

做反激式 LED 驱动前，先了解下电磁方面几个重要的定义。

B → 指磁感应强度

H → 指磁场强度

μ → 指磁导率

B 与 H 两者的关系 →  $B = \mu H$  (而安培环路定律:  $HL = NI$ )

$$B = \frac{\mu NI}{l}$$

$$\Phi = BAe \rightarrow \text{指一圈的磁通量} \quad <\text{代入得}> \quad \Phi = \frac{\mu NI}{l} Ae$$

所以  $\Phi$  与  $N$  成正比。

N 圈的磁通量 → 中为磁通链 →  $\Psi = NBAe = N\Phi$

① 法拉第电磁感应定律。

感应电动势  $V$  的大小取决于线圈匝数  $N$  和通过线圈的时变磁感应强度  $dB/dt$

$$V = \frac{d\Phi}{dt} = \frac{Nd\Phi}{dt} = \frac{NAe dB}{dt}$$

即变化的磁场产生变化的电场。

$$\Rightarrow \text{匝数 } N = \frac{V dt}{Ae dB}$$

② 电感定义：

时变电流  $dI$  流过线圈时，引起线圈中磁通变化会产生电感  $L$

$$L = \frac{Nd\Phi}{dI}$$

← 因  $\Phi$  与  $N$  成正比，所以  $L$  与  $N^2$  成正比  $\rightarrow L = A_L N^2$

→ 自感系数

$$\hookrightarrow L dI = Nd\Phi$$

$$\text{因 } V = \frac{Nd\Phi}{dt} \text{ 所以 } V dt = Nd\Phi \Rightarrow L dI = V dt \Rightarrow \frac{V}{L} = \frac{dI}{dt}$$

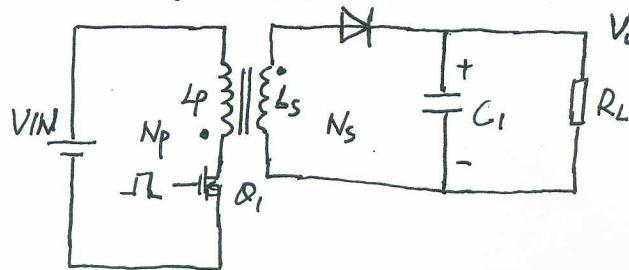
$$\frac{Nd\Phi}{dt} = \frac{L dI}{dt} \Rightarrow \frac{NAe dB}{dt} = \frac{L dI}{dt}$$

$$\Rightarrow N = \frac{L dI}{Ae dB}$$

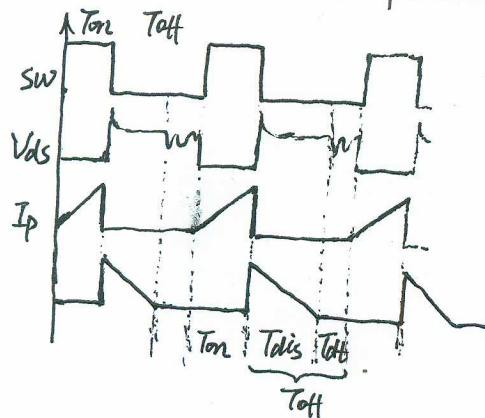
$$V = \frac{L dI}{dt} \downarrow \quad L = \frac{V dt}{dI}$$

或  $N = \frac{V dt}{Ae dB}$

# 反激式线路原理



DCM 模式时 (即断续状态):



设定: 导通占空比  $D = \frac{Ton}{T}$

过程分析:

① MOS导通期间 即  $T_{on}$  期间

■ 变压器储能、原边电流线性上升  $\Rightarrow I_{pp} = \frac{V_{in-min} \cdot T_{on-min}}{L_p}$

- 周期内变压器储能为  $\Rightarrow Z = \frac{1}{2} L_p I_{pp}^2$

- 周期内输入功率为  $\Rightarrow P_{in} = \frac{1}{2} L_p I_{pp}^2 / f_s$

$$L_p = \frac{2P_{in}T}{I_{pp}^2} = \frac{2P_{in}}{I_{pp}^2 f_s} = \frac{V_{in-min}^2 T_{on-min}^2}{2L_p f_s} = \frac{V_{in-min}^2 D_{max}^2 T^2}{2L_p f_s} = \frac{V_{in-min}^2 D_{max}^2 T}{2L_p f_s}$$

$$= \frac{V_{in-min}^2 \cdot T_{on-min}^2}{2 \cdot P_{in} \cdot T} = \frac{V_{in-min}^2 \cdot T_{on-min}^2 f_s}{2P_{in}} = \frac{V_{in-min}^2 D_{max}^2 T}{2P_{in}} = \frac{V_{in-min}^2 D_{max}^2}{2L_p f_s}$$

$$L_p = \frac{2P_0}{I_{pp}^2 f_s \eta} = \frac{V_{in-min}^2 D_{max}^2 T \eta}{2P_0} = \frac{V_{in-min}^2 D_{max}^2 \eta}{2V_o I_o f_s}$$

② MOS管关断期间. 即  $T_{off} = T_{dis} + T_{dt}$  期间

变压器释放能量, 副边电流线性下降, 折算到原边为  $\Rightarrow \frac{V_{OR}}{L_p} = \frac{I_{pp}}{T_{dis}}$

根据能量守恒, 优缺点相抵, 得

$$\frac{V_{in-min} \cdot T_{on-min}}{L_p} = \frac{N_{ps} V_o T_{dis}}{L_p}$$

变压器基本特性:

$$匝比 N_{ps} = \frac{N_p}{N_s}$$

$$I_p N_p = I_s N_s \Rightarrow \frac{I_p}{I_s} = \frac{N_s}{N_p}$$

$$\frac{1}{2} L_p I_p^2 = \frac{1}{2} L_s I_s^2 \Rightarrow \frac{L_p}{L_s} = \frac{N_p^2}{N_s^2}$$

$$V_{OR} = \frac{N_p}{N_s} V_o = N_{ps} V_o$$

$T_{on}$ : MOS导通时间

~~---~~

$T_{dis}$ : 变压器复位时间

--- 磁化时间

$T_{dt}$ : 变压器空闲时间  
死区时间

$T_{off}$ : MOS关断时间  $T_{off} = T_{dis} + T_{dt}$

$T$ : 周期  $T = T_{on} + T_{dis} + T_{dt}$

此  $I_{pp}$  与  $T_{on}$   
期间内共轭输入电流

$$\frac{V_{in-min}}{L_p} = \frac{I_{pp}}{T_{on-max}}$$

$$I_{pp} = \frac{V_{in-min} \cdot T_{on-min}}{L_p}$$

$$Z = \int_0^{\frac{T}{2}} V_{in} I_{in} dt = \frac{V_{in} I_{in} T_{on}}{2} = \frac{V_{in} I_{in} T_{on}}{2}$$

$$Z = VIT = \frac{L_p I_p}{T_{on}} \cdot \frac{1}{2} I_p \cdot T_{on} = \frac{1}{2} L_p I_{pp}^2$$

$$= \frac{1}{2} L_p I_{pp}^2 f_s = \frac{1}{2} L_p \left( \frac{V_{in-min} \cdot T_{on-min}}{L_p} \right)^2 f_s$$

$$= \frac{V_{in-min}^2 \cdot T_{on-min}^2}{2L_p f_s} = \frac{V_{in-min}^2 \cdot D_{max}^2 \cdot T^2}{2L_p f_s} = \frac{V_{in-min}^2 \cdot D_{max}^2 \cdot T}{2L_p f_s}$$

$$= \frac{V_{in-min}^2 \cdot D_{max}^2}{2L_p f_s} = \frac{V_{in-min}^2 \cdot D_{max}^2}{2L_p f_s}$$

$$P_{in} = \frac{P_0}{\eta} = \frac{V_o I_o}{\eta} \quad L_p = \frac{2V_o I_o}{I_{pp}^2 f_s \eta}$$

$$\frac{V_o}{L_s} = \frac{I_{sp}}{T_{dis}} \quad I_s = \frac{I_{sp} N_p}{N_s}$$

$$L_s = \frac{L_p N_s^2}{N_p^2} \quad V_{OR} = \frac{N_p}{N_s} V_o$$

$$D_{dis} = \frac{T_{dis}}{T} \text{ 为复位占空比}$$

$$\frac{V_{in-min} \cdot T_{on-min}}{T} = \frac{N_{ps} V_o \cdot T_{dis}}{T} = N_{ps} V_o \cdot \frac{T_{dis}}{T}$$

$$V_{in-min} D_{max} = N_{ps} V_o D_{dis} \quad \text{得}$$

反激线路的原理清楚以后，下面就是根据不同的已知参数，选择不同的公式，灵活运用，灵活计算。

以PT4223为例，设计GUIO的方案如下：

PT4223工作于DCM模式。 $\frac{T_{dis}}{T} = 0.45$  由IC内部设定。即  $D_{dis} = 0.45$ 。

一般IC工作频率典型值选65kHz，则  $f_s = 65\text{kHz}$ 。  $T = \frac{1}{65 \times 10^3} = 15.4\mu\text{s}$  可选其他值

$$\text{由 } N_p I_{pp} = N_s I_{sp} \quad \text{且} \quad I_o = \frac{I_{sp}}{2} \cdot D_{dis} \quad \leftarrow \text{描述一个周期内的输出电流 } I_o$$

$$\text{所以 } I_o = \frac{N_p I_{pp}}{N_s \cdot 2} \cdot D_{dis} = \frac{N_p I_{pp} \cdot 0.45}{2} \quad \Rightarrow I_o \text{ 只与匝比 } N_p \text{ 和初级峰值电流 } I_{pp} \text{ 有关}$$

$$\text{由 } P_o = \frac{1}{2} L_p I_{pp}^2 f_s \eta \Rightarrow f_s = \frac{2P_o}{4L_p I_{pp}^2 \eta} = \frac{2V_o I_o}{4L_p (\frac{2I_o}{0.45 N_p})^2 \eta}$$

$$\Rightarrow f_s = \frac{2V_o I_o \cdot (0.45)^2 N_p^2}{4I_o^2 L_p \eta} = \frac{0.10125 V_o N_p^2}{L_p I_o \eta}$$

$$I_{pp} = \frac{2I_o}{0.45 N_p}$$

一般效率  $\eta$  为一固定值。所以工作频率只与  $V_o$ 、 $I_o$  和  $L_p$  有关。 $I_o$  变化会反映到  $f_s$  的变化。当负载变化时（即  $V_o$  变化） $f_s$  会变化以维持  $I_o$  的恒定。当  $L_p$  变化时  $f_s$  会变化以维持  $I_o$  的恒定。因此，PT4223的工作模式可以达到很高的电流精度。

GUIO方案设计：

规格：输入 85~265VAC。输出 10.5V 320mA。

① 设定纹波电压为60V，计算输入电压。

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{最低输入电压 } V_{in-min} = 85 \times 1.414 - 60 = 60.2V \\ \text{最高输入电压 } V_{in-max} = 265 \times 1.414 = 374.7V \end{array} \right.$$

② 选定工作频率  $f_s = 65\text{kHz}$ ，则周期  $T = \frac{1}{f_s} = 15.4\mu\text{s}$ 。  $T = T_{on} + T_{dis} + T_{off}$

$$T_{dis} = 0.45 T = 0.45 \times 15.4\mu\text{s} = 6.93\mu\text{s}$$

建议  $T_{off} \geq 20\% T = 3.08\mu\text{s}$ 。  $\leftarrow T_{off} \geq 1.5 \cdot 2\pi L_p C_{ds}$ 。 IC内部检测机制

$$\Rightarrow T_{on-max} \leq T - T_{dis} - T_{off} \leq 5.39\mu\text{s} \quad \Rightarrow D_{max} = \frac{T_{on-max}}{T} = 35\% \quad \leftarrow \text{确定最大占空比}$$

③ 确定匝比  $N_p$ 。

$$\text{由 } V_{in-min} T_{on-max} = N_p V_o T_{dis} \Rightarrow N_p = \frac{V_{in-min} T_{on-max}}{V_o T_{dis}} = \frac{60 \times 5.39}{10.5 \times 6.93} = 4.44 \text{ 匝}$$

④ 计算采样电阻  $R_{cs}$ 。（MOS管下端电阻）

$$R_{cs} = \frac{0.5V}{I_{pp}} \quad (\text{且 } I_{pp} = \frac{2I_o}{0.45 N_p}) \Rightarrow R_{cs} = \frac{0.5 \cdot 0.45 N_p}{2I_o} = \frac{0.1125 \cdot N_p}{I_o} = \frac{0.1125 \times 4.44}{0.32} = 1.56R$$

$$I_{pp} = \frac{0.5}{R_{cs}} \quad (R_{cs} \approx 1.5R) \rightarrow I_{pp} = 0.33A$$

注：精确应为  $V_o + V_d = 10.5 + 0.7 = 11.2V$

## ⑤ 验证一下参数 (为计算更精确)

$$N_{ps} = \frac{R_{os} \cdot I_o}{0.1125} = \frac{1.5 \times 0.32}{0.1125} = 4.27 \text{ 匝} \quad | \quad I_{pp} = \frac{2 \times 0.32}{0.45 \times 4.27} = 0.333A$$

## ⑥ 计算 $L_p$ 的值.

$$L_p = \frac{2P_0}{I_{pp}^2 f_s \eta} = \frac{2V_o I_o}{I_{pp}^2 f_s \eta} = \frac{2 \times 10.5 \times 0.32A}{0.333A^2 \times 65 \times 10^3 \times \eta} (H) = \frac{949.4 \mu H}{\eta} = \frac{949.4 \mu H}{0.9} = 964 \mu H$$

另一种算法  $L_p = \frac{V_{in\_min} \cdot T_{on\_max}}{I_{pp}} = \frac{60V \cdot 5.39 \mu s}{0.33A} = 980 \mu H$

两种算法均可以，但数值还是有些差异。（影响不大） 我们选第一种算法，选 960  $\mu H$

## ⑦ 确定初、次级匝数 $N_p$ 和 $N_s$ . 选 EPC13 双磁芯， $A_e = 12.5 \text{ mm}^2$ .

$$N_p = \frac{L_p I_{pp}}{A_e B_m} = \frac{0.96 \mu H \times 330 \text{ mA}}{12.5 \text{ mm}^2 \times 0.25T} = 101 \text{ 匝}$$

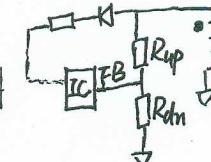
$$N_s = \frac{N_p}{N_{ps}} = \frac{101}{4.27} = 23 \text{ 匝}$$

确定辅助绕组匝数  $N_a$ 。设辅助绕组输出电压  $V_a = 12V$ . (假设)

$$\frac{N_a}{N_s} = \frac{12V}{10.5V} \Rightarrow N_a = \frac{12 \times 23}{10.5} = 26.29 \text{ 匝} \quad (\text{选 } 26 \text{ 匝})$$

## ⑧ 选择 IC 辅助绕组两分压电阻 $R_{up}$ 和 $R_{dn}$ .

MOS导通时，在输入 220VAC 状态下，流经  $R_{up}$  的电流需 1mA 以帮助侦测。



$$\Rightarrow R_{up} = \frac{V_{in} \frac{N_a}{N_p}}{1mA} = \frac{220 \times 1.414 \times 26}{1mA \times 101} = 80.08k\Omega \quad (\text{选 } 82k\Omega)$$

下拉电阻  $R_{dn}$  根据过压保护点计算。IC  $V_{FB}$  保护电压 OVP 为 2.5V.

我们选择  $V_o$  的 OVP 电压  $V_{o_{OVP}} = 15V$ . 而  $V_{FB_{OVP}} = 2.5V$

$$\frac{V_{FB_{OVP}}}{V_{o_{OVP}} \frac{N_a}{N_s}} = \frac{R_{up}}{R_{up} + R_{dn}} \Rightarrow R_{dn} = \frac{\frac{V_{FB_{OVP}} R_{up}}{N_a}}{\frac{V_{FB_{OVP}} R_{up}}{N_s} - V_{FB_{OVP}}}$$

如要精确，则选  $V_{o_{OVP}} + V_{ol} = 15.7V$

$$= \frac{2.5 \times 82}{\frac{26}{23} \times 15 - 2.5} = 14.18k\Omega \quad (\text{选 } 15k\Omega)$$

⑨ 线径选择 → 需根据电流有效值计算

$I_{prms}$  为初级电流有效值 (原边电流有效值)

$I_{srms}$  为次级电流有效值 (副边电流有效值)

$$\text{参考} \Rightarrow I_{prms} = \frac{I_{pp}}{\sqrt{3}} \sqrt{\frac{T_{on}}{T}} = \frac{330\text{mA}}{\sqrt{3}} \sqrt{\frac{5.39}{15.4}} = \frac{330\text{mA}}{\sqrt{3}} \sqrt{0.35} = 112\text{mA}$$

$$I_{srms} = \frac{I_{sp}}{\sqrt{3}} \sqrt{\frac{T_{dis}}{T}} = \frac{1422\text{mA}}{\sqrt{3}} \sqrt{0.45} = 560\text{mA} \quad \boxed{I_{sp} = \frac{2I_o}{0.45} = \frac{2 \times 320\text{mA}}{0.45} = 1422\text{mA}}$$

验证  $I_{prms} = \frac{I_{srms} \cdot N_s}{N_p} = 129\text{mA} \leftarrow \text{以此为准.}$

初级线径选择 以  $5\text{A/mm}^2$  来计算. 则.

$$\text{初级面积 } S_p = \frac{0.129\text{A}}{5\text{A/mm}^2} = 0.0258\text{ mm}^2. \quad \pi \left(\frac{d}{2}\right)^2 = 0.0258\text{ mm}^2 \Rightarrow d^2 = 0.033 \quad d = 0.182\text{mm}$$

次级线径选择 以  $7\text{A} \sim 8\text{A/mm}^2$

$$\text{次级面积 } S_s = \frac{0.55\text{ A}}{7\text{A/mm}^2} = 0.079\text{ mm}^2.$$

$$\pi \left(\frac{d}{2}\right)^2 = 0.079\text{ mm}^2 \Rightarrow d = \sqrt{\frac{4S_s}{\pi}} = \sqrt{0.1} = 0.31\text{ mm}$$

辅助绕组线径 因流经电流较小. 一般选  $0.1 \sim 0.2\text{ mm}$  之间的线径.  
可选择  $0.15\text{ mm}$  的线径或更粗一些. 线径太细容易断.