# 第五章 方波逆变器电路(DC-AC)

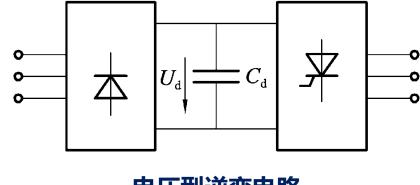


- 5.1 电压型逆变器
- 5.2 电流源型逆变器

**竣实扬华** 自强不息 第 1 页



- 电压型逆变电路,其直流 侧电源为电压源,直流回 路呈低阻抗。
- 交流侧输出电压波形为矩形波,输出电压波形与负载阻抗角无关。

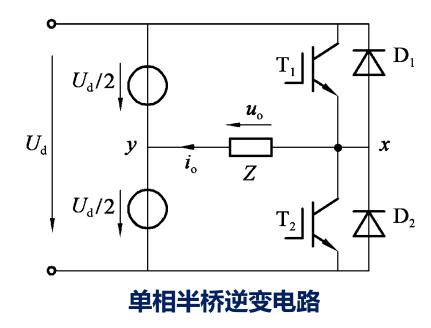


电压型逆变电路



## ■ (1) 单相半桥型逆变器

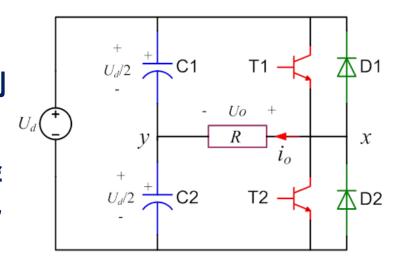
- a) 工作原理
  - ◆ 单相半桥逆变电路由一对桥臂 和一个带有中点的直流电源构 成
  - ◆ 负载连接在直流电源中点y与 两个桥臂连接点x之间
  - ◆ 实际应用中常用一个直流电压 源与两个容量足够大的电容器 串联来代替带中点的直流电压 源

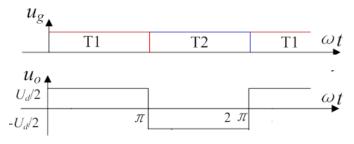




## ■ (1) 单相半桥型逆变器

- b) 带电阻性负载控制时序波形
  - ◆ T1与T2两个开关在导通、关断控制 上互补
  - 在0<ωt<π期间, T1通、T2断, i₀经</li>
     T1和直流电源(上)流动,输出电
     压u₀为正, u₀=+U₀/2
  - 在π<ωt<2π期间, T2通、T1断, i₀</li>
     经T2和直流电源(下)流动,输出电压u₀为负, u₀=-U₀/2
  - ◆ 由于是电阻负载,因此电流与电压 同相位





带电阻性负载单相半桥逆变电路及其工作波形

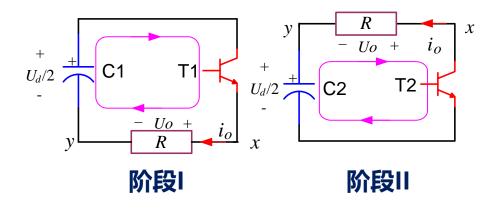
**竣实扬华** 自强不息 第 4 页

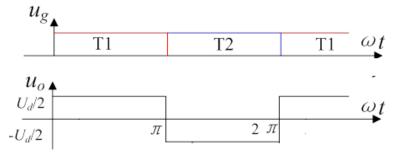


#### 当负载为阻性,负载电流 i。为正弦波,电路分析过程可分为2个阶段。

阶段I: 在0<ωt<π期间,T1 通、T2断,  $i_o$ 经T1和直流电 源(上)流动,输出电压 $u_o$ 为正,  $u_o=+U_d/2$ ,电流为正 向。

阶段II:在 $\pi<\omega t<2\pi$ 时,关断 T1并给T2导通信号, $i_{o}$ 经T2和 直流电源(下)流动,输出电 压 $u_{o}$ 为负, $u_{o}=-U_{d}/2$ ,电流为 负向。



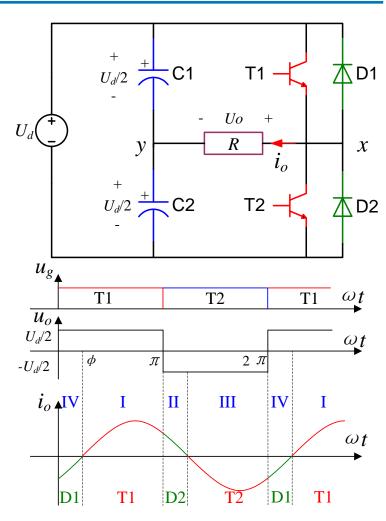


带电阻性负载单相半桥逆变电路工作波形



## ■(1) 单相半桥型逆变器

- c) 带感性负载控制时序波形
  - ◆ 负载电流i₀由流过开关T1与T2 与二极管D1、D2的电流组成
  - ◆ 当D1导通或D2导通时,负载 向直流电源反馈能量
  - ◆ 若触发信号是给桥臂上管T1
     的,则负载端输出电压为
     u<sub>o</sub>=+U<sub>d</sub>/2
  - ◆ 若触发信号是给桥臂上管T2 的,则负载端输出电压为 u<sub>0</sub>=-U<sub>d</sub>/2



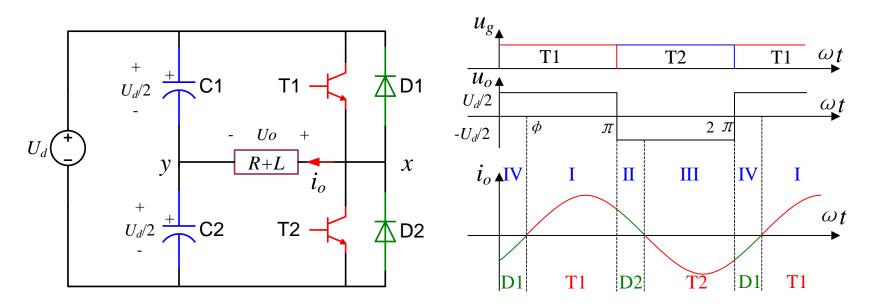
带感性负载单相半桥 逆变电路及其工作波形



## ■ (1) 单相半桥型逆变器

● c)带感性负载控制时序波形

设负载为感性,负载电流*i*。为正弦波,负载电流滞后电压φ角, 电路分析过程可分为4个阶段。

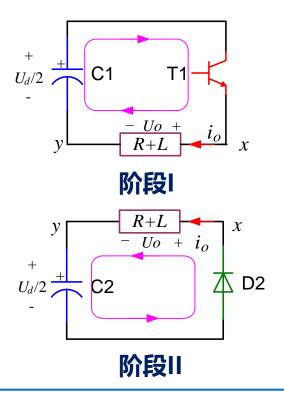


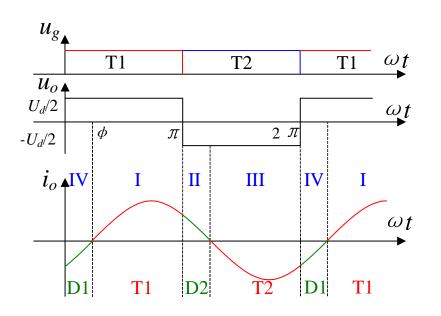
带感性负载单相半桥逆变电路及其工作波形



阶段I:在 $\varphi < \omega t < \pi$ 期间,T1通、T2断, $i_0$ 经T1和直流电源(上)流动,输出电压 $U_0$ 为正, $U_0 = +U_d/2$ ,电流为正向

阶段II: 在 $\omega t=\pi$ 时,关断T1并给T2导通信号,由于感性负载电流不能立刻改变方向,于是D2导通, $i_{o}$ 经D2与直流电源(下)续流,直到 $i_{o}$ 衰减到零,T2才真正导通, $i_{o}$ 开始反向, $U_{o}=-U_{d}/2$ 



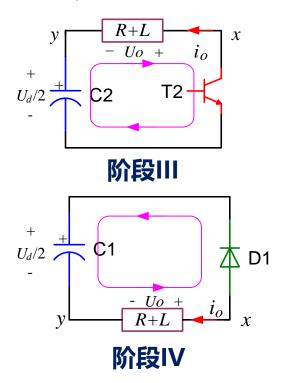


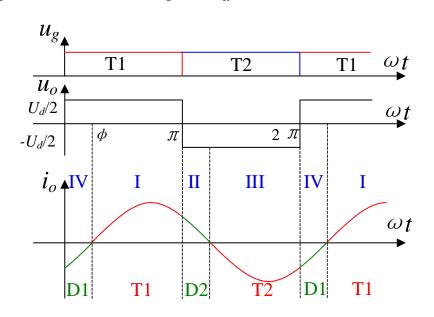
带感性负载单相半桥逆变电路工作波形



阶段III:  $\mathbf{c}_{\pi+\phi}<\omega t<2\pi$ 期间, $\mathbf{T}^2$ 通、 $\mathbf{T}^2$ 1断, $i_o$ 经 $\mathbf{T}^2$ 2和直流电源(下)流动,输出电压 $U_o$ 为负, $U_o=-U_d/2$ ,电流为反向

阶段IV: 在 $\omega t=2\pi$ 时,关断T2并给T1导通信号,由于感性负载电流不能立刻改变方向,于是D1导通, $i_0$ 经D1与直流电源(上)续流,直到 $i_0$ 衰减到零,T1才真正导通, $i_0$ 开始反向, $U_0=+U_d/2$ 



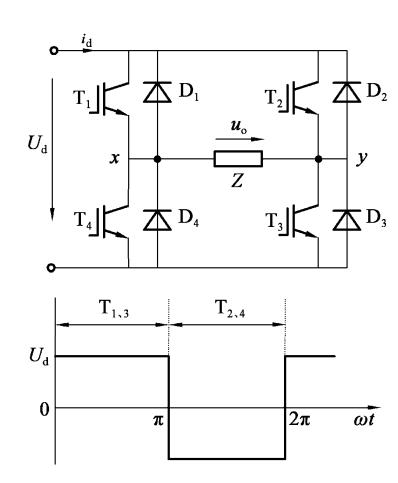


带感性负载单相半桥逆变电路工作波形



## ■ (2) 单相桥式逆变器

- a) 工作原理
  - ◆ 电路由四个开关管T<sub>1</sub>~T<sub>4</sub>以及反 并联的4个二极管D<sub>1</sub>~D<sub>4</sub>组成, 负载接在两个桥臂的中点x, y处
  - ◆ 电路中开关T<sub>1</sub>与T<sub>3</sub>、T<sub>2</sub>与T<sub>4</sub>的通、 断控制信号相同并且互补,即T<sub>1</sub>、 T<sub>3</sub>是导通信号时T<sub>2</sub>、T<sub>4</sub>为关断信 号; T<sub>2</sub>、T<sub>4</sub>是导通信号时T<sub>1</sub>、T<sub>3</sub> 为关断信号
  - ◆ 当T<sub>1</sub>、T<sub>3</sub>导通时, *u*<sub>o</sub>=+*u<sub>d</sub>*; 当 T<sub>2</sub>、T<sub>4</sub>导通时, *u*<sub>o</sub>=-*u<sub>d</sub>*



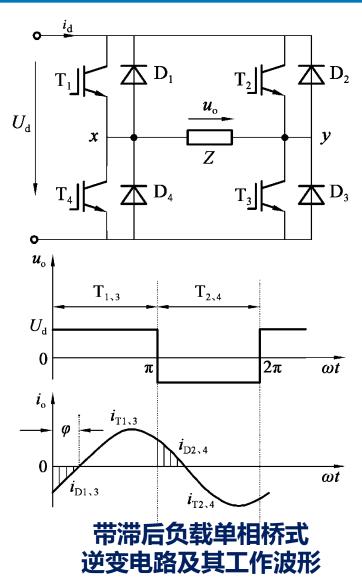
单相桥式逆变电路及其工作波形

**竢实扬华** 自强不息 第 10 页



# ■ (2) 单相桥式逆变器

- b) 滞后负载控制时序波形
  - 假设负载电流, 为正弦波, 在 ωt=π时, T<sub>1</sub>、T<sub>3</sub>关断并给出 T<sub>2</sub>、T<sub>4</sub>的导通信号, 此时, i<sub>6</sub>从 T<sub>1</sub>、T<sub>3</sub>转移到D<sub>2</sub>、D<sub>4</sub>与直流电 源构成的续流回路中去
  - 在滞后角φ内, i。继续保持原方向流动直到该电流为零, 然后i。
     才经T<sub>2</sub>、T<sub>4</sub>反向流动
  - ◆ 同理, 当关断T₂、T₄, 给出T₁、
     T₃导通信号后, 负载电流i₀改经
     D₁、D₃及直流电源U₀续流



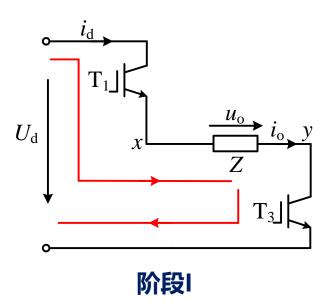


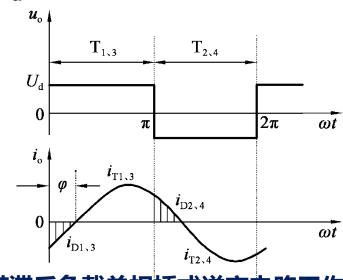
## ■ (2) 单相桥式逆变器

● b) 滞后负载控制时序波形

设负载为滞后负载,负载电流i。为正弦波,负载电流滞后电压φ 角,电路分析过程可分为4个阶段。

阶段I: 在 $\phi$ < $\omega$ t< $\pi$ 期间, $T_1$ 、 $T_3$ 通、 $T_2$ 、 $T_4$ 断, $i_o$ 经 $T_1$ 、 $T_3$ 和直流电源流动,输出电压 $u_o$ 为正, $u_o$ =+ $u_d$ ,电流为正向





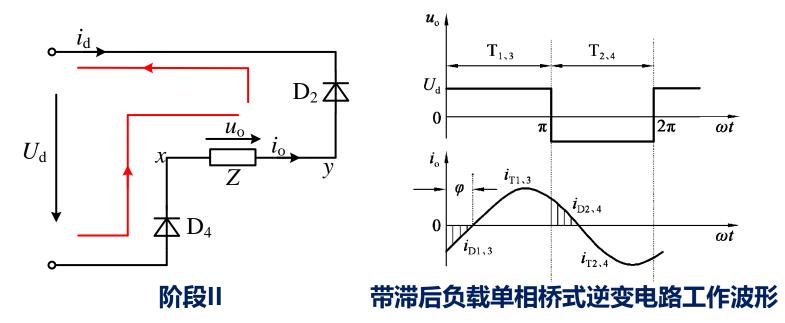
带滞后负载单相桥式逆变电路工作波形



## ■ (2) 单相桥式逆变器

● b) 滞后负载控制时序波形

阶段II: 在ωt=π时,关断 $T_1$ 、 $T_3$ 并给 $T_2$ 、 $T_4$ 导通信号,由于感性负载电流不能立刻改变方向,于是 $D_2$ 、 $D_4$ 导通, $i_0$ 经 $D_2$ 、 $D_4$ 与直流电源续流,直到 $i_0$ 衰减到零, $T_2$ 、 $T_4$ 才真正导通, $i_0$ 开始反向, $u_0=-u_d$ 

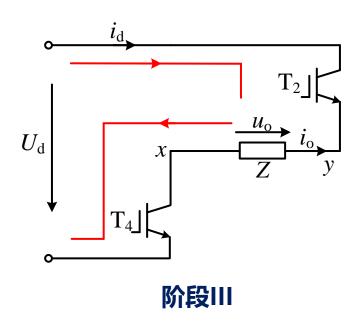


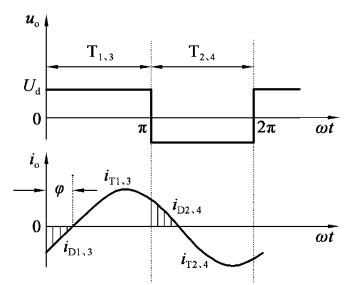
**竣实扬华 自强不息** 第 13 页



# ■ (2) 单相桥式逆变器

● b) 滞后负载控制时序波形





带滞后负载单相桥式逆变电路工作波形

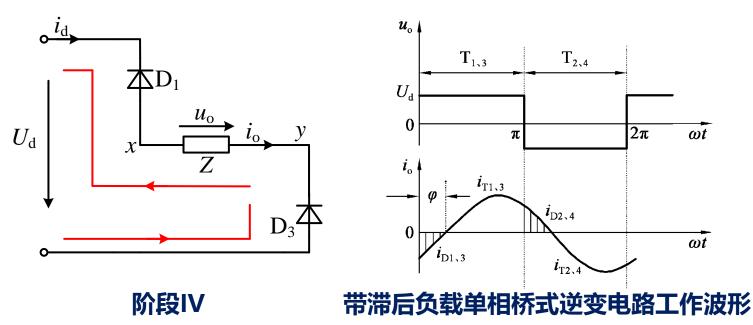
族实扬华 自强不息 第 14 页



## ■ (2) 单相桥式逆变器

● b) 滞后负载控制时序波形

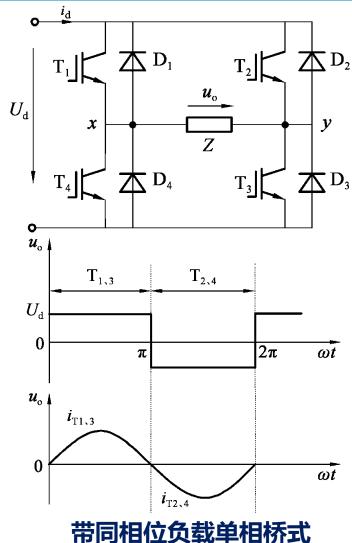
阶段IV: 在ωt=2π时,关断 $T_2$ 、 $T_4$ 并给 $T_1$ 、 $T_3$ 导通信号,由于感性负载电流不能立刻改变方向,于是 $D_1$ 、 $D_3$ 导通, $i_0$ 经 $D_1$ 、 $D_3$ 与直流电源续流,直到 $i_0$ 衰减到零, $T_1$ 、 $T_3$ 才真正导通, $i_0$ 开始反向, $u_0$ =+ $u_d$ 





# ■ (2) 单相桥式逆变器

- c) 同相位负载控制时序波形
  - ◆ 设负载电流是正弦波,且负载 电压与电流同相(例如串联谐 振时)
  - ◆ 由于负载电压与负载电流的零点一致,开关T<sub>1</sub>、T<sub>3</sub>与T<sub>2</sub>、T<sub>4</sub>将分别流过正弦半波电流,而二极管D<sub>1</sub>~D<sub>4</sub>则完全没有电流流过
  - ◆ 开关T<sub>1</sub>~T<sub>4</sub>的导通与关断均发 生在负载电流过零处,所以开 关的开通与关断损耗为零

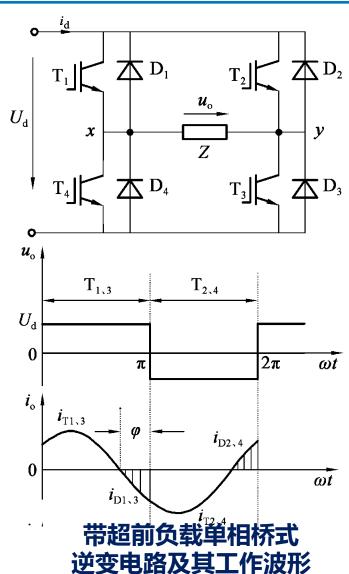


带同相位负载单相桥式 逆变电路及其工作波形



# ■ (2) 单相桥式逆变器

- d) 超前负载控制时序波形
  - 设负载电流 i。为正弦波且超前负载电压 u。一个相角φ
  - 开关(例如T<sub>1</sub>、T<sub>3</sub>)在导通πφ后,其中的电流会自然下降到零,在这个半周的其余部分它 们承受与之并联的二极管(即 D<sub>1</sub>、D<sub>3</sub>)导通产生的反压
  - ◆ 所以, 开关T<sub>1</sub>~T<sub>4</sub>可以使用诸如 晶闸管一类的半控开关而不必 采用强迫换流措施



族实扬华 自强不息 第 17 页

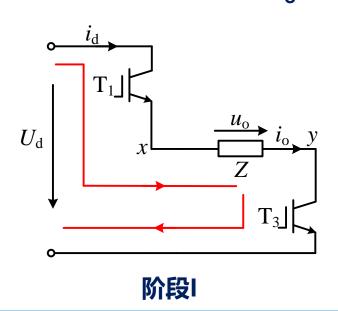


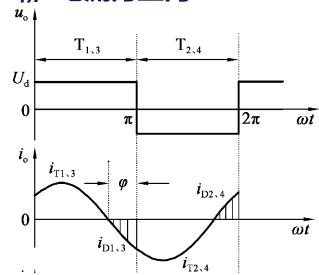
# ■ (2) 单相桥式逆变器

● b) 超前负载控制时序波形

设负载为超前负载,负载电流i。为正弦波,负载电流超前电压φ 角,电路分析过程可分为4个阶段。

阶段I: 在0<ωt<π-φ期间,  $T_1$ 、 $T_3$ 通、 $T_2$ 、 $T_4$ 断,  $i_0$ 经 $T_1$ 、 $T_3$ 和直流电源流动,输出电压 $u_0$ 为正,  $u_0 = +u_d$ ,电流为正向





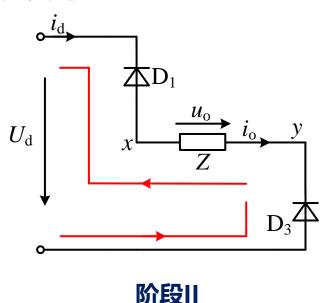
带滞后负载单相桥式逆变电路工作波形



## ■ (2) 单相桥式逆变器

● b) 超前负载控制时序波形

阶段II: 在 $\pi$ - $\phi$ < $\omega$ t< $\pi$ 期间,电流自然下降到0, $T_1$ 、 $T_3$ 承受与之并联的二极管 $D_1$ 、 $D_3$ 导通产生的反压,输出电压u。为正,u。= + ud,电流为负向



 $i_{0}$   $i_{T1,3}$   $\varphi$   $i_{D2,4}$   $i_{D2,4}$   $i_{T2,4}$ 

 $T_{1.3}$ 

 $U_{\rm d}$ 

带滞后负载单相桥式逆变电路工作波形

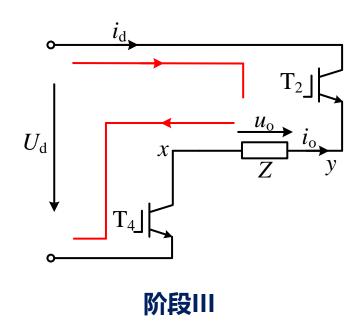
 $T_{2,4}$ 

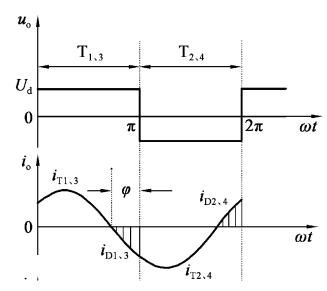


## ■ (2) 单相桥式逆变器

● b) 超前负载控制时序波形

阶段III: 在 $\pi$ < $\omega$ t< $2\pi$ -φ期间, $T_2$ 、 $T_4$ 通、 $T_1$ 、 $T_3$ 断, $i_0$ 经 $T_2$ 、 $T_4$ 和直流电源流动,输出电压 $u_0$ 为负, $u_0$ =- $u_d$ ,电流为反向





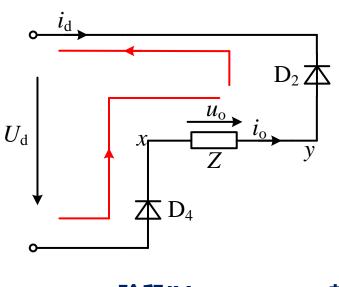
带滞后负载单相桥式逆变电路工作波形

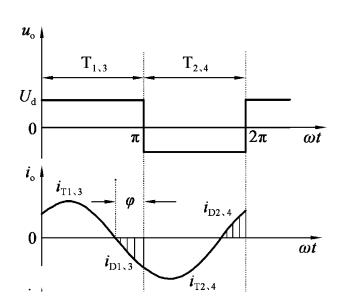


## ■ (2) 单相桥式逆变器

● b) 超前负载控制时序波形

阶段IV: 在2π- $\varphi$ <ωt<2π时,电流自然下降到0, $T_2$ 、 $T_4$ 承受与之并联的二极管 $D_2$ 、 $D_4$ 导通产生的反压, $U_0$ =- $U_d$ ,电流正向





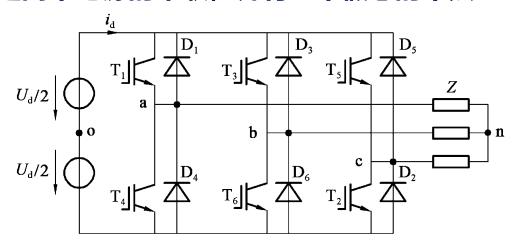
阶段IV

带滞后负载单相桥式逆变电路工作波形



## ■ (3) 三相电压型逆变器

- a) 工作原理
  - ◆ 三相逆变电路由 6 个带无功反馈二极管的全控开关构成
  - ◆ 三相负载接在三个半桥的输出端,负载中点为 "n"
  - ◆ 虽然实际上只需要一个直流电压源,但为分析方便,可将该电源看成是两个电源的串联,并有一个假想的中点"o"。



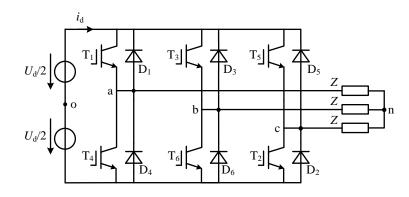
三相180°导通电压型逆变电路

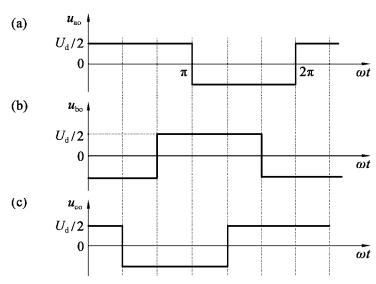
**竣实扬华** 自强不息 第 22 页



## ■ (3) 三相电压型逆变器

- b) 方波控制时序波形
  - ◆ 电路工作时开关T<sub>1</sub>~T<sub>6</sub>均导通 180°
  - ◆ 导通控制顺序为: T<sub>1</sub>、T<sub>2</sub>、T<sub>3</sub>
     →T<sub>2</sub>、T<sub>3</sub>、T<sub>4</sub>→T<sub>3</sub>、T<sub>4</sub>、T<sub>5</sub>→T<sub>4</sub>、
     T<sub>5</sub>、T<sub>6</sub>→T<sub>5</sub>、T<sub>6</sub>、T<sub>1</sub>→T<sub>6</sub>、T<sub>1</sub>、
     T<sub>2</sub>,每个状态持续60°
  - ◆ 根据半桥逆变器工作原理,可由 开关状态直接得到桥臂中点对电 源中点o的电位波形。它们是 180°的方波交流电压,其幅值为 U<sub>d</sub>/2,每个半桥工作180°,三 个半桥相位相差120°



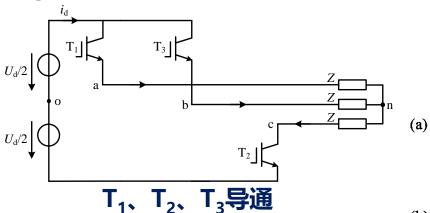


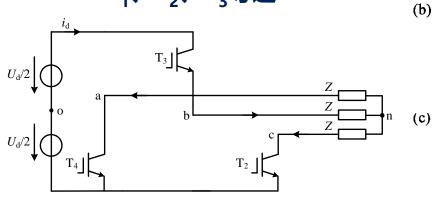
三相电压型逆变电路及其工作波形



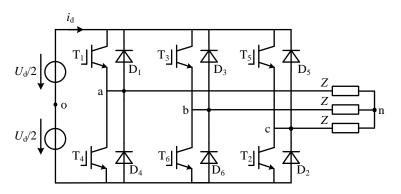
## ■ (3) 三相电压型逆变器

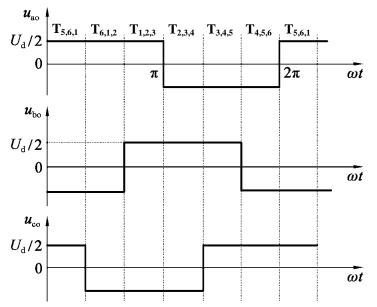
#### • b) 方波控制时序波形





T<sub>2</sub>、T<sub>3</sub>、T<sub>4</sub>导通



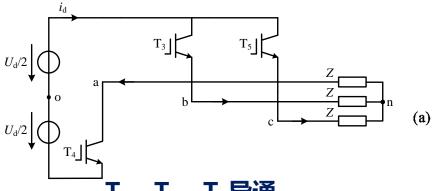


三相电压型逆变电路及其工作波形

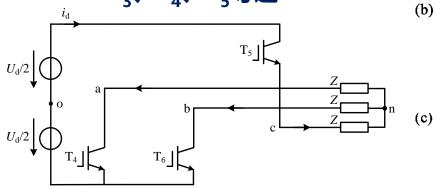


## ■ (3) 三相电压型逆变器

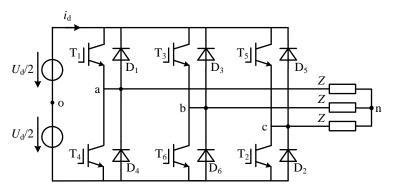
#### • b) 方波控制时序波形

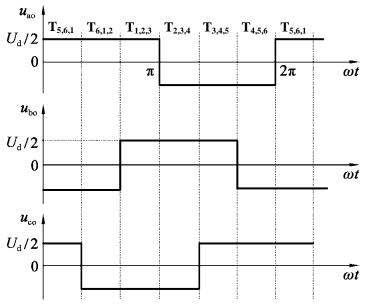


 $T_3$ 、 $T_4$ 、 $T_5$ 导通



 $T_4$ 、 $T_5$ 、 $T_6$ 导通



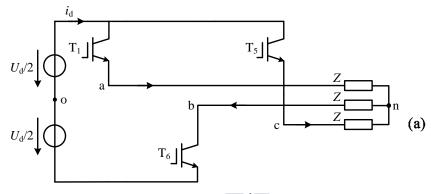


三相电压型逆变电路及其工作波形



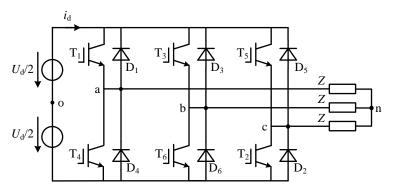
## ■ (3) 三相电压型逆变器

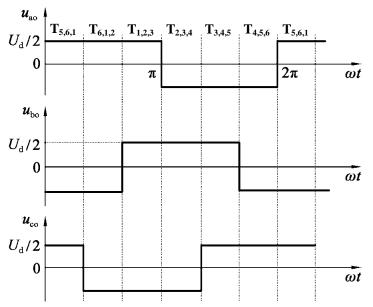
#### • b) 方波控制时序波形



 $T_5$ 、 $T_6$ 、 $T_1$ 导通  $U_{d/2}$   $U_{d/2}$   $U_{d/2}$   $T_6$   $T_2$   $T_2$   $T_2$   $T_3$   $T_4$   $T_2$   $T_4$   $T_5$   $T_6$   $T_2$   $T_6$   $T_2$ 

T<sub>6</sub>、T<sub>1</sub>、T<sub>2</sub>导通





三相电压型逆变电路及其工作波形

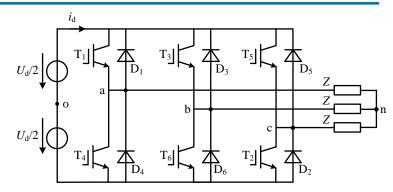


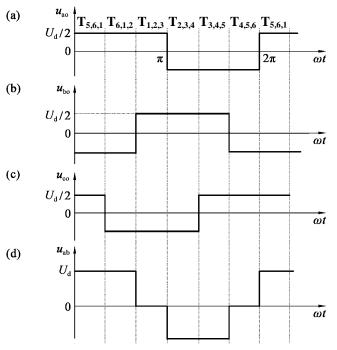
- ■(3)三相电压型逆变器
  - c) 输出电压计算

逆变电路的输出线电压可由两个半 桥间的电压差得到,即:

$$\left. \begin{array}{l} u_{ab} = u_{ao} - u_{bo} \\ u_{bc} = u_{bo} - u_{co} \\ u_{ca} = u_{co} - u_{ao} \end{array} \right\}$$

 $u_{\rm bc}$ 、 $u_{\rm ca}$ 波形与 $u_{\rm ab}$ 相同,只是各相差 120°





#### 三相电压型逆变电路及其工作波形

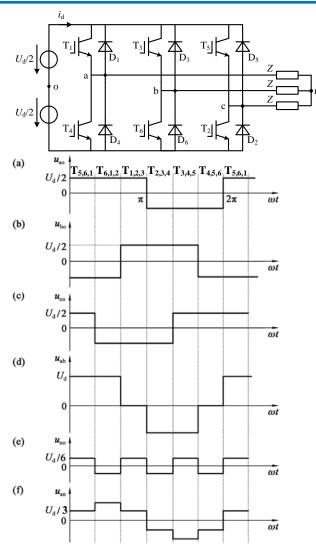


若三相负载对称、星形连接,可得到负载相电压( $u_{an}$ 、 $u_{bn}$ 、 $u_{cn}$ )、桥臂输出电压( $u_{ao}$ 、 $u_{bo}$ 、 $u_{co}$ )、三相负载中点n与假想的直流电源中点o间的电压 $u_{no}$ 三者间的电压平衡方程,即:

$$\left\{
 \begin{array}{l}
 u_{an} = u_{ao} - u_{no} \\
 u_{bn} = u_{bo} - u_{no} \\
 u_{cn} = u_{co} - u_{no}
 \end{array}
 \right\}$$

$$u_{an} + u_{bn} + u_{cn} = 0$$

$$u_{no} = \frac{1}{3}(u_{ao} + u_{bo} + u_{co})$$



#### 三相电压型逆变电路及其工作波形



#### 将输出线电压展开成傅里叶级数,得:

$$u_{ab} = \frac{2\sqrt{3}U_d}{\pi} \left(\sin\omega t - \frac{1}{5}\sin5\omega t - \frac{1}{7}\sin7\omega t + \frac{1}{11}\sin11\omega t + \frac{1}{13}\sin13\omega t - \cdots\right)$$

输出线电压的有效值为:  $U_{ab} = \sqrt{\frac{2}{3}} U_d = 0.816 U_d$ 

输出线电压的基波幅值为:  $U_{ab(1)M} = \frac{2\sqrt{3}U_d}{\pi} = 1.1U_d$ 

输出线电压的基波有效值为:  $U_{ab(1)} = \frac{2\sqrt{3}}{\pi\sqrt{2}} U_d = 0.78 U_d$ 



#### 将负载相电压展开成傅里叶级数,得:

$$u_{an} = \frac{2U_d}{\pi} \left( \sin \omega t + \frac{1}{5} \sin 5\omega t + \frac{1}{7} \sin 7\omega t + \frac{1}{11} \sin 11\omega t + \frac{1}{13} \sin 13\omega t + \cdots \right)$$

输出相电压的有效值为:

$$U_{\rm an} = \frac{\sqrt{2}}{3} U_d = 0.471 U_d$$

输出相电压的基波幅值为:

$$U_{an(1)M} = \frac{2U_d}{\pi} = 0.637U_d$$

输出相电压的基波有效值为:  $U_{an(1)} = \frac{2U_d}{\pi\sqrt{2}} = 0.45U_d$ 

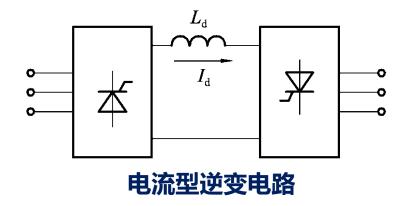


## ■ (4) 电压型逆变器优缺点

- a) 优点
  - ◆ 抑制浪涌电压能力强
  - ◆ 频率可向上、向下调节
  - ◆ 电压利用率高,适用于负载比较稳定的运行方式
- b)缺点
  - ◆ 只能单向传递功率
  - ◆ 故障电流较难克制
  - ◆ 不能调压,谐波含量大



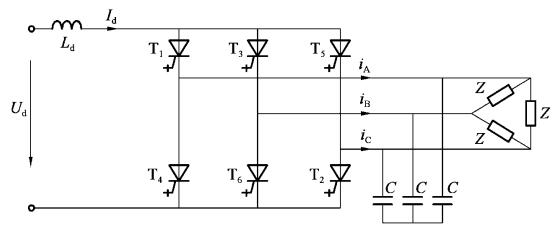
- 电流型逆变电路的直流侧电源为电流源。直流电流无脉动,直流回路呈高阻抗。
- 交流侧输出电流的波形为矩形波,并且与负载阻抗角无关。
- 交流侧输出电压波形则取决于负载的性质。由于电流源电流的单向性,逆变桥的各桥臂不必并联无功反馈二极管。





#### ■ 三相电流源型逆变器

- a)工作原理
  - ◆ 电路中开关T<sub>1</sub>~T<sub>6</sub>为GTO
  - ◆ 在一个周期内,各管均导通120°,导通顺序是 $T_1$ 、 $T_2 \rightarrow T_2$ 、  $T_3 \rightarrow T_3$ 、 $T_4 \rightarrow T_4$ 、 $T_5 \rightarrow T_5$ 、 $T_6 \rightarrow T_6$ 、 $T_1$ ,每个状态持续60°
  - ◆ 电路工作时,任何瞬时都只有两个开关导通,一个在共阴极组, 另一个在共阳极组
  - ◆ 为使每相绕组在任何时刻都有电流,一般负载多采用三角形连接

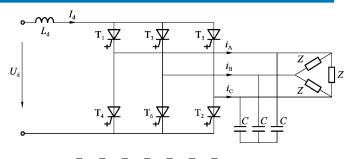


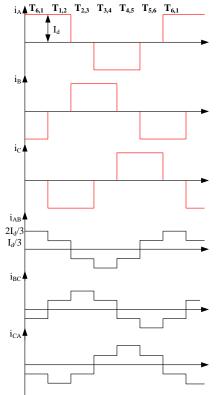
三相电流源型逆变电路



#### ■ 三相电流源型逆变器

- b) 方波控制时序波形
  - ◆ 忽略换流过程,假定T<sub>1</sub>~T<sub>6</sub>为理想 开关,一个周期内,各管均导通 120°
  - ◆ 导通控制顺序为:  $T_1$ 、 $T_2$ → $T_2$ 、  $T_3$ → $T_3$ 、 $T_4$ → $T_4$ 、 $T_5$ → $T_5$ 、 $T_6$ → $T_6$ 、  $T_1$ , 每个状态持续60°
  - ◆ 为确定逆变电路的输出线电流及负载的相电流波形,可以首先分别作出在不同工作状态时的等值电路,再利用电路的分流公式,求出各个线电流与负载相电流

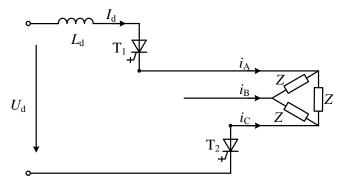




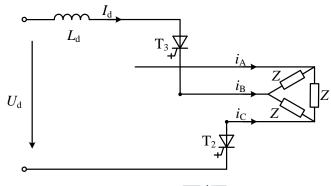
三相电流源型逆变电路工作波形



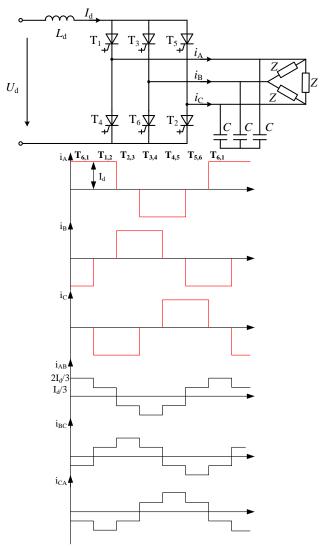
- 三相电流源型逆变器
  - b) 方波控制时序波形



T<sub>1</sub>、T<sub>2</sub>导通



T<sub>2</sub>、T<sub>3</sub>导通

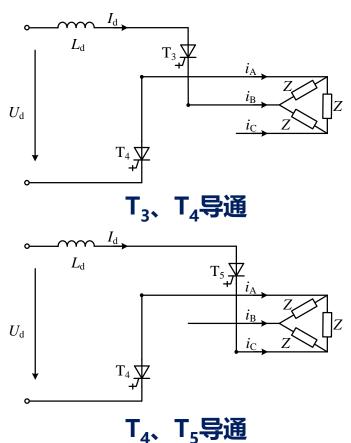


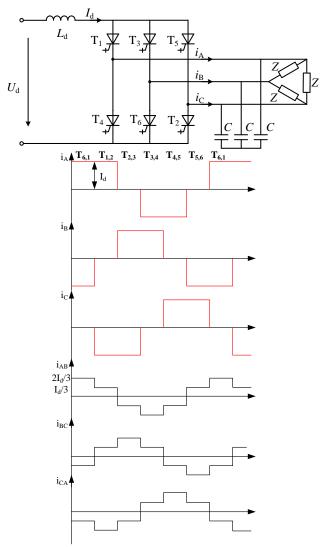
三相电流源型逆变电路工作波形



#### ■ 三相电流源型逆变器

#### • b) 方波控制时序波形

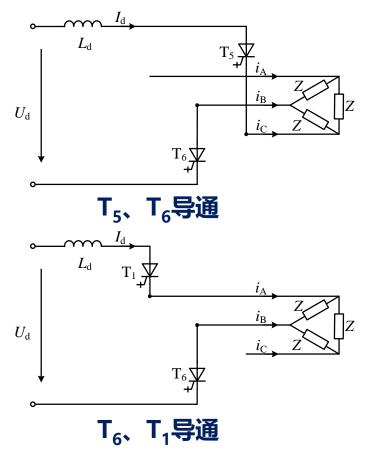


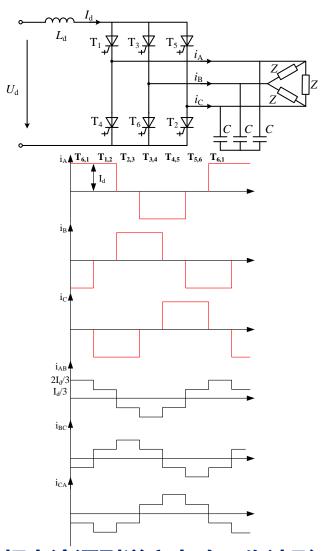


三相电流源型逆变电路工作波形



- 三相电流源型逆变器
  - b) 方波控制时序波形





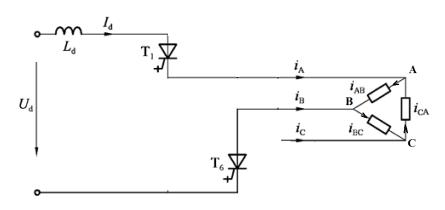
三相电流源型逆变电路工作波形



#### ■ 三相电流源型逆变器

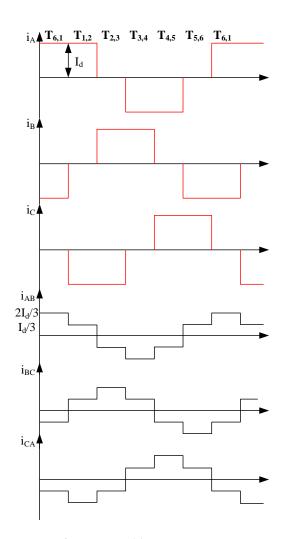
• c) 输出电压计算

例: T<sub>6</sub>、T<sub>1</sub>导通, 其等效电路为



则:  $i_A = I_d$   $i_B = -I_d$   $i_C = 0$   $i_{AB} = 2I_d/3$ 

$$i_{\rm CA} = i_{\rm BC} - I_d/3$$



#### 三相电流源型逆变电路工作波形



#### 将线电流,和相电流,AB展开成傅里叶级数,得:

$$i_{A} = \frac{2\sqrt{3}I_{d}}{\pi} \left(\sin \omega t - \frac{1}{5}\sin 5\omega t - \frac{1}{7}\sin 7 \omega t + \frac{1}{11}\sin 11\omega t + \frac{1}{13}\sin 13 \omega t - \cdots\right)$$

$$i_{AB} = \frac{2I_{d}}{\pi} \left(\sin \omega t + \frac{1}{5}\sin 5\omega t + \frac{1}{7}\sin 7 \omega t\right)$$

$$i_{AB} = \frac{2I_d}{\pi} \left( \sin \omega t + \frac{1}{5} \sin 5\omega t + \frac{1}{7} \sin 7 \omega t + \frac{1}{11} \sin 11\omega t + \frac{1}{13} \sin 13 \omega t + \cdots \right)$$

线电流的有效值为:

$$I_{\rm A} = \sqrt{\frac{2}{3}} I_d = 0.816 I_d$$

线电流的基波幅值为:

$$I_{A_{(1)M}} = \frac{2\sqrt{3}}{\pi} I_d = 1.1 I_d$$

线电流的基波有效值为:

$$I_{A(1)} = \frac{\sqrt{6}}{\pi} I_d = 0.78 I_d$$

# 第五章 方波逆变器电路(DC-AC)



■作业: XXXXXXXXX