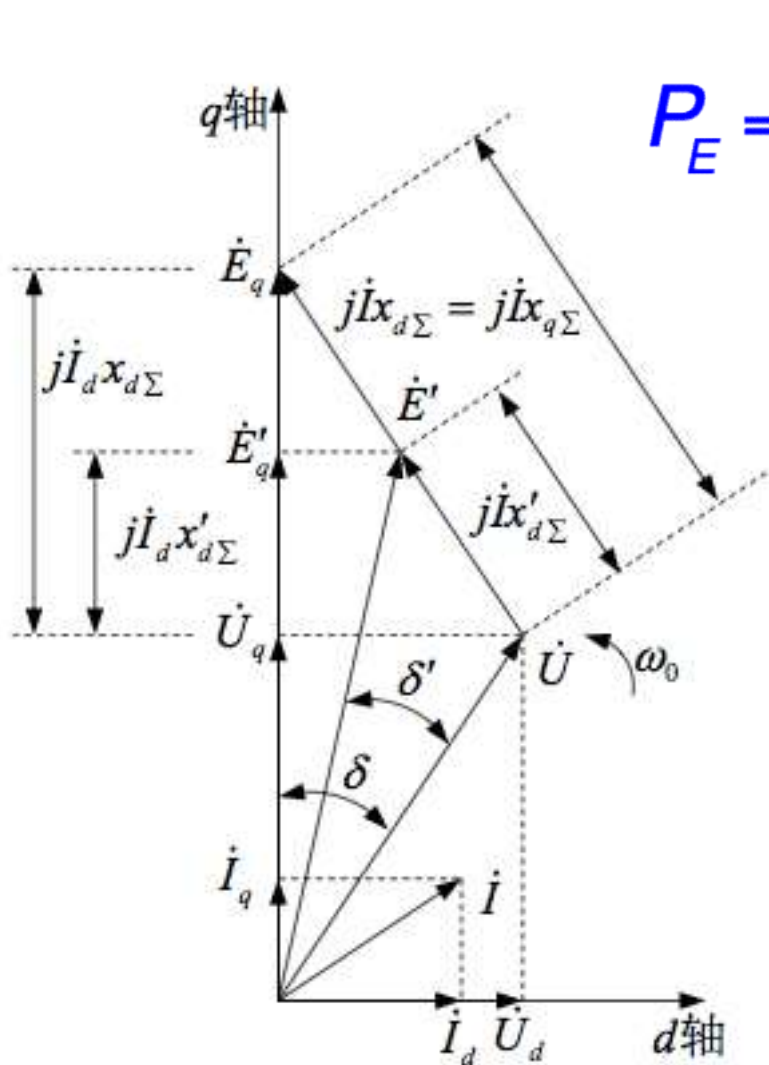


$$\begin{cases} E_q = U_q + I_d X_{d\Sigma} \\ 0 = U_d - I_q X_{d\Sigma} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} I_d = \frac{E_q - U_q}{X_{d\Sigma}} \\ I_q = \frac{U_d}{X_{d\Sigma}} \end{cases}$$

得到 ↓

$$\begin{aligned} P_E &= U_d I_d + U_q I_q = U_d \frac{E_q - U_q}{X_{d\Sigma}} + U_q \frac{U_d}{X_{d\Sigma}} \\ &= \frac{U_d E_q - U_d U_q}{X_{d\Sigma}} + \frac{U_q U_d}{X_{d\Sigma}} = \frac{E_q U_d}{X_{d\Sigma}} \end{aligned}$$

用 E_q 表示隐极机电磁功率



$$P_E = \frac{E_q U_d}{X_{d\Sigma}}$$

由图可知, $U_d = U \sin \delta$

$$P_E = \frac{E_q U}{X_{d\Sigma}} \sin \delta$$

描述了发电机电磁功率和转子角的关系, 称为用发电机空载电势和同步电抗表示的**发电机功角特性**, 也叫发电机功角关系式。

用 E_q 表示隐极机电磁功率

$$P_E = \frac{E_q U}{X_{d\Sigma}} \sin \delta$$

与发电机电势和无穷大母线电压的幅值成正比
与两个电压所在母线之间的总电抗成反比
与两个电压之间的夹角的正弦函数成正比

- 发电机电磁功率就是从发电机母线送向无穷大母线的有功功率。可以扩展到任意两个母线之间联络线传输有功功率。

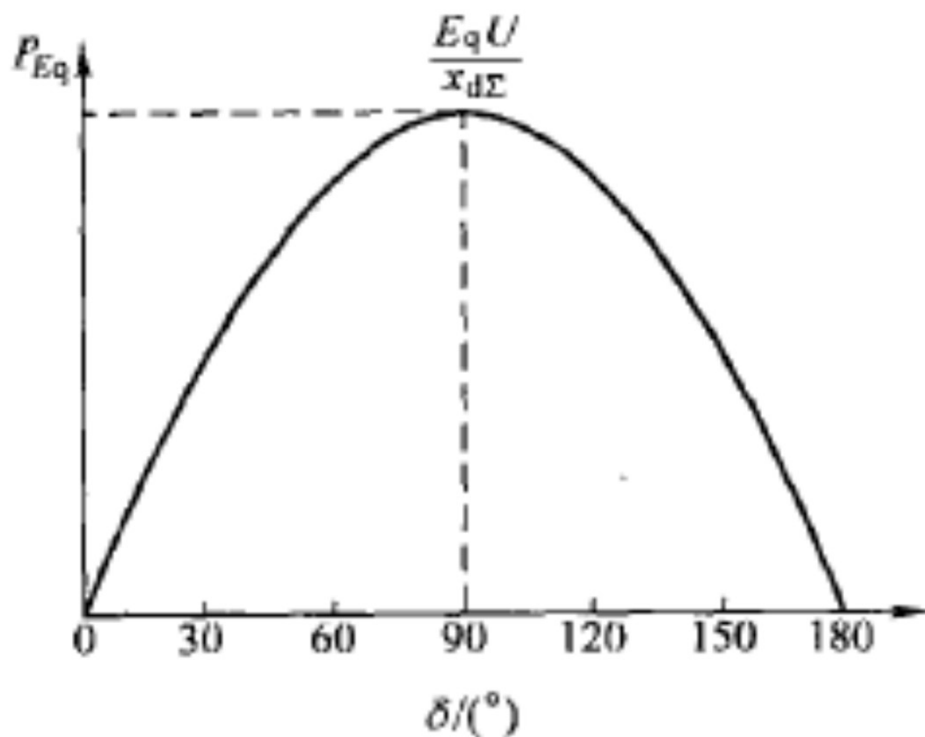
$$P_{12} = \frac{U_1 U_2}{X_{12}} \sin \delta_{12}$$

证明?

$$\dot{S}_{12} = \dot{U}_1 I_1^* = U_1 \left(\frac{U_1 - (U_2 \cos \delta_{12} - jU_2 \sin \delta_{12})}{jx_{12}} \right)^* = \frac{U_1 U_2 \sin \delta_{12}}{x_{12}} + jU_1 \left(\frac{U_1 - U_2 \cos \delta_{12}}{x_{12}} \right)$$

E_q 和 U 为常数时的隐极机功角特性曲线

$$P_E = \frac{E_q U}{X_{d\Sigma}} \sin \delta$$

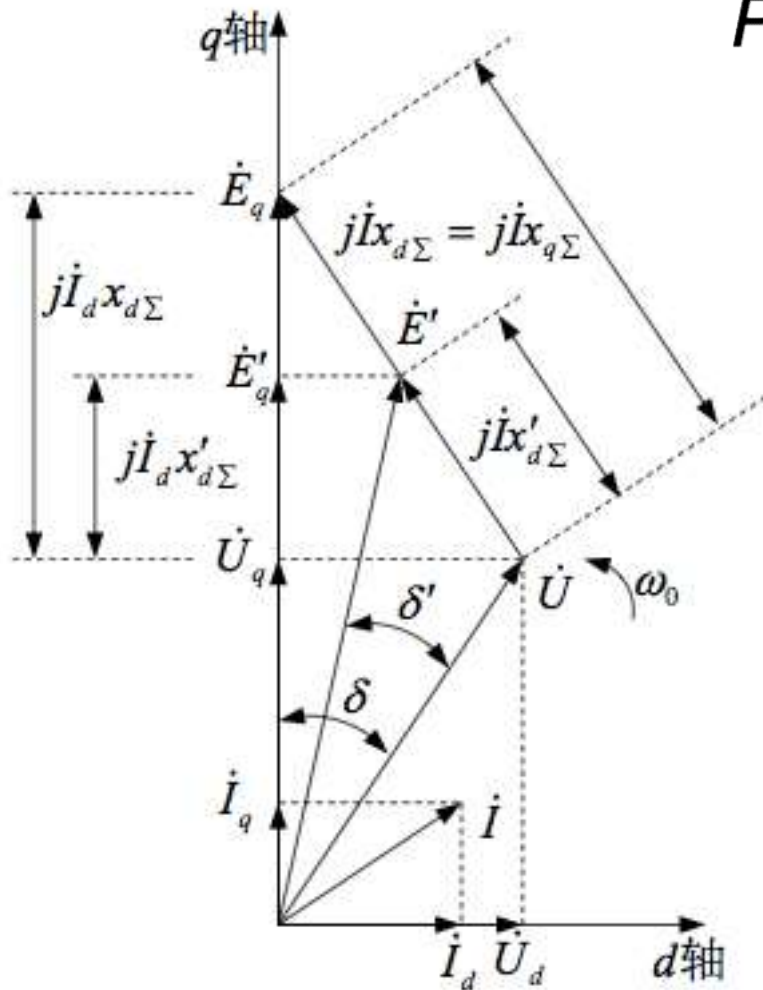


对于隐极机，当发电机空载电势恒定时，在功角为90度时达到功率极限。

$$P_{\max} = \frac{E_q U}{X_{d\Sigma}}$$

E_q 为常数时，有功功率和功角 δ 的关系曲线为一正弦曲线。

用 E'_q 表示隐极机电磁功率



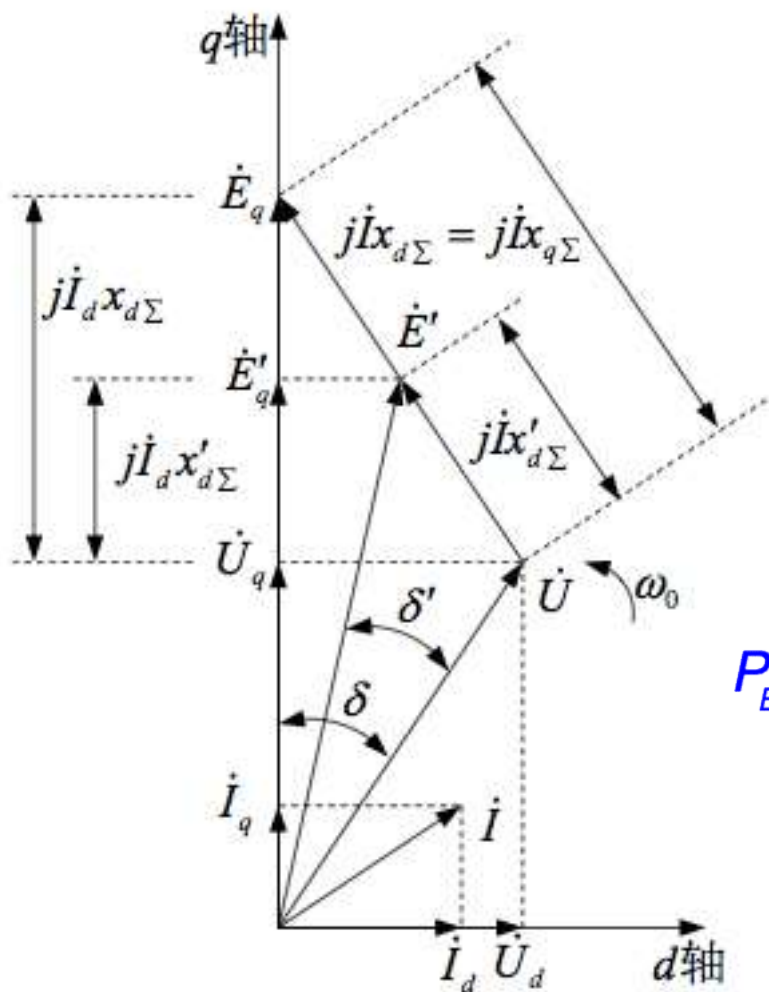
$$P_E = U_d I_d + U_q I_q \quad \rightarrow \quad P_E = f(E'_q, U, \delta)$$

代入

由图可知

$$\begin{cases} E'_q = U_q + I_d X'_{d\Sigma} \\ 0 = U_d - I_q X_{d\Sigma} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} I_d = \frac{E'_q - U_q}{X'_{d\Sigma}} \\ I_q = \frac{U_d}{X_{d\Sigma}} \end{cases}$$

用 E'_q 表示隐极机电磁功率

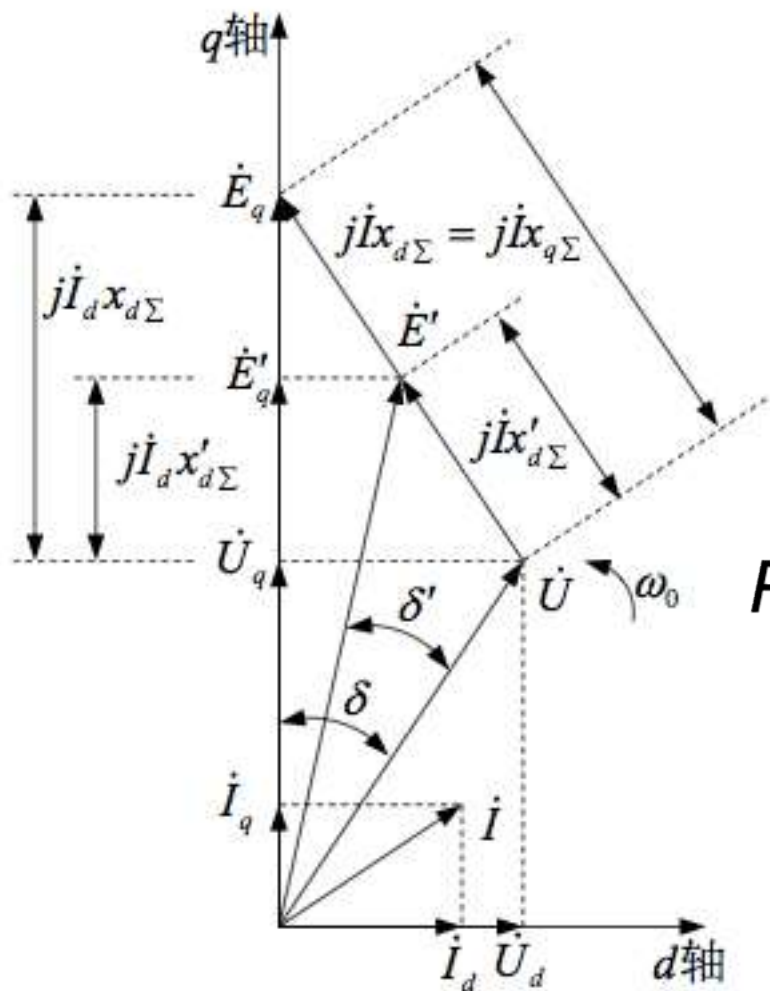


$$\begin{cases} E'_q = U_q + I_d X'_{d\Sigma} \\ 0 = U_d - I_q X_{d\Sigma} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} I_d = \frac{E'_q - U_q}{X'_{d\Sigma}} \\ I_q = \frac{U_d}{X_{d\Sigma}} \end{cases}$$

得到 \downarrow

$$\begin{aligned} P_E &= U_d \frac{E'_q - U_q}{X'_{d\Sigma}} + U_q \frac{U_d}{X_{d\Sigma}} = \frac{E'_q U_d}{X'_{d\Sigma}} - \frac{U_q U_d}{X'_{d\Sigma}} + \frac{U_q U_d}{X_{d\Sigma}} \\ &= \frac{E'_q U_d}{X'_{d\Sigma}} - U_q U_d \left(\frac{1}{X'_{d\Sigma}} - \frac{1}{X_{d\Sigma}} \right) \end{aligned}$$

用 E'_q 表示隐极机电磁功率



$$P_E = \frac{E'_q U_d}{X'_{d\Sigma}} - U_q U_d \left(\frac{1}{X'_{d\Sigma}} - \frac{1}{X_{d\Sigma}} \right)$$

由图可知,

$$U_q = U \cos \delta$$

$$U_d = U \sin \delta$$

$$P_E = \frac{E'_q U}{X'_{d\Sigma}} \sin \delta - \frac{U^2}{2} \left(\frac{1}{X'_{d\Sigma}} - \frac{1}{X_{d\Sigma}} \right) \sin 2\delta$$

由于暂态电抗与同步电抗不相等，出现了一个按两倍功角正弦变化的功率分量，称为**暂态磁阻功率**。

用 E'_q 表示隐极机电磁功率

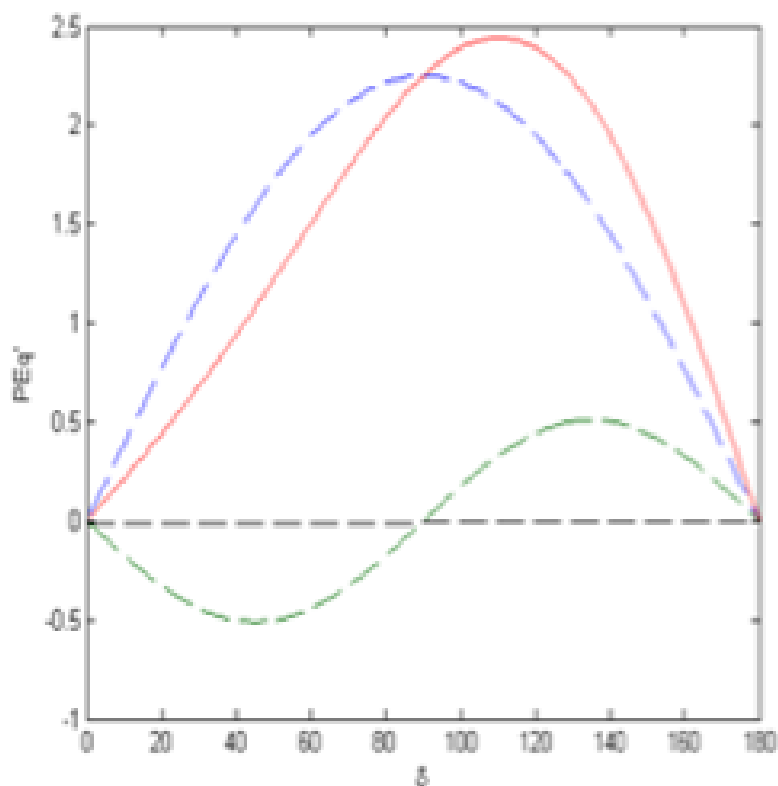
$$P_E = \frac{E'_q U}{X'_{d\Sigma}} \sin\delta - \frac{U^2}{2} \left(\frac{1}{X'_{d\Sigma}} - \frac{1}{X_{d\Sigma}} \right) \sin 2\delta$$

暂态磁阻功率

- 由于暂态电抗与同步电抗不相等，出现了一个按两倍功角正弦变化的功率分量，称为暂态磁阻功率。
- 由于它的存在，功角特性曲线发生畸变。
- 发电机暂态电动势 E'_q 不变，意味着假设自动励磁装置能够补偿暂态电动势的衰减。

E'_q 和 U 为常数时的功角特性曲线

$$P_E = \frac{E'_q U}{x'_{d\Sigma}} \sin\delta - \frac{U^2}{2} \left(\frac{1}{x'_{d\Sigma}} - \frac{1}{x_{d\Sigma}} \right) \sin 2\delta$$



- 发电机暂态电动势 E'_q 不变，意味着假设自动励磁装置能够补偿暂态电动势的衰减。
- 对隐极机，当发电机 E'_q 恒定时，功率极限出现在功角**大于90度**处。
- E'_q 为常数时，由于暂态磁阻功率的存在，有功功率和功角的关系曲线发生了畸变，**不再维持正弦曲线**。

E'_q 为常数时的工程近似处理

- 由于 E'_q 必须通过 q、d 轴的分别计算才能得到，在近似工程计算中采取工程近似处理。
 - 提问： E'_q 的计算过程
- 在工程上，对精度的要求不高，但要求能够方便快捷的进行估算，因此用 x'_d 后的电动势 E' 代替 E'_q 。

$$P_E = \frac{E' U}{x'_{d\Sigma}} \sin \delta'$$

- 可直接应用之前的推论
 - 提问：什么推论？

(P121页式4-21有误)

发电机端电压常数时的功角特性

- 由之前的推论可以直接写出用发电机机端电压表示的功角特性关系

$$P_E = \frac{U_G U}{x_e} \sin \delta_G$$

$$x_e = x_T + x_L$$

$$\delta_G = \delta - \arcsin \left[\frac{U}{U_G} \left(1 - \frac{x_e}{x_{d\Sigma}} \right) \sin \delta \right]$$

隐极机三种表示方式的功角特性比较

$$P_E = \frac{E_q U}{X_{d\Sigma}} \sin \delta$$

$$P_E = \frac{E'_q U}{X'_{d\Sigma}} \sin \delta - \frac{U^2}{2} \left(\frac{1}{X'_{d\Sigma}} - \frac{1}{X_{d\Sigma}} \right) \sin 2\delta$$

$$P_E = \frac{U_G U}{X_e} \sin \delta_G$$

E_q 和 E'_q 的关系？（黑板推导）

$$E'_q = E_q \frac{X'_{d\Sigma}}{X_{d\Sigma}} + U \left(1 - \frac{X'_{d\Sigma}}{X_{d\Sigma}} \right) \cos \delta$$

能得到什么信息？

隐极机三种表示方式的功角特性比较

$$E'_q = E_q \frac{X'_{d\Sigma}}{X_{d\Sigma}} + U \left(1 - \frac{X'_{d\Sigma}}{X_{d\Sigma}} \right) \cos \delta$$

大于零，且随着转子角增大而减小

E_q 为常数时

$$\frac{dE'_q}{d\delta} = -U \left(1 - \frac{X'_{d\Sigma}}{X_{d\Sigma}} \right) \sin \delta < 0$$

- 当 E_q 为常数时， δ 在 $0^\circ \sim 90^\circ$ 内 E'_q 随着 δ 的增大而减小。
- 要想随着 δ 的增大维持 E'_q 不变，只能增大 E_q ，即增加励磁。
- 因此， E'_q 为常数时的功率极限大于 E_q 为常数时的功率极限。

隐极机三种表示方式的功角特性比较

$$E'_q = E_q \frac{X'_{d\Sigma}}{X_{d\Sigma}} + U \left(1 - \frac{X'_{d\Sigma}}{X_{d\Sigma}} \right) \cos \delta$$

E_q 为常数时

$$\frac{dE'_q}{d\delta} = -U \left(1 - \frac{X'_{d\Sigma}}{X_{d\Sigma}} \right) \sin \delta < 0$$

- 如果在某一运行点，对应 $E_{q|0|}$ ， $E'_{q|0|}$ 和 $U_{G|0|}$ ，那么：
 - E_q 为常数($E_{q|0|}$)时的功率极限值 $<$ E'_q 为常数($E'_{q|0|}$)时的功率极限值 $<$ U_G 为常数($U_{G|0|}$)时的功率极限值
- 原因
 - 随着 δ 的增大维持 E'_q 不变，意味着随着 δ 增大 E_q 增大
 - U_G 为恒定时，说明励磁作用的更为明显

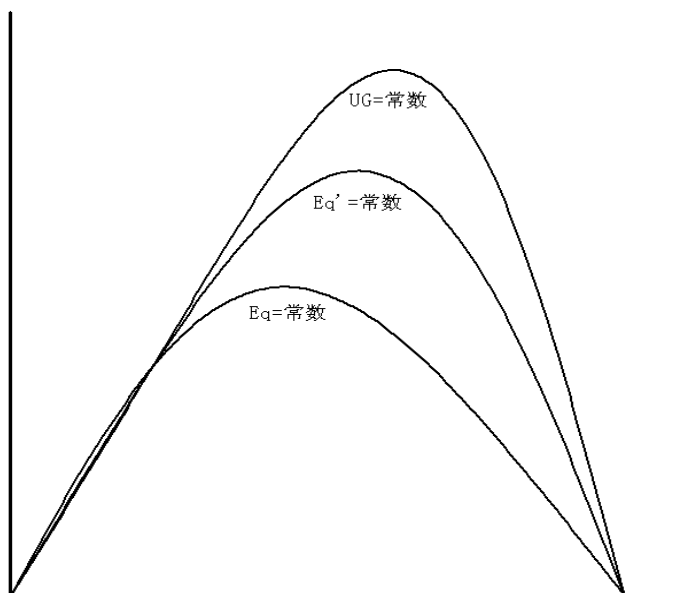
隐极机三种表示方式的功角特性比较

$$E'_q = E_q \frac{X'_{d\Sigma}}{X_{d\Sigma}} + U \left(1 - \frac{X'_{d\Sigma}}{X_{d\Sigma}} \right) \cos \delta$$

E_q 为常数时

$$\frac{dE'_q}{d\delta} = -U \left(1 - \frac{X'_{d\Sigma}}{X_{d\Sigma}} \right) \sin \delta < 0$$

- E_q 为常数($E_{q|0|}$)时的功率极限值 $<$ E'_q 为常数($E'_{q|0|}$)时的功率极限值，如何理解？



电气联系与功率极限

$$P_E = \frac{E_q U}{x_{d\Sigma}} \sin \delta$$

$$P_E = \frac{E'_q U}{x'_{d\Sigma}} \sin \delta - \frac{U^2}{2} \left(\frac{1}{x'_{d\Sigma}} - \frac{1}{x_{d\Sigma}} \right) \sin 2\delta$$

$$P_E = \frac{U_G U}{x_e} \sin \delta_G$$

- E_q 、 E'_q 和 U_G 与系统间的联系电抗由大到小，对应的功率极限由小到大（ $x_{d\Sigma} = x_d + x_T + x_L > x_{d\Sigma} = x'_d + x_T + x_L > x_e = x_T + x_L$ ）
- 可以得到这样一个普遍结论：**发电机与系统之间电气联系越紧密，该发电机能够输出的电磁功率极限越大。**
- 发电机与系统之间电抗越小，该发电机传输功率越大，意味着该发电机电磁功率的控制范围越大，越容易使之满足同步运行，即越容易达到稳态运行状态，换句话说，**电气联系越紧密，则越容易稳定。**

复习本节内容

发布随堂测验5试卷
8分钟



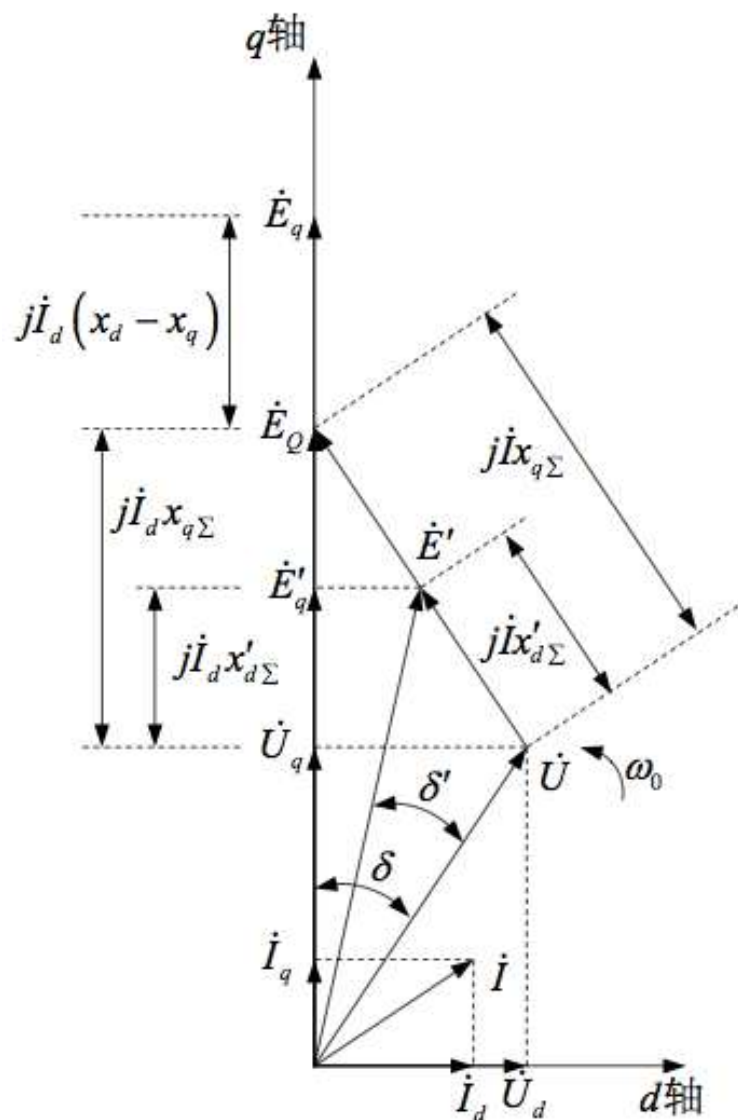
第四次作业（功角特性方程）

1: 已知一汽轮发电机的惯性时间常数 $T_J=10s$ 。若运行在输出额定功率状态，在 $t=0$ 时其出口断路器突然断开，试计算（不计调速器的作用，忽略阻尼）：

- 经过多少时间其相对电角度（功角） $\delta=\delta_0+\pi$ （ δ_0 为断开前的值）。
- 在该时刻转子的电角速度 ω 。
- 计算该时刻转子的转速。

2: 其中单机无穷大母线电压为 $U=1$ ，功率因数为0.98，发电机输出功率为1.0，单条线路电抗0.8。变压器电抗0.4。假设发电机为隐极机，同步电抗为1.0，暂态电抗为0.3。试计算：发电机的内电势 E_q ，绘制当 E_q 为常数时发电机的功率特性曲线，发电机暂态电势 E'_q ，绘制当 E'_q 为常数时发电机的功率特性曲线。

用 E_q 表示凸极机电磁功率



由图可知

$$\begin{cases} E_q = U_q + I_d X_{d\Sigma} \\ 0 = U_d - I_q X_{q\Sigma} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} I_d = \frac{E_q - U_q}{X_{d\Sigma}} \\ I_q = \frac{U_d}{X_{q\Sigma}} \end{cases}$$

代入 ↓

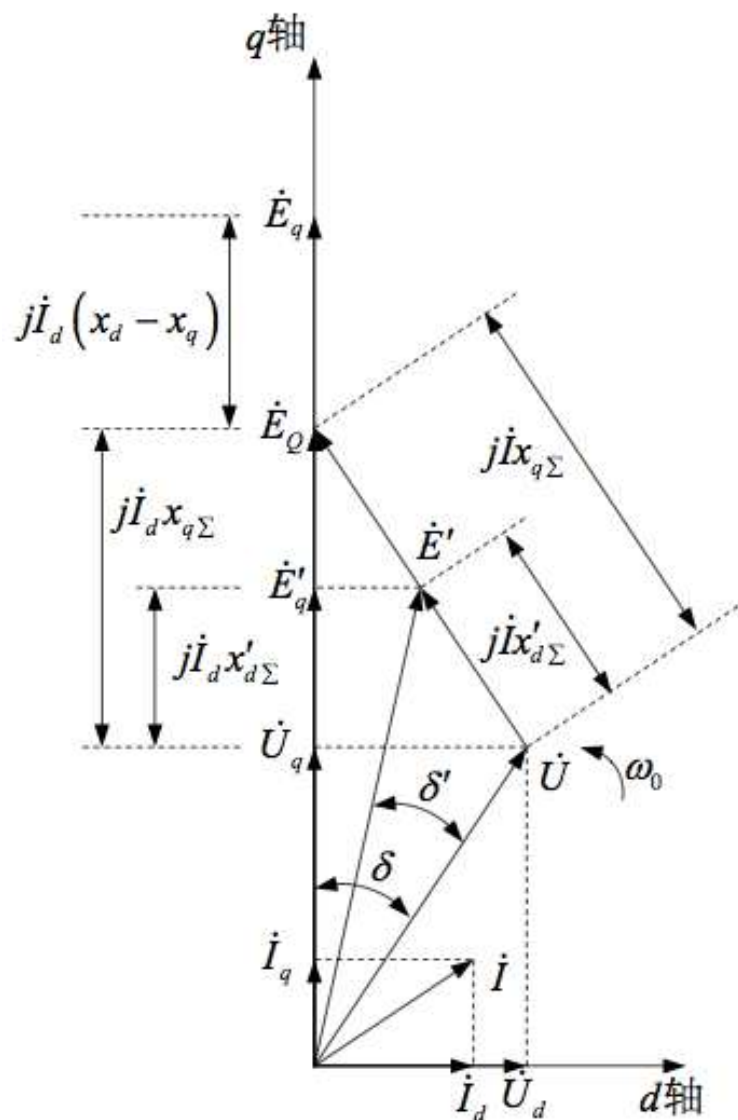
$$P_E = U_d I_d + U_q I_q$$

↓

x_d 和 x_q 不相等

$$\begin{aligned} P_E &= U_d \frac{E_q - U_q}{X_{d\Sigma}} + U_q \frac{U_d}{X_{q\Sigma}} = \frac{E_q U_d}{X_{d\Sigma}} - \frac{U_d U_q}{X_{d\Sigma}} + \frac{U_d U_q}{X_{q\Sigma}} \\ &= \frac{E_q U_d}{X_{d\Sigma}} + U_d U_q \left(\frac{1}{X_{q\Sigma}} - \frac{1}{X_{d\Sigma}} \right) \end{aligned}$$

用 E_q 表示凸极机电磁功率



$$P_E = U_d \frac{E_q - U_q}{x_{d\Sigma}} + U_q \frac{U_d}{x_{q\Sigma}} = \frac{E U_d}{x_{d\Sigma}} - \frac{U_d U_q}{x_{d\Sigma}} + \frac{U_d U_q}{x_{q\Sigma}}$$

$$= \frac{E U_d}{x_{d\Sigma}} + U_d U_q \left(\frac{1}{x_{q\Sigma}} - \frac{1}{x_{d\Sigma}} \right)$$

由图可知, $U_q = U \cos \delta$
 $U_d = U \sin \delta$

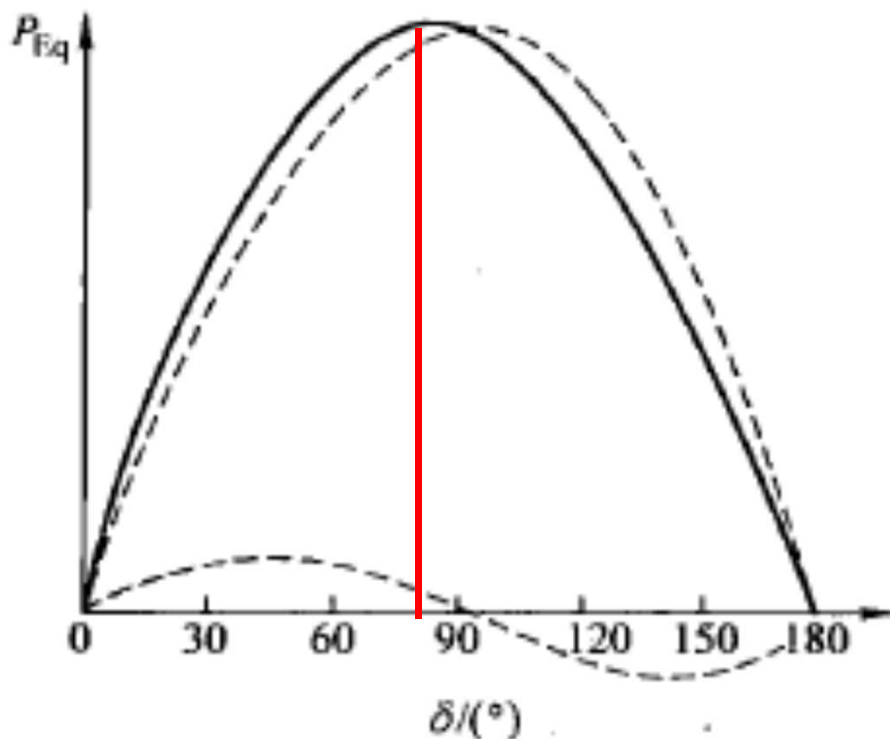
↓ 得到

$$P_E = \frac{E U}{x_{d\Sigma}} \sin \delta + \frac{U^2}{2} \left(\frac{1}{x_{q\Sigma}} - \frac{1}{x_{d\Sigma}} \right) \sin 2\delta$$

磁阻功率

用Eq表示凸极机电磁功率

$$P_E = \frac{E_q U}{x_{d\Sigma}} \sin \delta + \frac{U^2}{2} \left(\frac{1}{x_{q\Sigma}} - \frac{1}{x_{d\Sigma}} \right) \sin 2\delta$$



- 对于凸极机，**当发电机空载电势恒定时**，功率极限值出现在功角小于90°处。
- 磁阻功率的存在，使功角特性曲线畸变，功率极限略有增加。