



(12)发明专利申请

(10)申请公布号 CN 108768163 A

(43)申请公布日 2018.11.06

(21)申请号 201810840426.6

(22)申请日 2018.07.27

(71)申请人 国网辽宁省电力有限公司铁岭供电公司

地址 112000 辽宁省铁岭市银州区文化街  
61号

申请人 国家电网有限公司

(72)发明人 袁野 王秋实 孙威 吴亮 曹鹏  
魏大庆 刘宇

(74)专利代理机构 辽宁沈阳国兴知识产权代理  
有限公司 21100

代理人 姜婷婷

(51)Int.Cl.

H02M 3/04(2006.01)

H02M 3/155(2006.01)

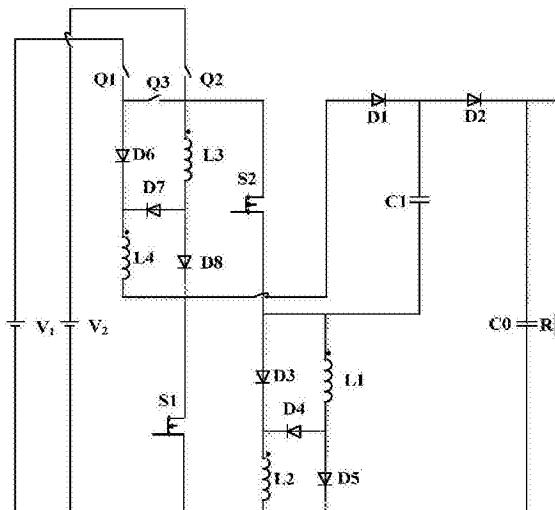
权利要求书2页 说明书4页 附图4页

(54)发明名称

双输入高增益Boost变换器

(57)摘要

本发明公开了一种双输入高增益BOOST变换器，包括两个直流输入源，三个开关组成的变结构开关组，两个功率开关管，一个带有四个绕组的耦合电感器，八个单向整流二极管，一个输出滤波电容。与现有BOOST变换器相比，本发明双输入高增益BOOST变换器在一个直流输入源无法正常工作时，仍能正常运行，在相同占空比的情况下，具有更大的升压变比，功率开关管电压应力低，控制策略简单，电流纹波低，体积小的特点。



1. 双输入高增益Boost变换器，其特征在于直流输入电源V<sub>1</sub>、直流输入电源V<sub>2</sub>的正极分别与开关Q1、开关Q2的一端相连，开关Q1的另一端与开关Q3的一端、单向整流二极管D6的阳极相连，开关Q2的另一端与开关Q3的另一端、耦合电感器的一个绕组L3的同名端、功率开关S2的漏极相连，耦合电感器的绕组L3的另一端与单向整流二极管D7、单向整流二极管D8的阳极相连，单向整流二极管D6的阴极与单向整流二极管D7的阴极、耦合电感器的一个绕组L4的同名端相连，单向整流二极管D8的阴极与功率开关S1的漏极相连，耦合电感器的绕组L4的另一端与单向整流二极管D1的阳极相连，功率开关S2的漏极与单向整流二极管D3的阳极、耦合电感器的一个绕组L1的同名端、储能电容C1的一端相连，单向整流二极管D1的阴极与储能电容C1的另一端、单向整流二极管D2的阳极相连，单向整流二极管D2的阴极与输出滤波电容C0的一端相连，单向整流二极管D3的阴极与单向整流二极管D4的阴极、耦合电感器的绕组L2的同名端相连，耦合电感器的绕组L1的另一端与单向整流二极管D4、单向整流二极管D5的阳极相连，功率开关S1、耦合电感器的绕组L2的另一端、单向整流二极管D5的阴极、输出滤波电容C0的另一端与直流输入电源V<sub>1</sub>、直流输入电源V<sub>2</sub>的负极相连。

2. 根据权利要求1所述的双输入高增益Boost变换器，其特征在于在直流输入源V<sub>1</sub>无法正常工作时，功率开关管S1、功率开关管S2同时关断模式；在这种模式下，开关Q1关断，开关Q2、开关Q3导通，单向整流二极管D2、单向整流二极管D3、单向整流二极管D5、单向整流二极管D6、单向整流二极管D8关断，单向整流二极管D1、单向整流二极管D4、单向整流二极管D7导通，耦合电感器的电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4串联放电，直流输入源V<sub>2</sub>和电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4为储能电容C1充电，输出能量由输出滤波电容C0提供。

3. 根据权利要求1所述的双输入高增益Boost变换器，其特征在于在直流输入电源V<sub>1</sub>无法正常工作时，功率开关管S1、功率开关管S2同时导通模式；在这种模式下，开关Q1关断，开关Q2、开关Q3导通，单向整流二极管D1、单向整流二极管D4、单向整流二极管D7关断，单向整流二极管D2、单向整流二极管D3、单向整流二极管D5、单向整流二极管D6、单向整流二极管D8导通，耦合电感器的电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4并联充电，直流输入电源V<sub>2</sub>和储能电容C1串联给稳压电容C0和负载R供电。

4. 根据权利要求1所述的双输入高增益Boost变换器，其特征在于在直流输入电源V<sub>2</sub>无法正常工作时，功率开关管S1、功率开关管S2同时关断模式；在这种模式下，开关Q2关断，开关Q1、开关Q3导通，单向整流二极管D2、单向整流二极管D3、单向整流二极管D5、单向整流二极管D6、单向整流二极管D8关断，单向整流二极管D1、单向整流二极管D4、单向整流二极管D7导通，耦合电感器的电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4串联放电，直流输入电源V<sub>1</sub>和电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4为储能电容C1充电，输出能量由输出滤波电容C0提供。

5. 根据权利要求1所述的双输入高增益Boost变换器，其特征在于在直流输入电源V<sub>2</sub>无法正常工作时，功率开关管S1、功率开关管S2同时导通模式；在这种模式下，开关Q2关断，开关Q1、开关Q3导通，单向整流二极管D1、单向整流二极管D4、单向整流二极管D7关断，单向整流二极管D2、单向整流二极管D3、单向整流二极管D5、单向整流二极管D6、单向整流二极管D8导通，耦合电感器的电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4并联充电，直流输入电源V<sub>1</sub>和储能电容C1串联给稳压电容C0和负载R供电。

6. 根据权利要求1所述的双输入高增益Boost变换器，其特征在于在直流输入电源V<sub>1</sub>、直流输入电源V<sub>2</sub>正常工作时，功率开关管S1、功率开关管S2同时关断模式；在这种模式下，开关Q3关断，开关Q1、开关Q2导通，单向整流二极管D2、单向整流二极管D3、单向整流二极管D5、单向整流二极管D6、单向整流二极管D8关断，单向整流二极管D1、单向整流二极管D4、单向整流二极管D7导通，耦合电感器的电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4串联放电，直流输入电源V<sub>1</sub>、直流输入电源V<sub>2</sub>和电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4为储能电容C1充电，输出能量由输出滤波电容C0提供。

7. 根据权利要求1所述的双输入高增益Boost变换器，其特征在于在直流输入电源V<sub>1</sub>、直流输入电源V<sub>2</sub>正常工作时，功率开关管S1、功率开关管S2同时导通模式；在这种模式下，开关Q3关断，开关Q1、开关Q3导通，单向整流二极管D1、单向整流二极管D4、单向整流二极管D7关断，单向整流二极管D2、单向整流二极管D3、单向整流二极管D5、单向整流二极管D6、单向整流二极管D8导通，耦合电感器的电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4并联充电，直流输入电源V<sub>1</sub>、直流输入电源V<sub>2</sub>和储能电容C1串联给稳压电容C0和负载R供电。

## 双输入高增益Boost变换器

### 技术领域

[0001] 本发明涉及一种直流-直流变换器,具体是一种具有双输入、电压高增益特性的Boost变换器。

### 背景技术

[0002] 由于不可再生能源的过度消耗以及使用,不可再生能源所带来的环境污染问题,太阳能发电、风能发电等新能源发电方式得到了长足的发展。无论是太阳能发电还是风力发电都需要通过Boost变换器连接在公共母线上。高增益Boost变换器因其结构简单、操作方便而被广泛应用。因此对高增益Boost变换器的输出电压范围提出了更高的要求。但是传统Boost变换器的电压增益低,无法满足实际工作需要,为了解决这一问题,专利公布号CN102594134A公开一种单开关高增益Boost变换器,虽然其具有电压高增益的特性,但是还存在着抗干扰能力差,电流纹波大,体积大等缺陷。

### 发明内容

[0003] 本发明针对上述现有技术中存在的问题,提供一种的目的是提供一种双输入高增益Boost变换器,解决了现有技术中Boost变换器抗干扰能力差,电流纹波大的问题。

[0004] 本发明解决其技术问题所采用的技术方案是:

双输入高增益Boost变换器,直流输入电源V<sub>1</sub>、直流输入电源V<sub>2</sub>的正极分别与开关Q1、开关Q2的一端相连,开关Q1的另一端与开关Q3的一端、单向整流二极管D6的阳极相连,开关Q2的另一端与开关Q3的另一端、耦合电感器的一个绕组L3的同名端、功率开关S2的漏极相连,耦合电感器的绕组L3的另一端与单向整流二极管D7、单向整流二极管D8的阳极相连,单向整流二极管D6的阴极与单向整流二极管D7的阴极、耦合电感器的一个绕组L4的同名端相连,单向整流二极管D8的阴极与功率开关S1的漏极相连,耦合电感器的绕组L4的另一端与单向整流二极管D1的阳极相连,功率开关S2的漏极与单向整流二极管D3的阳极、耦合电感器的一个绕组L1的同名端、储能电容C1的一端相连,单向整流二极管D1的阴极与储能电容C1的另一端、单向整流二极管D2的阳极相连,单向整流二极管D2的阴极与输出滤波电容C0的一端相连,单向整流二极管D3的阴极与单向整流二极管D4的阴极、耦合电感器的绕组L2的同名端相连,耦合电感器的绕组L1的另一端与单向整流二极管D4、单向整流二极管D5的阳极相连,功率开关S1、耦合电感器的绕组L2的另一端、单向整流二极管D5的阴极、输出滤波电容C0的另一端与直流输入电源V<sub>1</sub>、直流输入电源V<sub>2</sub>的负极相连。

[0005] 本发明的优点效果如下:

本发明的变换器有六种工作模式:其中变结构开关组有三种工作模式,当直流输入电源V<sub>1</sub>、直流输入电源V<sub>2</sub>正常工作时,开关Q1、开关Q2导通,开关Q3关断;当直流输入电源V<sub>1</sub>无法正常工作时,开关Q1关断,开关Q2、开关Q3导通;当直流输入源V<sub>2</sub>无法正常工作时,开关Q2关断,开关Q1、开关Q3导通。功率开关管S1、功率开关管S2有两种工作模式,功率开关管S1、功率开关管S2同时关断模式,电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4串联,处于

放电状态，储能电容C1处于充电状态；功率开关管S1、功率开关管S2同时导通模式，电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4并联，处于充电状态，储能电容C1串联处于放电状态。在这六种模式下，实现变换器的运行。

[0006] 本发明利用变结构开关组的不同组合形式，达到在一个直流输入源无法正常工作时，变换器正常运行的目的；由于储能电容C1的作用，功率开关管S1、功率开关管S2的电压应力减小；利用开关电感单元内在特性，功率开关管S1、功率开关管S2同时导通模式，电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4并联充电，直流输入电源V<sub>1</sub>、直流输入电源V<sub>2</sub>和储能电容C1串联放电；功率开关管S1、功率开关管S2同时关断模式，电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4串联放电，储能电容C1充电，从而实现输出升压；采用磁集成应用到开关电感单元，使Boost变换器体积减小，电流纹波减小。

## 附图说明

[0007] 图1是本发明的双输入高增益BOOST变换器的拓扑结构图。

[0008] 图2是本发明的双输入高增益BOOST变换器，在直流输入电源V<sub>1</sub>无法正常工作时，功率开关管(S1、S2)同时关断模式的模态图。

[0009] 图3是本发明的双输入高增益BOOST变换器，在直流输入电源(V<sub>1</sub>)无法正常工作时，功率开关管(S1、S2)同时导通模式的模态图。

[0010] 图4是本发明的双输入高增益BOOST变换器，在直流输入电源(V<sub>2</sub>)无法正常工作时，功率开关管(S1、S2)同时关断模式的模态图。

[0011] 图5是本发明的双输入高增益BOOST变换器，在直流输入电源(V<sub>2</sub>)无法正常工作时，功率开关管(S1、S2)同时导通模式的模态图。

[0012] 图6是本发明的双输入高增益BOOST变换器，在直流输入电源(V<sub>1</sub>、V<sub>2</sub>)正常工作时，功率开关管(S1、S2)同时关断模式的模态图。

[0013] 图7是本发明的双输入高增益BOOST变换器，在直流输入电源(V<sub>1</sub>、V<sub>2</sub>)正常工作时，功率开关管(S1、S2)同时导通模式的模态图。

## 具体实施方式

[0014] 实施例

本发明的双输入高增益Boost变换器。如图1所示，直流输入电源V<sub>1</sub>、直流输入电源V<sub>2</sub>的正极分别与开关Q1、开关Q2的一端相连，开关Q1的另一端与开关Q3的一端、单向整流二极管D6的阳极相连，开关Q2的另一端与开关Q3的另一端、耦合电感器的一个绕组L3的同名端、功率开关S2的漏极相连，耦合电感器的绕组L3的另一端与单向整流二极管D7、单向整流二极管D8的阳极相连，单向整流二极管D6的阴极与单向整流二极管D7的阴极、耦合电感器的一个绕组L4的同名端相连，单向整流二极管D8的阴极与功率开关S1的漏极相连，耦合电感器的绕组L4的另一端与单向整流二极管D1的阳极相连，功率开关S2的漏极与单向整流二极管D3的阳极、耦合电感器的一个绕组L1的同名端、储能电容C1的一端相连，单向整流二极管D1的阴极与储能电容C1的另一端、单向整流二极管D2的阳极相连，单向整流二极管D2的阴极与输出滤波电容C0的一端相连，单向整流二极管D3的阴极与单向整流二极管D4的阴极、耦合电感器的绕组L2的同名端相连，耦合电感器的绕组L1的另一端与单向整流二极管D4、单

向整流二极管D5的阳极相连,功率开关S1、耦合电感器的绕组L2的另一端、单向整流二极管D5的阴极、输出滤波电容C0的另一端与直流输入电源V<sub>1</sub>、直流输入电源V<sub>2</sub>的负极相连。

[0015] 本发明的变换器有六种工作模式:分别如图2、3、4、5、6、7所示,详细分析如下:图2,在直流输入源V<sub>1</sub>无法正常工作时,功率开关管S1、功率开关管S2同时关断模式;在这种模态下,开关Q1关断,开关Q2、开关Q3导通。单向整流二极管D2、单向整流二极管D3、单向整流二极管D5、单向整流二极管D6、单向整流二极管D8关断,单向整流二极管D1、单向整流二极管D4、单向整流二极管D7导通。耦合电感器的电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4串联放电,直流输入源V<sub>2</sub>和电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4为储能电容C1充电。输出能量由输出滤波电容C0提供。

[0016] 图3,在直流输入电源V<sub>1</sub>无法正常工作时,功率开关管S1、功率开关管S2同时导通模式;在这种模态下,开关Q1关断,开关Q2、开关Q3导通。单向整流二极管D1、单向整流二极管D4、单向整流二极管D7关断,单向整流二极管D2、单向整流二极管D3、单向整流二极管D5、单向整流二极管D6、单向整流二极管D8导通。耦合电感器的电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4并联充电,直流输入电源V<sub>2</sub>和储能电容C1串联给稳压电容C0和负载R供电。

图4,在直流输入电源V<sub>2</sub>无法正常工作时,功率开关管S1、功率开关管S2同时关断模式;在这种模态下,开关Q2关断,开关Q1、开关Q3导通。单向整流二极管D2、单向整流二极管D3、单向整流二极管D5、单向整流二极管D6、单向整流二极管D8关断,单向整流二极管D1、单向整流二极管D4、单向整流二极管D7导通。耦合电感器的电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4串联放电,直流输入电源V<sub>1</sub>和电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4为储能电容C1充电。输出能量由输出滤波电容C0提供。

[0017] 图5,在直流输入电源V<sub>2</sub>无法正常工作时,功率开关管S1、功率开关管S2同时导通模式;在这种模态下,开关Q2关断,开关Q1、开关Q3导通。单向整流二极管D1、单向整流二极管D4、单向整流二极管D7关断,单向整流二极管D2、单向整流二极管D3、单向整流二极管D5、单向整流二极管D6、单向整流二极管D8导通。耦合电感器的电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4并联充电,直流输入电源V<sub>1</sub>和储能电容C1串联给稳压电容C0和负载R供电。

[0018] 图6,在直流输入电源V<sub>1</sub>、直流输入电源V<sub>2</sub>正常工作时,功率开关管S1、功率开关管S2同时关断模式;在这种模态下,开关Q3关断,开关Q1、开关Q2导通。单向整流二极管D2、单向整流二极管D3、单向整流二极管D5、单向整流二极管D6、单向整流二极管D8关断,单向整流二极管D1、单向整流二极管D4、单向整流二极管D7导通。耦合电感器的电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4串联放电,直流输入电源V<sub>1</sub>、直流输入电源V<sub>2</sub>和电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4为储能电容C1充电。输出能量由输出滤波电容C0提供。

[0019] 图7,在直流输入电源V<sub>1</sub>、直流输入电源V<sub>2</sub>正常工作时,功率开关管S1、功率开关管S2同时导通模式;在这种模态下,开关Q3关断,开关Q1、开关Q3导通。单向整流二极管D1、单向整流二极管D4、单向整流二极管D7关断,单向整流二极管D2、单向整流二极管D3、单向整流二极管D5、单向整流二极管D6、单向整流二极管D8导通。耦合电感器的电感绕组L1、电感绕组L2、电感绕组L3、电感绕组L4并联充电,直流输入电源V<sub>1</sub>、直流输入电源V<sub>2</sub>和储能电容C1

串联给稳压电容C0和负载R供电。

[0020] 本发明的双输入高增益BOOST变换器,在这六种能量传输模态下,完成能量的转换,实现变换器结构简单,体积小,抗干扰能力强,电压增益高,电流纹波小,功率器件电压应力小,使用寿命长的特点。

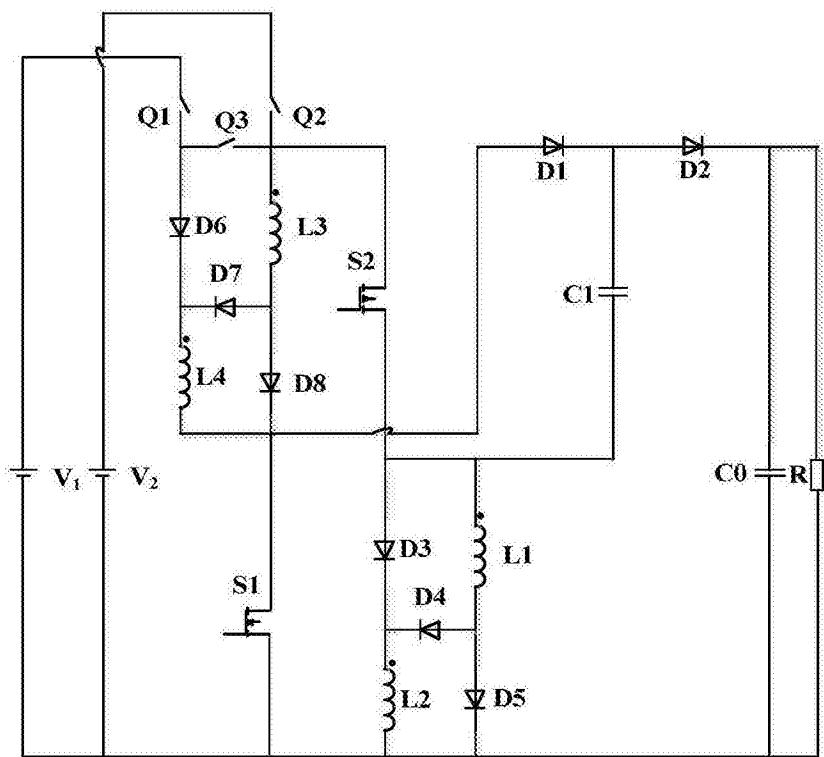


图1

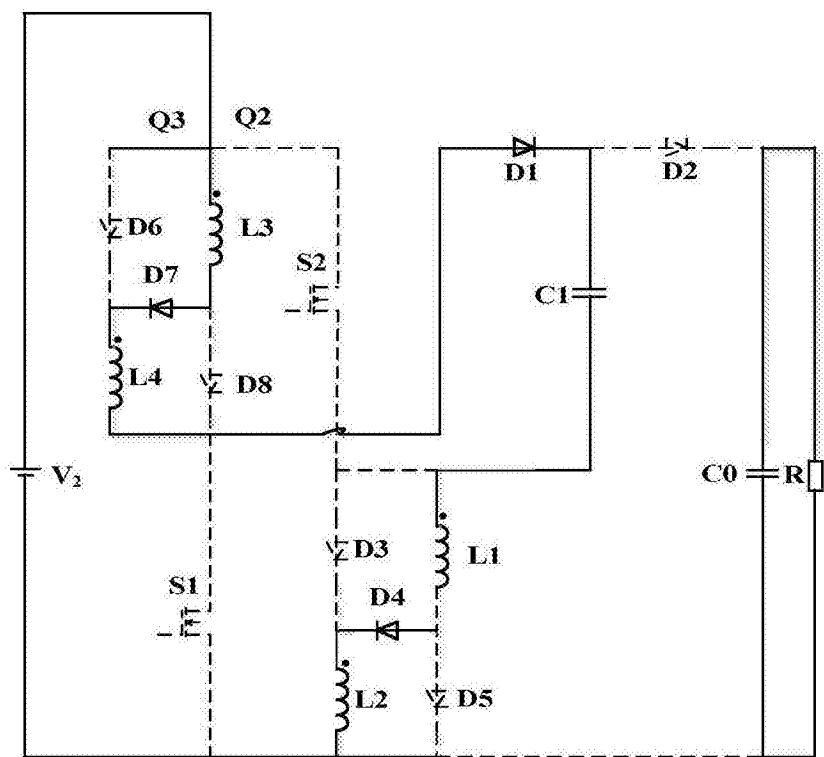


图2

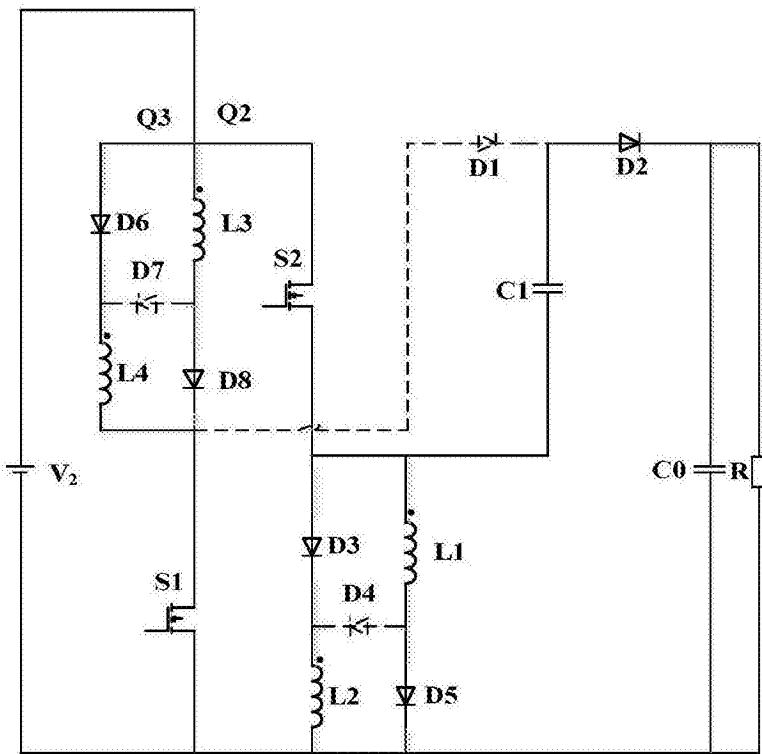


图3

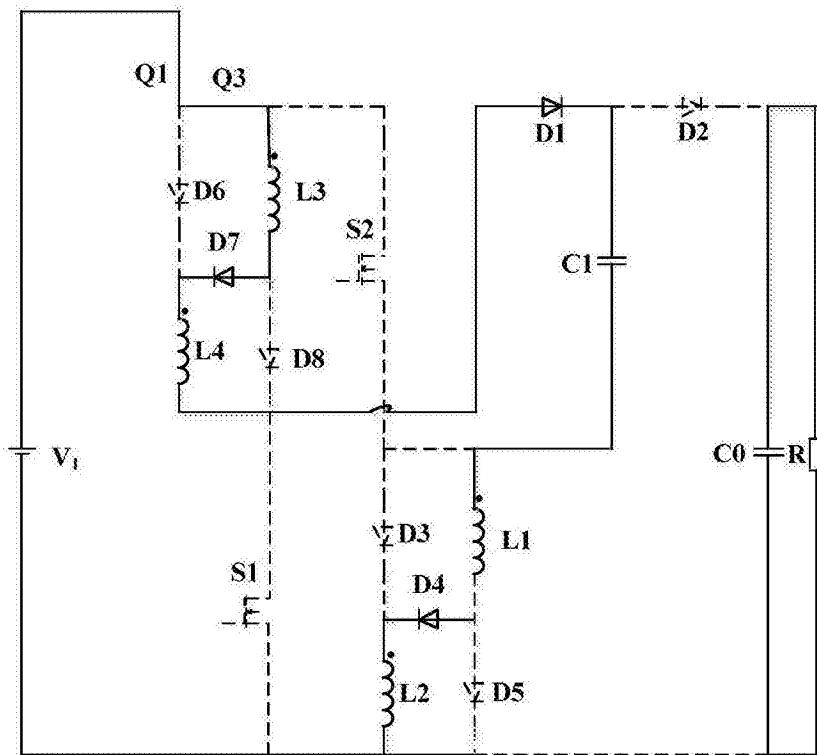


图4

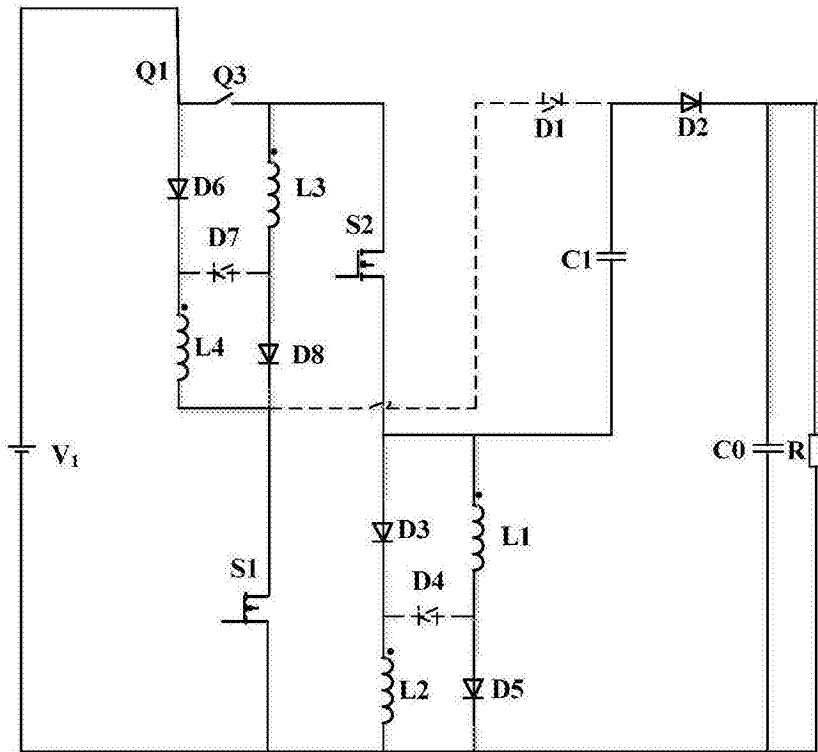


图5

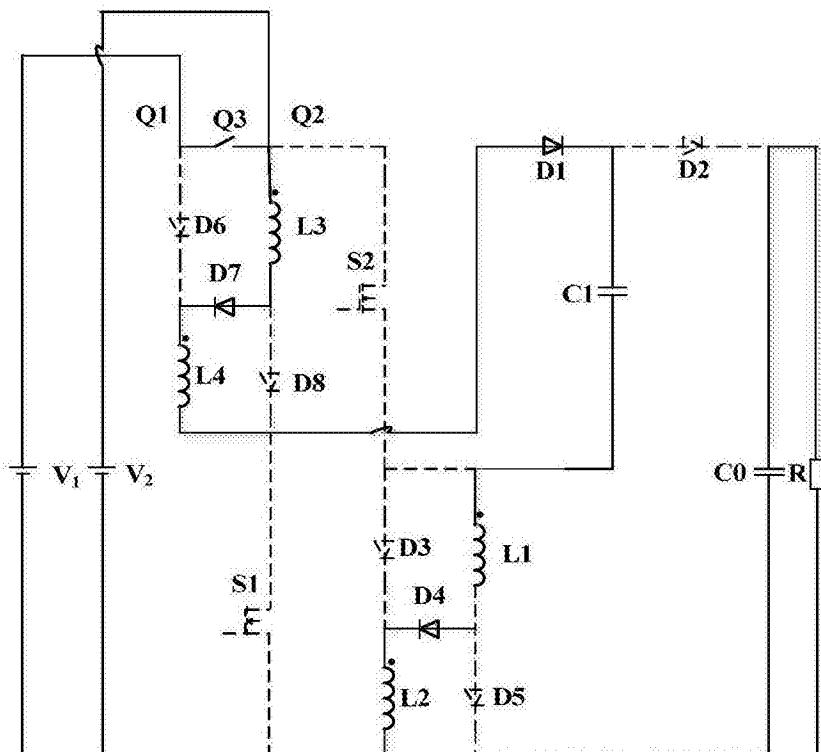


图6

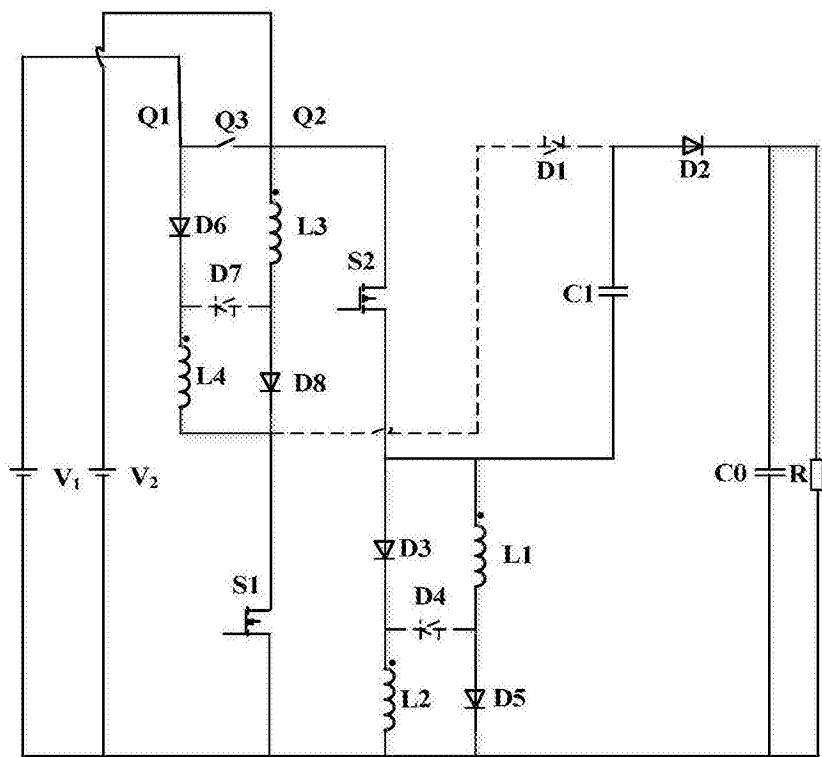


图7