



(12) 发明专利

(10) 授权公告号 CN 101527520 B

(45) 授权公告日 2011.06.15

(21) 申请号 200910036822.4

(22) 申请日 2009.01.20

(73) 专利权人 华南理工大学

地址 510640 广东省广州市天河区五山路
381 号

(72) 发明人 张波 肖文勋 张桂东

(74) 专利代理机构 广州粤高专利商标代理有限公司 44102

代理人 何淑珍

(51) Int. Cl.

H02M 7/21(2006.01)

H02M 1/42(2007.01)

H02M 3/335(2006.01)

审查员 李丽娜

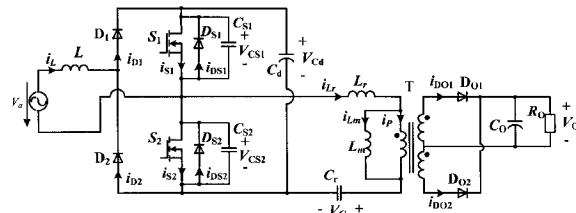
权利要求书 1 页 说明书 3 页 附图 6 页

(54) 发明名称

基于 LLC 串联谐振的单级单相 AC-DC 变换器

(57) 摘要

本发明提供了一种基于 LLC 串联谐振的单级单相 AC-DC 变换器，包括一个单相 PFC 环节、一个 LLC 串联谐振 DC-DC 变换器环节和输出滤波电容 (C_0)，所述单相 PFC 环节与 LLC 串联谐振 DC-DC 变换器环节共用第一 MOS 管和第二 MOS 管，通过该两个 MOS 管的切换工作同时实现输入功率因数校正和输出电压调节，并实现所有功率器件的软开关，具有较高的效率。单相 PFC 变换器与 DC-DC 变换器共同构成单级单相 AC-DC 变换器。单相 PFC 变换器与 DC-DC 变换器共用一对 MOS 管，该发明涉及的电路省去了两个输入整流二极管、一个开关管和一个续流二极管，降低了电路的成本和体积，本发明适合用作 LCD 电源。



1. 基于 LLC 串联谐振的单级单相 AC-DC 变换器，其特征在于包括一个单相 PFC 环节、一个 LLC 串联谐振 DC-DC 变换器环节和输出滤波电容 (C_0)，所述单相 PFC 环节由一个输入电感 (L)、第一二极管 (D_1) 和第二二极管 (D_2)、第一 MOS 管 (S_1) 和第二 MOS 管 (S_2) 和一个储能电容 (C_d) 构成；所述 LLC 串联谐振 DC-DC 变换器环节由上述两个 MOS 管 (S_1, S_2)、一个谐振电容 (C_r)、一个变压器 (T)、输出整流二极管之一 (D_{01}) 和输出整流二极管之二 (D_{02}) 构成；所述单相 PFC 环节与 LLC 串联谐振 DC-DC 变换器环节共用第一 MOS 管 (S_1) 和第二 MOS 管 (S_2)，并通过该两个 MOS 管的切换工作同时实现输入功率因数校正和输出电压调节。

2. 根据权利要求 1 所述的基于 LLC 串联谐振的单级单相 AC-DC 变换器，其特征在于，单相 PFC 环节的输入整流桥由第一二极管 (D_1)、第二二极管 (D_2)、第一 MOS 管 (S_1) 和第二 MOS 管 (S_2) 构成；单相交流电源的一端通过输入电感 (L) 和第一二极管 (D_1) 的阳极、第二二极管 (D_2) 的阴极连接；单相交流电源的另一端直接与第一 MOS 管 (S_1) 的源极、第二 MOS 管 (S_2) 的漏极连接，然后再与变压器 (T) 的原边绕组的同名端连接；储能电容 (C_d) 的一端与第一 MOS 管 (S_1) 的漏极、第一二极管 (D_1) 的阴极连接；储能电容 (C_d) 的另一端与第二 MOS 管 (S_2) 的源极、第二二极管 (D_2) 的阳极连接，然后再与谐振电容 (C_r) 的一端连接，谐振电容 (C_r) 的另一端与变压器 (T) 的原边绕组的异名端连接。

3. 根据权利要求 1 所述的基于 LLC 串联谐振的单级单相 AC-DC 变换器，其特征在于所述变压器 (T) 集成有励磁电感 (L_m) 和漏电感 (L_t)。

基于 LLC 串联谐振的单级单相 AC-DC 变换器

技术领域

[0001] 本发明涉及 AC-DC 变换器，尤其涉及一种实现功率因数校正和软开关的单级单相 AC-DC 变换器。

背景技术

[0002] 具有隔离变压器的单相 AC-DC 变换器已广泛应用于 LCD 和 LED 等电源中。传统的单相 AC-DC 变换器在输入整流桥后直接接储能大电容，导致变换器功率因数低、输入电流谐波大，并且对电网造成污染。为了减小单相 AC-DC 变换器的输入电流谐波，提高输入功率因数，减小变换器对电网的污染，一般在整流桥后加入一级有源功率因数校正环节。当单相 AC-DC 变换器需要隔离时，还要在有源功率因数校正环节后加入一级带隔离变压器的 DC-DC 变换器。因此，传统的具有隔离变压器的单相 AC-DC 变换器一般由输入整流桥、有源功率因数校正环节、带隔离变压器的 DC-DC 变换器组合而成，如图 1 所示，整个单相 AC-DC 变换器使用的功率管较多，而且经过多级变换，造成较大的功率损耗，特别是开关损耗。

发明内容

[0003] 本发明的目的在于克服现有技术存在的上述不足，提供一种基于 LLC 串联谐振的单级单相 AC-DC 变换器，将输入整流桥、有源功率因数校正环节和带隔离变压器的 DC-DC 变换器集成，即将这三个变换环节的二极管和开关管集成，从而构成新的单级 AC-DC 变换器，同时采用 LLC 串联谐振回路实现所有功率器件的软开关。

[0004] 本发明通过如下技术方案实现：

[0005] 基于 LLC 串联谐振的单级单相 AC-DC 变换器，其包括一个单相 PFC 环节、一个 LLC 串联谐振 DC-DC 变换器环节和输出滤波电容 C_0 ，所述单相 PFC 环节由一个输入电感 L、第一二极管 D_1 和第二二极管 D_2 、第一 MOS 管 S_1 和第二 MOS 管 S_2 和一个储能电容 C_d 构成；所述 LLC 串联谐振 DC-DC 变换器环节由上述两个 MOS 管 S_1 、 S_2 、一个谐振电容 C_r 、一个变压器 T、输出整流二极管之一 D_{01} 、输出整流二极管之二 D_{02} 及集成在所述变压器 T 中的励磁电感 L_m 和漏电感 L_r 构成；所述单相 PFC 环节与 LLC 串联谐振 DC-DC 变换器环节共用第一 MOS 管 S_1 和第二 MOS 管 S_2 ，并通过该两个 MOS 管的切换工作同时实现输入功率因数校正和输出电压调节。

[0006] 上述基于 LLC 串联谐振的单级单相 AC-DC 变换器中，单相 PFC 变换器的输入整流桥由第一二极管 D_1 、第二二极管 D_2 、第一 MOS 管 S_1 和第二 MOS 管 S_2 构成；单相交流电源的一端通过输入电感 L 和第一二极管 D_1 的阳极、第二二极管 D_2 的阴极连接；单相交流电源的另一端直接与第一 MOS 管 S_1 的源极、第二 MOS 管 S_2 的漏极连接，然后再与变压器 T 的同名端连接；储能电容 C_d 的一端与第一 MOS 管 S_1 的漏极、第一二极管 D_1 的阴极连接；储能电容 C_d 的另一端与第二 MOS 管 S_2 的源极、第二二极管 D_2 的阳极连接，然后再与谐振电容 C_r 的一端连接，谐振电容 C_r 的另一端与变压器 T 的异名端连接。

[0007] 本发明具有如下优点和效果：单相 PFC 变换器与 DC-DC 变换器共同构成单级单

相 AC-DC 变换器。单相 PFC 变换器与 DC-DC 变换器共用一对 MOS 管 S_1 和 S_2 , 相对于传统的 Boost PFC+LLC 串联谐振 DC-DC 变换器构成的单相两级 AC-DC 变换器, 该发明涉及的电路省去了两个输入整流二极管、一个开关管和一个续流二极管, 降低了电路的成本和体积。本发明采用 LLC 串联谐振技术实现 MOS 管 S_1 和 S_2 的零电压开关, 以及整流二极管 D_{01} 和 D_{02} 的零电流关断, 电路中所有功率器件都实现软开关, 从而极大地降低该发明电路的开关损耗。本发明适合用作 LCD 电源。相对于传统的带隔离变压器的多级 AC-DC 变换器, 本发明的电路结构简单, 功率器件较少, 控制电路简单, 效率高。

附图说明

- [0008] 图 1 为传统的具有隔离变压器的单相 AC-DC 变换器电路图。
- [0009] 图 2 是本发明实施方式中的电路实例图, 图中, D_{S1} 和 C_{S1} 分别为 MOS 管 S_1 的体二极管和体电容, D_{S2} 和 C_{S2} 分别为 MOS 管 S_2 的体二极管和体电容;
- [0010] 图 3 是本发明实施方式中在不同时间阶段 ($t_0 \sim t_9$) 的工作原理示意图;
- [0011] 图 4a ~ 图 4i 为实施方式中分别对应于不同阶段的工作模态 ($V_a > 0$) 示意图;
- [0012] 图 5a、图 5b 为实施方式中输入电源 $V_a < 0$ 时的两种工作模态示意图。

具体实施方式

- [0013] 以下结合附图对本发明作进一步描述。本发明涉及的电路包含:
- [0014] 一个单相 PFC 变换器, 它由一个输入电感 L、两个二极管 D_1 和 D_2 、两个 MOS 管 S_1 和 S_2 、一个储能电容 C_d 构成;
- [0015] 一个 LLC 串联谐振 DC-DC 变换器, 它由两个 MOS 管 S_1 和 S_2 、一个谐振电容 C_r 、一个变压器 T 及其集成的励磁电感 L_m 和漏电感 L_r 、两个输出整流二极管 D_{01} 和 D_{02} 构成;
- [0016] 一个输出滤波电容 C_o 。
- [0017] 参考图 2, 输入电感 L、二极管 D_1 和 D_2 、MOS 管 S_1 和 S_2 、储能电容 C_d 构成单相 PFC 变换器; MOS 管 S_1 和 S_2 、谐振电容 C_r 、变压器 T 及其集成的励磁电感 L_m 和漏电感 L_r 、输出整流二极管 D_{01} 和 D_{02} 构成 LLC 串联谐振 DC-DC 变换器; 单相 PFC 变换器与 LLC 串联谐振 DC-DC 变换器共用两个 MOS 管 S_1 和 S_2 ; 单相交流电源 V_a 的一端通过输入电感 L 和二极管 D_1 的阳极、二极管 D_2 的阴极连接; 单相交流电源 V_a 的另一端直接与 MOS 管 S_1 的源极、MOS 管 S_2 的漏极连接, 然后再与变压器的同名端连接; 储能电容 C_d 的一端与 MOS 管 S_1 的漏极、二极管 D_1 的阴极连接; 储能电容 C_d 的另一端与 MOS 管 S_2 的源极、二极管 D_2 的阳极连接, 然后再与谐振电容 C_r 的一端连接; 谐振电容 C_r 的另一端与变压器 T 的异名端连接。
- [0018] 图 3 给出了本发明的工作原理, 图 4 和 5 给出了本发明的工作模态。电路稳态工作时, 本发明的工作过程如下:
- [0019] (1) 当输入电源 $V_a > 0$ 时, 工作原理和工作模态分别如图 3 和 4 所示。
- [0020] 阶段 1 ($t_0 \sim t_1$), 如图 4a : t_0 时刻 MOS 管 S_1 和 S_2 关断, 电感 L_m 的电流 i_{Lm} 与谐振电流 i_{Lr} 相等, 变压器一次侧电流 i_p 为零, 输出被变压器隔离, 输出整流二极管 D_{01} 和 D_{02} 反偏截止, 输出电容 C_o 放电并给负载供电。谐振电流 i_{Lr} 对 S_2 的体电容 C_{S2} 充电, 同时为 S_1 的体电容 C_{S1} 放电。 t_1 时刻, 当 C_{S1} 的端电压 V_{CS1} 小于输入电压 V_a 时, 输入二极管 D_1 开始导通, 电感 L 在电压 $(V_a - V_{CS1})$ 下充电。当 C_{S1} 放电结束时, S_1 上的体二极管 D_{S1} 导通, 阶段 1 工作

状态结束。

[0021] 阶段 2($t_1 \sim t_2$)，如图 4b : t_1 时刻， S_2 关断，体二极管 D_{S1} 导通，为 S_1 的 ZVS 导通创造条件。此时输出整流二极管 D_{01} 导通，变压器一次侧电压被钳位在 nV_0 ， L_m 在此电压下线性充电，不参与谐振， $i_p = i_{Lr} - i_{Lm}$ 。电感 L 在输入电压 V_a 下线性充电。当谐振电流 i_{Lr} 上升至 0 时，阶段 2 工作状态结束。

[0022] 阶段 3($t_2 \sim t_3$)，如图 4c : S_1 在阶段 1 时已加上门极驱动信号，在 t_2 时刻，谐振电流 i_{Lr} 由负变正时， S_1 正向导通，电感 L 继续在输入电压 V_a 下线性充电，输出整流二极管 D_{01} 导通，变压器一次侧电压被钳位在 nV_0 ， L_m 在此电压下线性充电，不参与谐振，能量由 V_{cd} 传递到 V_o 。当 i_{Lm} 等于谐振电流 i_{Lr} 时，阶段 3 结束。

[0023] 阶段 4($t_3 \sim t_4$)，如图 4d : t_3 时刻， i_{Lm} 等于谐振电流 i_{Lr} ， L_m 参与谐振，输出整流二极管 D_{01} 反偏截止，输出电容 C_0 放电并给负载供电。电感 L 继续在输入电压 V_a 下线性充电。

[0024] 阶段 5($t_4 \sim t_5$)，如图 4e : t_4 时刻， S_1 和 S_2 关断，输出整流二极管 D_{01} 和 D_{02} 反偏截止，输出电容 C_0 放电并给负载供电，谐振电流 i_{Lr} 对体电容 C_{S1} 充电，同时为体电容 C_{S2} 放电。 t_5 时刻，当 C_{S1} 的端电压 V_{CS1} 大于输入电压 V_a 时，电感 L 在电压 $(V_{CS1}-V_a)$ 下放电。当 C_{S2} 放电结束时， S_2 上的体二极管 D_{S2} 导通，阶段 5 工作状态结束。

[0025] 阶段 6($t_5 \sim t_6$)，如图 4f : t_5 时刻，体二极管 D_{S2} 导通，为 S_2 的 ZVS 导通创造条件。电感 L 在电压 V_{cd} 下放电并给储能电容 C_d 充电。此时输出整流二极管 D_{02} 导通，变压器一次侧电压被钳位在 $-nV_0$ ， L_m 在此电压下线性充电，不参与谐振， $i_p = i_{Lr} - i_{Lm}$ 。当谐振电流 i_{Lr} 下降至 0 时，阶段 6 工作状态结束。

[0026] 阶段 7($t_6 \sim t_7$)，如图 4g : S_2 在阶段 6 时已加上门极驱动信号，在 t_6 时刻，谐振电流 i_{Lr} 由正变负时， S_2 正向导通，输出整流二极管 D_{02} 导通，变压器一次侧电压被钳位在 $-nV_0$ ， L_m 在此电压下线性充电，不参与谐振，谐振电流流经 L_m 和变压器一次侧，传递能量至 V_o 。电感 L 在电压 V_{cd} 下放电并给储能电容 C_d 充电，当电感电流 i_L 下降到零时， D_1 反偏截止，阶段 7 结束。

[0027] 阶段 8($t_7 \sim t_8$)，如图 4h : t_7 时刻，电感电流 i_L 下降到零时， D_1 反偏截止，谐振电流继续流经 L_m 和变压器一次侧，传递能量至 V_o 。当 i_{Lm} 等于谐振电流 i_{Lr} 时，阶段 8 结束。

[0028] 阶段 9($t_8 \sim t_9$)，如图 4i : t_8 时刻， i_{Lm} 等于谐振电流 i_{Lr} ， L_m 参与谐振，输出整流二极管 D_{02} 反偏截止，输出电容 C_0 放电并给负载供电。

[0029] (2) 当输入电源 $V_a < 0$ ，工作波形如图 5 所示。

[0030] 当输入电源 $V_a < 0$ 时，电路工作模态与输入电源 $V_a > 0$ 时的工作模态近似。所不同的是当 S_1 关断和 S_2 导通时，电感 L 在输入电压 V_a 下线性充电，见图 5a；当 S_1 导通和 S_2 关断时，电感 L 在输入电压 V_a 下线性放电，见图 5b。

[0031] 为验证本发明的基于 LLC 串联谐振的单级单相 AC-DC 变换器的功率因数校正能力和电压调节性能，我们进行了有关实验，并采用变频控制技术对该电路进行控制。实验结果表明，功率因数和效率分别达到 99% 和 94%。相对于传统的带隔离变压器的多级 AC-DC 变换器，本发明的电路结构简单，功率器件较少，控制电路简单，效率高。

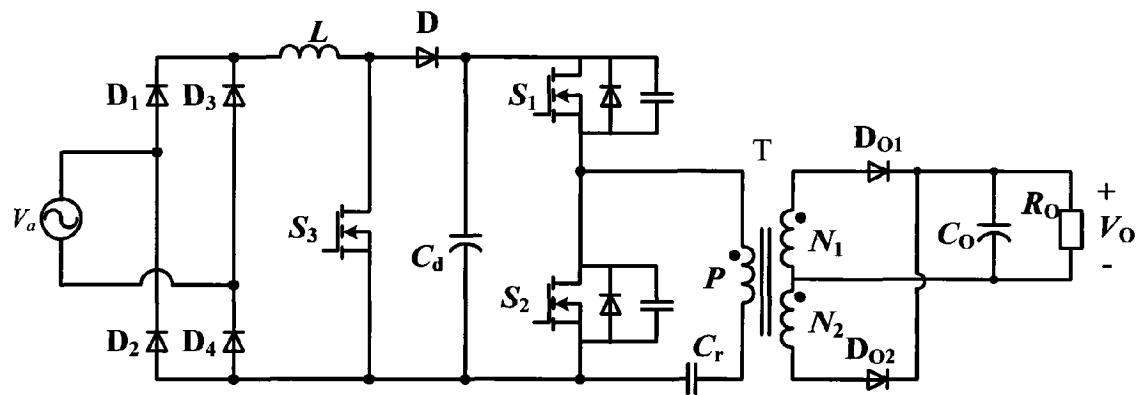


图 1

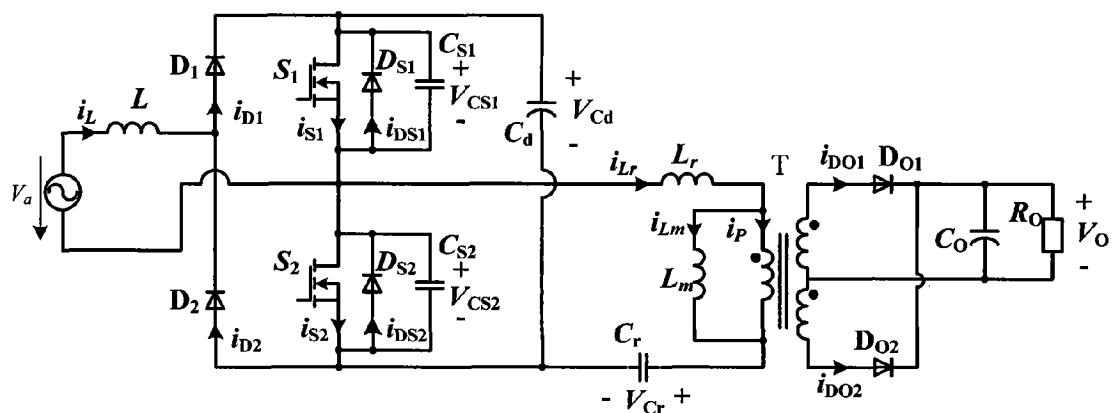


图 2

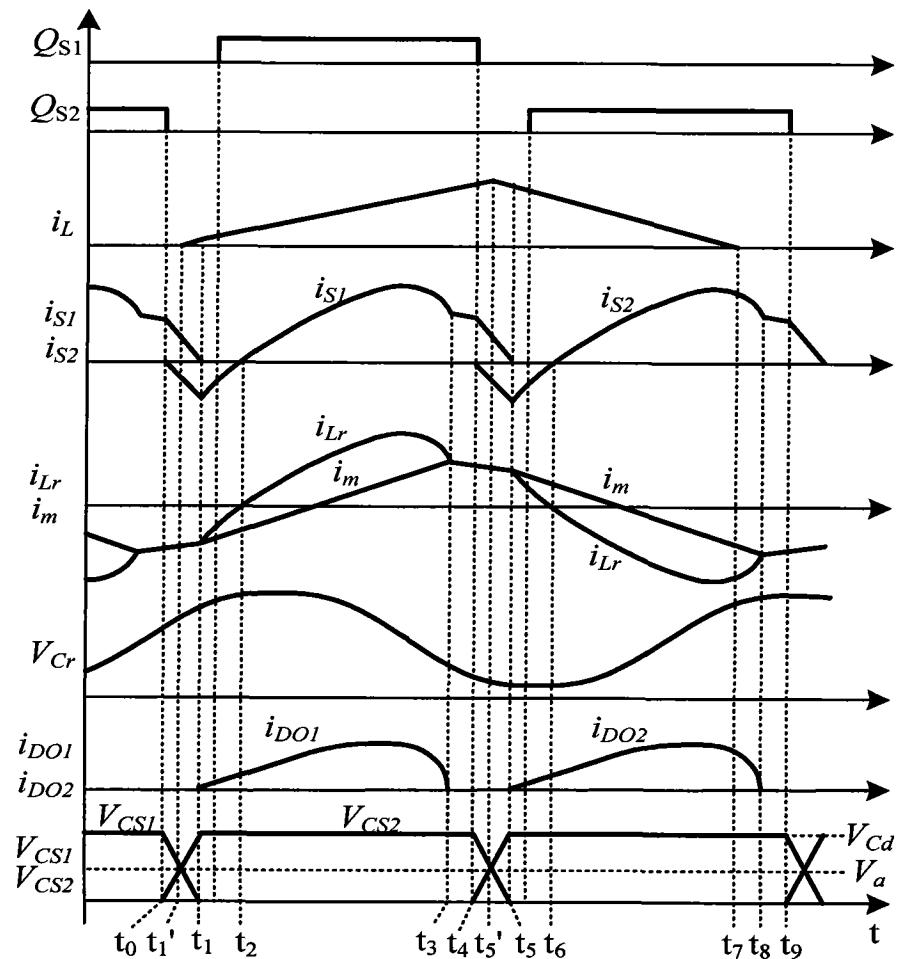


图 3

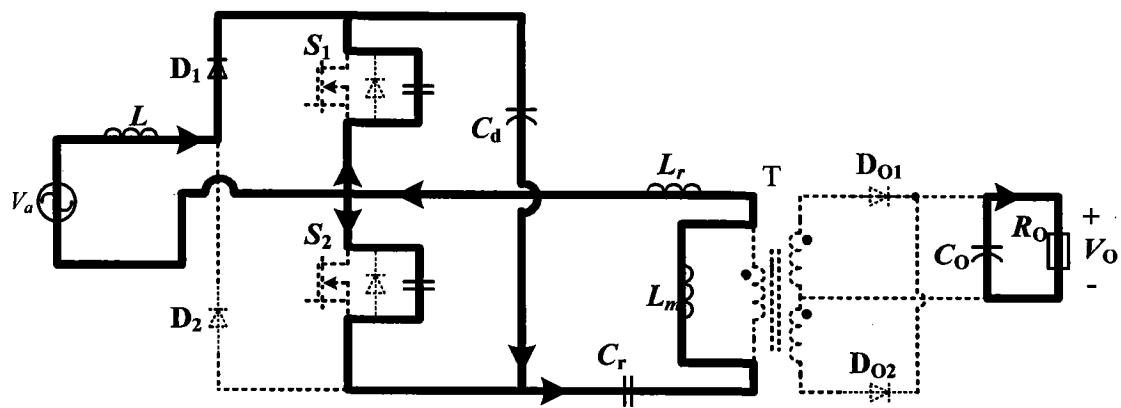


图 4a

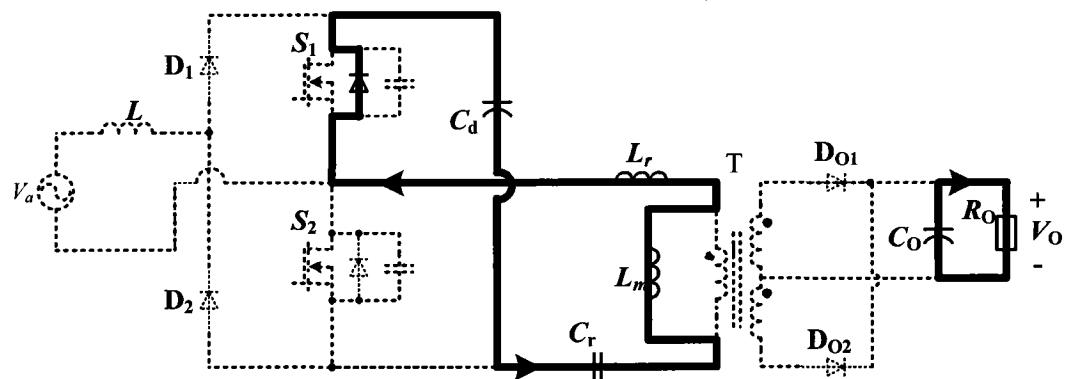


图 4b

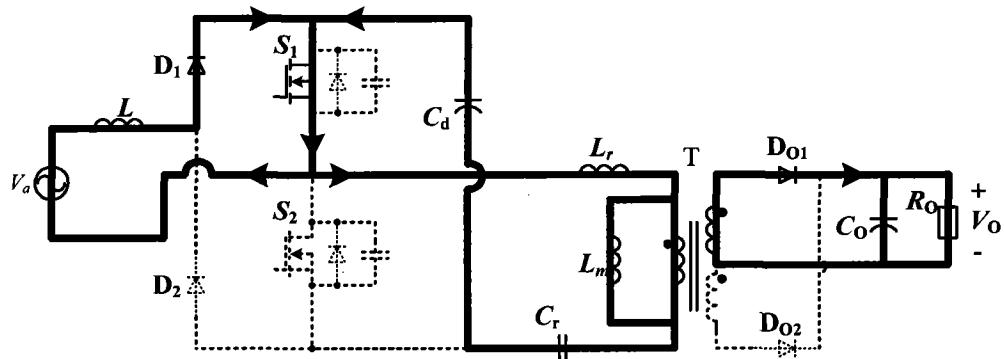


图 4c

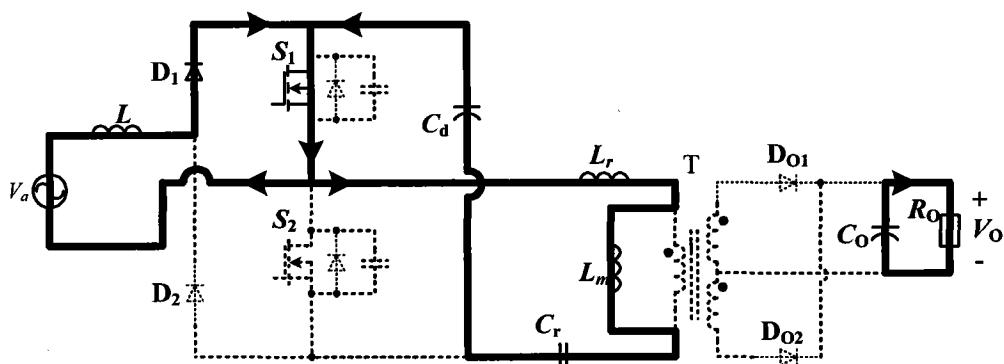


图 4d

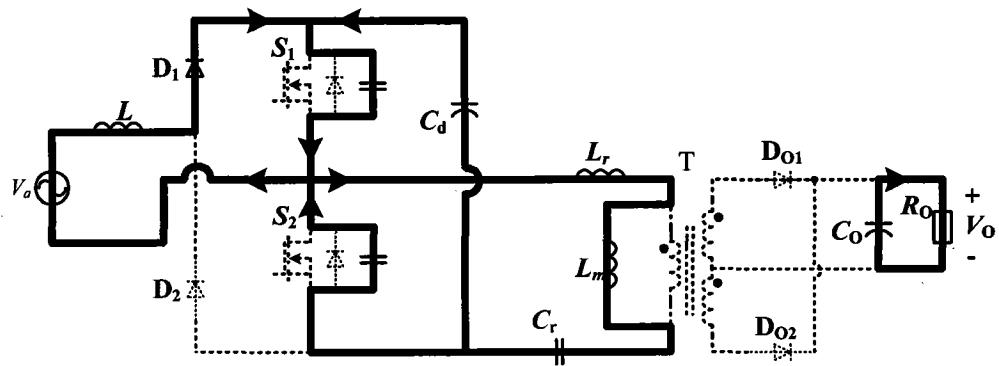


图 4e

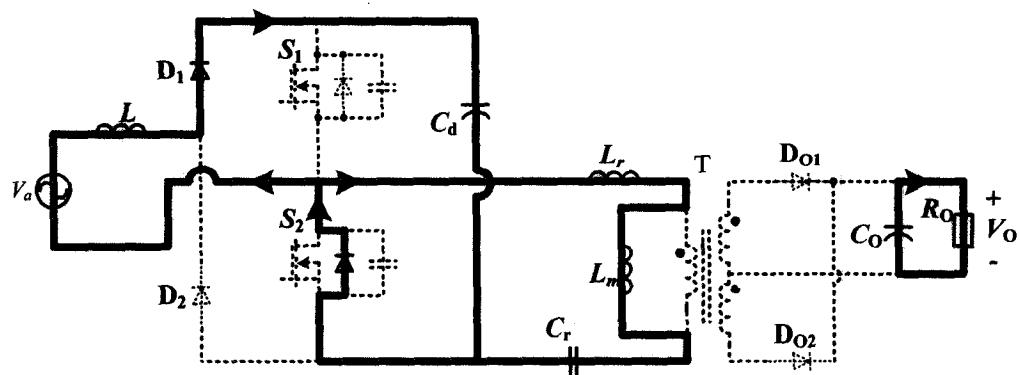


图 4f

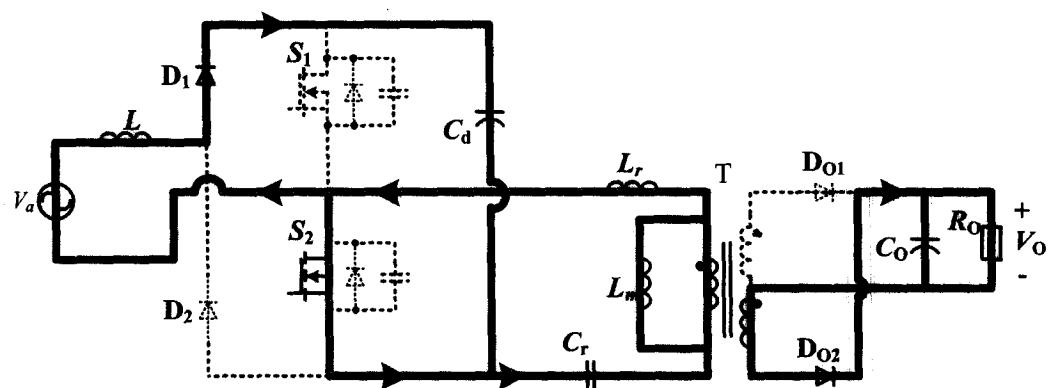


图 4g

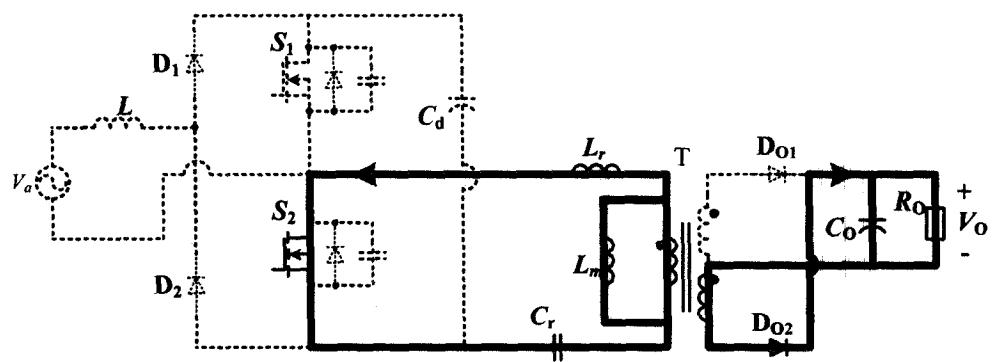


图 4h

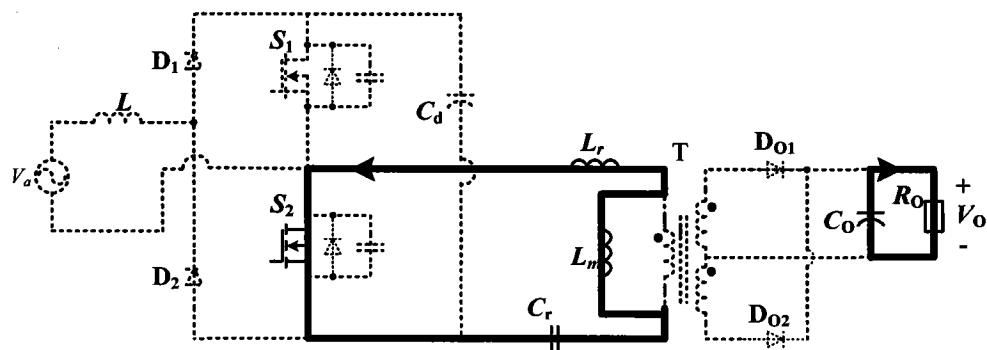


图 4i

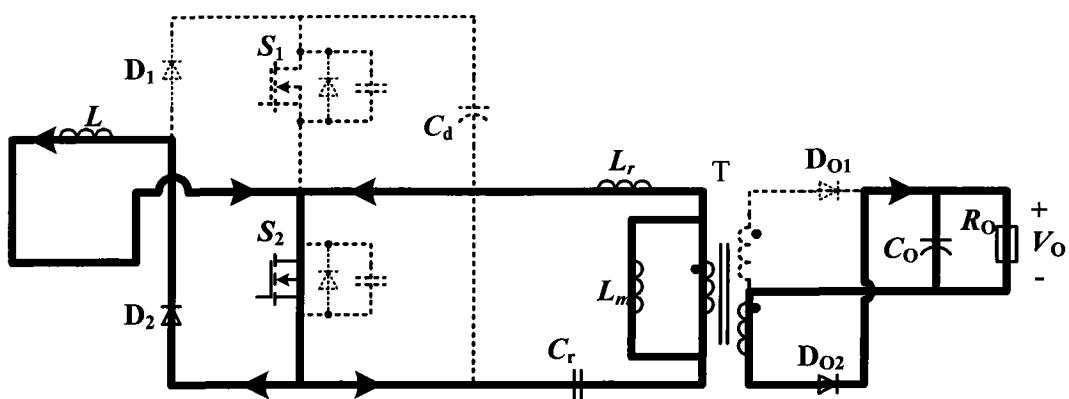


图 5a

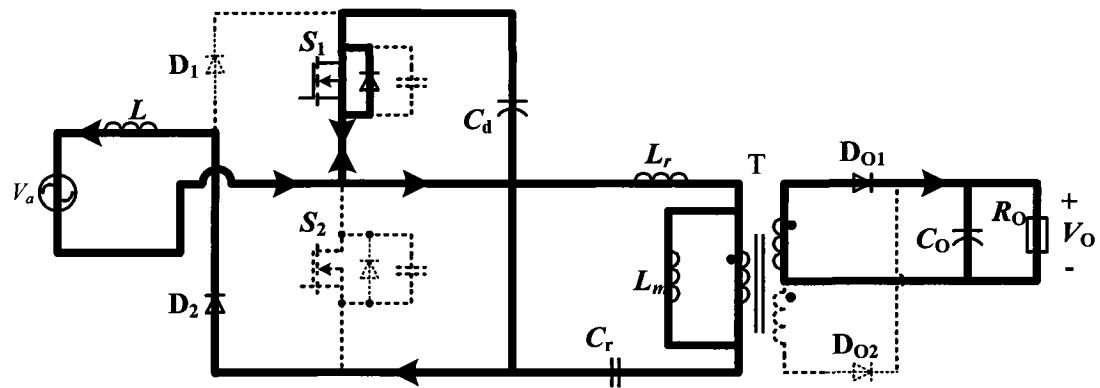


图 5b