

# 3.5 整流电路的有源逆变工作状态

- HIT
- "有源逆变":问题的提出
- □ "逆变"与节约能源
- □ 电力电子技术设计与电能的循环利用什么是逆变? 为什么要逆变?
  - ◆逆变(invertion): 把直流电转变成交流电的过程。
  - ◆逆变电路: 把直流电逆变成交流电的电路。
    - ☞当交流侧和电网连结时,为有源逆变电路。
  - ☞变流电路的交流侧不与电网联接,而直接接到负载,即把直流电逆变为某一 频率或可调频率的交流电供给负载,称为无源逆变。
  - ◆对于可控整流电路,满足一定条件就可工作于有源逆变,其电路形式未变,只是电路工作条件转变。既工作在整流状态又工作在逆变状态,称为变流电路。



- ■什么是逆变?为什么要逆变?
  - ◆逆变(invertion): 把直流电转变成交流电的过程
  - ◆逆变电路: 把直流电逆变成交流电的电路
    - ☞ 当交流侧和电网连结时, 为有源逆变电路
  - ☞变流电路的交流侧不与电网联接,而直接接到负载,即把直流电逆变为某一频率或可调频率 的交流电供给负载,称为无源逆变
  - ◆对于可控整流电路,满足一定条件就可工作于有源逆变,其电路形式未变,只 是电路工作条件转变。既工作在整流状态又工作在逆变状态,称为变流电路。



直流发电机—电动机系统:电能的流转

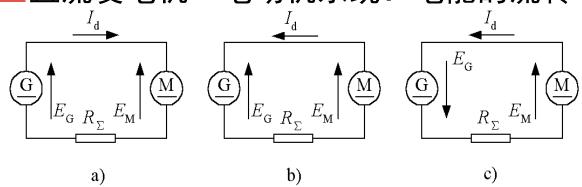
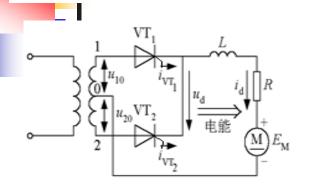


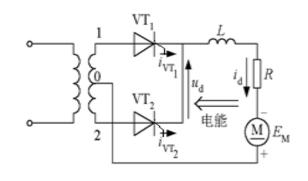
图3-46 直流发电机—电动机之间电能的流转

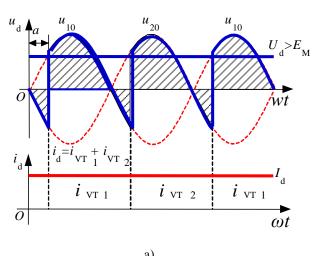
- a) 两电动势同极性 $E_G > E_M$
- b)两电动势同极性 $E_M > E_G$
- c) 两电动势反极性, 形成短路
- ◆M作电动运转, $E_G > E_M$ ,电流 $I_d$ 从G流向M,电能由G流向M,转变为M轴上输出的机械能
- igo回馈制动状态中,M作发电运转, $E_M > E_G$ ,电流反向,从M流向G,M轴上输入的机械能转变为电能反送给G
- ◆两电动势顺向串联,向电阻R供电,G和M均输出功率,由于R一般都很小,实际上形成短路,在工作中必须严防这类事故发生
- ◆两个电动势同极性相接时,电流总是从电动势高的流向电动势低的,由于回路电阻很小,即使很小的电动势差值也能产生大的电流,使两个电动势之间交换很大的功率,这对分析有源逆变电路是十分有用的。



#### ■逆变产生的条件——以单相全波电路代替上述发电机来分析







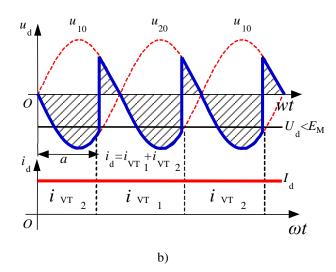


图3-47 单相全波电路的整流和逆变

- □ 电动机M作电动机运行,全波电路应工作在整流状态, $\alpha$  的范围在 $0\sim\pi/2$  间,直流侧输出 $U_{\rm d}$  为正值,并且 $U_{\rm d}>E_{\rm M}$ ,交流电网输出电功率,电动机则输入电功率。
- □ 电动机M作发电回馈制动运行,由于晶闸管器件的单向导电性,电路内 $I_d$ 的方向依然不变,而M轴上输入的机械能转变为电能反送给G,只能改变 $E_M$ 的极性,为了避免两电动势顺向串联, $U_d$ 的极性也必须反过来,故 $\alpha$ 的范围在 $\pi/2\sim\pi$ ,且 $|E_M|>|U_d|$ 。



- ◆产生逆变的条件
  - ☞要有<mark>直流电动势</mark>,其极性须和晶闸管的导通方向一致,其值应大于变流器直流侧的 平均电压
  - 壓要求晶闸管的控制角 $\alpha > \pi/2$ ,使 $U_d$ 为负值
  - ☞两者必须同时具备才能实现有源逆变
- ◆半控桥或有续流二极管的电路,因其整流电压u<sub>d</sub>不能出现负值,也不允许直流侧出现负极性的电动势,故不能实现有源逆变,欲实现有源逆变,只能采用全控电路。



### 3.5.2 三相桥整流电路的有源逆变工作状态

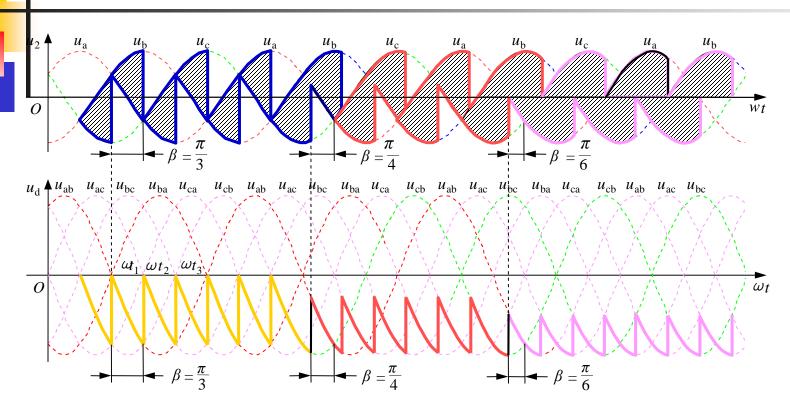


图3-48 三相桥式整流电路工作于有源逆变状态时的电压波形

#### ■逆变角

- ◆通常把 $\alpha > \pi/2$  时的控制角用 $\pi \alpha = \beta$  表示, $\beta$  称为逆变角
- ◆  $\beta$  的大小自 $\beta$ =0的起始点向左方计量
- ◆三相桥式电路工作于有源逆变状态,不同逆变角时的输出电压波形及晶闸管两端电压波形如图3-48所示。



## 3.5.2 三相桥整流电路的有源逆变工作状态

#### ■ 基本的数量关系

三相桥式电路的输出电压 
$$U_d = -3.34U_2\cos\beta = -1.35U_2L\cos\beta$$

□ 输出直流电流的平均值 
$$I_d = \frac{U_d - E_M}{R_S}$$

□ 流过晶闸管的电流有效值 
$$I_{VT} = \frac{I_d}{\sqrt{3}} = 0.577 I_d$$

lue 从交流电源送到直流侧负载的有功功率为  $P_a = R_{\Sigma} I_a^2 + E_{M} I_a$ 

- $\square$  当逆变工作时,由于 $E_M$ 为负值,故 $P_d$ 一般为负值,表示功率由直流电源输送到交流电源
- □ 变压器二次侧线电流的有效值  $I_2 = \sqrt{2} I_{VT} = \sqrt{\frac{2}{3}} I_d = 0.816 I_d$



# 相位控制:

# $u_{d}$ 波形的变化过程

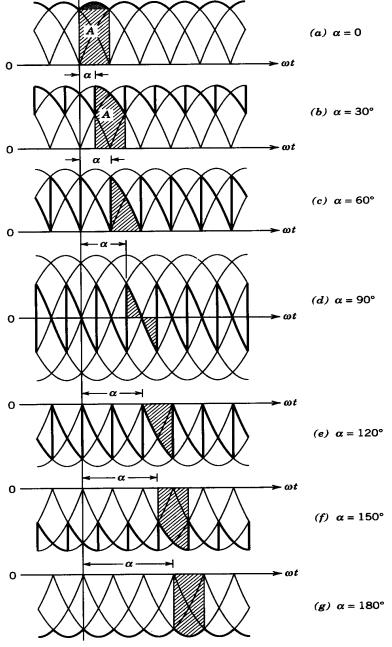


Figure 6-21 The dc-side voltage waveforms as a function of  $\alpha$  where  $V_{d\alpha} = A/(\pi/3)$ . (From ref. 2 with permission.)



# 3.5.3 逆变失败与最小逆变角的限制

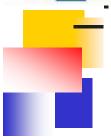
■逆变运行时,一旦发生换相失败,外接的直流电源就会通过晶闸管电路形成短路,或者使变流器的输出平均电压和直流电动势变成顺向串联,由于逆变电路的内阻很小,形成很大的短路电流,这种情况称为逆变失败,或称为逆变颠覆

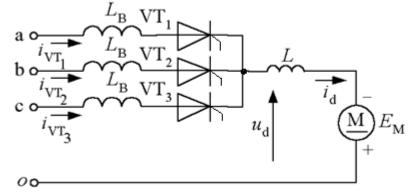
#### ■逆变失败的原因

- ◆触发电路工作不可靠,不能适时、准确地给各晶闸管分配脉冲,如脉冲 丢失、脉冲延时等,致使晶闸管不能正常换相
- ◆晶闸管发生故障,该断时不断,或该通时不通
- ◆交流电源缺相或突然消失
- ◆换相的裕量角不足,引起换相失败。



# 3.5.3 逆变失败与最小逆变角的限制





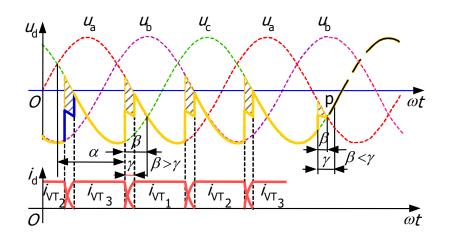


图3-49 交流侧电抗对逆变换相过程的影响

#### ◆考虑变压器漏抗引起重叠角y对逆变电路换相的影响

歐以 $VT_3$ 和 $VT_1$ 的换相过程来分析,在 $\beta>\gamma$ 时,经过换相过程后,a相电压 $u_a$ 仍高于c相电压 $u_c$ ,所以换相结束时,能使 $VT_3$ 承受反压而关断

 $\beta < \gamma$ 时,换相尚未结束,电路的工作状态到达自然换相点p点之后, $u_c$ 将高于 $u_a$ ,晶闸管 $VT_1$ 承受反压而重新关断,使得应该关断的 $VT_3$ 不能关断却继续导通,且c相电压随着时间的推迟愈来愈高,电动势顺向串联导致逆变失败

<sup>12</sup>为了防止逆变失败,不仅逆变角β不能等于零,而且不能太小,必须限制在某一允许的最小角度内。



# 3.5.3 逆变失败与最小逆变角的限制



- ■确定最小逆变角 \( \beta\_{min} \) 的依据
- □ 逆变时允许采用的最小逆变角 $\beta$  应等于  $\beta_{\min} = \delta + \gamma + \theta'$
- 圖 $\delta$  为晶闸管的关断时间 $t_q$ 折合的电角度,约 $4^\circ \sim 5^\circ$
- ☞ / 为换相重叠角,可查阅相关手册,也可根据下式计算,即

$$\cos\alpha - \cos(\alpha + \gamma) = \frac{I_d X_B}{\sqrt{2} U_2 \sin\frac{\pi}{m}}$$

□ 根据逆变工作时 $\alpha = \pi - \beta$ , 并设 $\beta = \gamma$ , 上式可改写成

$$\cos \gamma = 1 - \frac{I_d X_B}{\sqrt{2} U_2 \sin \frac{\pi}{m}}$$

由此计算出 $\gamma$ 。

- $\theta'$  为安全裕量角,主要针对脉冲不对称程度(一般可达5°),约取为10°。
- □ 设计逆变电路时,必须保证  $\beta \ge \beta$  min,因此常在触发电路中附加一保护环节,保证 触发脉冲不进入小于 $\beta_{min}$  的区域内。



# The Ema