

# LM251772 适用于 USB-PD 供电且具有 I<sup>2</sup>C 接口的 36V 4 开关降压/升压控制器

## 1 特性

- 输入电压范围为 3.5V 至 36V
- 通过 I<sup>2</sup>C 进行动态 V<sub>O</sub> 编程，范围为：
  - 3.3V 至 48V，阶跃为 20mV
  - 1V 至 24V，阶跃为 10mV
- 峰值电流调节控制
- 在所有工作模式下均具有低电压转换纹波
- 关断静态电流为 3 μA
- 工作静态电流为 60 μA
- 用于双角色端口电源路径的驱动 (DRV) 引脚
  - 通过推挽输出实现快速 pMOS FET 控制
  - 可配置为 nMOS FET 的电荷泵驱动器级
- 可在轻负载和高负载条件下实现高效率的运行模式选项：
  - 省电模式 (单脉冲/μ Sleep)
  - 自动导通模式
- 集成高压电源 LDO
- 用于 PD 控制器电源的辅助高压 LDO
- 集成式全桥栅极驱动
  - 2A 峰值电流能力
  - 自举过压和欠压保护
  - 集成式自举二极管
- 独立于工作模式 (升压、降压/升压、降压) 的固定频率
  - 可选的强制 PWM 模式
  - 开关频率范围为 100kHz 至 600kHz
  - 外部时钟同步和时钟输出
- 平均输入或输出电流传感器
  - 可在 0.5A 至 7A 范围内以 50mA 阶跃进行编程
  - ISET 引脚可选
- 可通过 I<sup>2</sup>C 接口读取监控功能
- 商用温度范围 (T<sub>j</sub> = 0°C 至 70°C)
- 使用 LM251772 并借助 [WEBENCH® Power Designer](#) 创建定制设计方案

## 2 应用

- **USB Type-C 供电来源：**
  - 集线站
  - PC 监视器
  - 工业 PC/耐用型 PC
  - USB 交流/直流适配器
- 无线充电

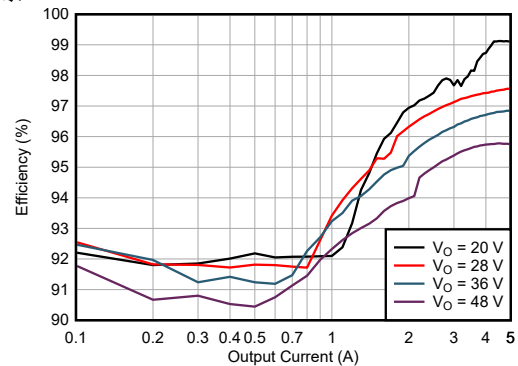
## 3 说明

LM251772 是一款四开关降压/升压控制器。无论输入电压是高于、等于还是低于调节后的输出电压，该器件均可提供稳定的输出电压。在省电模式下，该器件支持在整个输出工作范围内实现非常高的效率。可通过集成式 I<sup>2</sup>C 接口对输出电压和平均电流进行动态编程。输出电压和平均电流的配置范围符合 USB-USB PD 标准要求。集成的 DRV 引脚可以控制一个断开 FET 来满足双角色端口 (DRP) 要求。

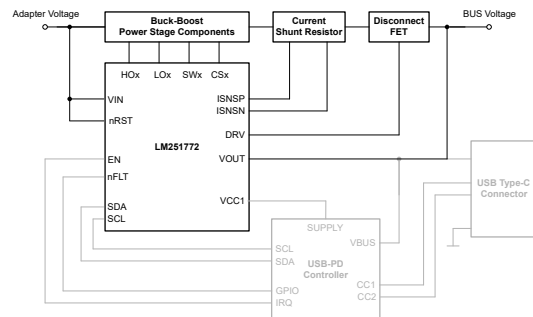
### 器件信息

器件型号	封装 <sup>(1)</sup>	本体尺寸 (标称值)
LM251772RHAR	RHA040	6mm x 6mm

- (1) 如需了解所有可用封装，请参阅数据表末尾的可订购产品附录。



效率与输出电流间的关系, V<sub>1</sub> = 20V, PSM



典型应用原理图



## 内容

<b>1 特性</b> .....	1	8.4 器件功能模式.....	58
<b>2 应用</b> .....	1	8.5 编程.....	59
<b>3 说明</b> .....	1	<b>9 LM251772 寄存器</b> .....	62
<b>4 器件比较</b> .....	3	<b>10 应用和实施</b> .....	89
<b>5 引脚配置和功能</b> .....	4	10.1 应用信息.....	89
<b>6 规格</b> .....	7	10.2 典型应用.....	89
6.1 绝对最大额定值.....	7	10.3 无线充电电源.....	101
6.2 处理额定值.....	7	10.4 具有电源路径的 USB PD 源.....	101
6.3 建议运行条件.....	8	10.5 并行 ( 多相 ) 运行.....	102
6.4 热性能信息.....	8	<b>11 器件和文档支持</b> .....	103
6.5 电气特性.....	9	11.1 文档支持.....	103
6.6 时序要求.....	14	11.2 接收文档更新通知.....	103
6.7 典型特性.....	16	11.3 支持资源.....	103
<b>7 参数测量信息</b> .....	21	11.4 商标.....	103
<b>8 详细说明</b> .....	21	11.5 静电放电警告.....	103
8.1 概述.....	21	11.6 术语表.....	103
8.2 功能方框图.....	22	<b>12 修订历史记录</b> .....	103
8.3 特性说明.....	23	<b>13 机械、封装和可订购信息</b> .....	104

## 4 器件比较

表 4-1. 器件比较

功能	LM251772	LM51772	LM5177
最大建议输入电压	36V	55V	60V
绝对最大输入电压	48V	59V	85V
最大建议开关频率	600kHz	2.2MHz	600kHz
默认输出电压值	5.1V	12V	不适用
默认输出电流限制值	900mA	5A	不适用
无编程的输出启动状态	禁用	启用	启用
I <sup>2</sup> C 接口	是	是	否
PSM - 自动导通模式	是	是	否
PSM - 可编程导通模式	否	是	否
输出放电	是	是	否
输入电压调节	是	是	使用外部电路
模拟电流限制设置	否	是	否
T <sub>j</sub> 温度范围	0°C 至 70°C	-40°C 至 125°C	-40°C 至 125°C

## 5 引脚配置和功能

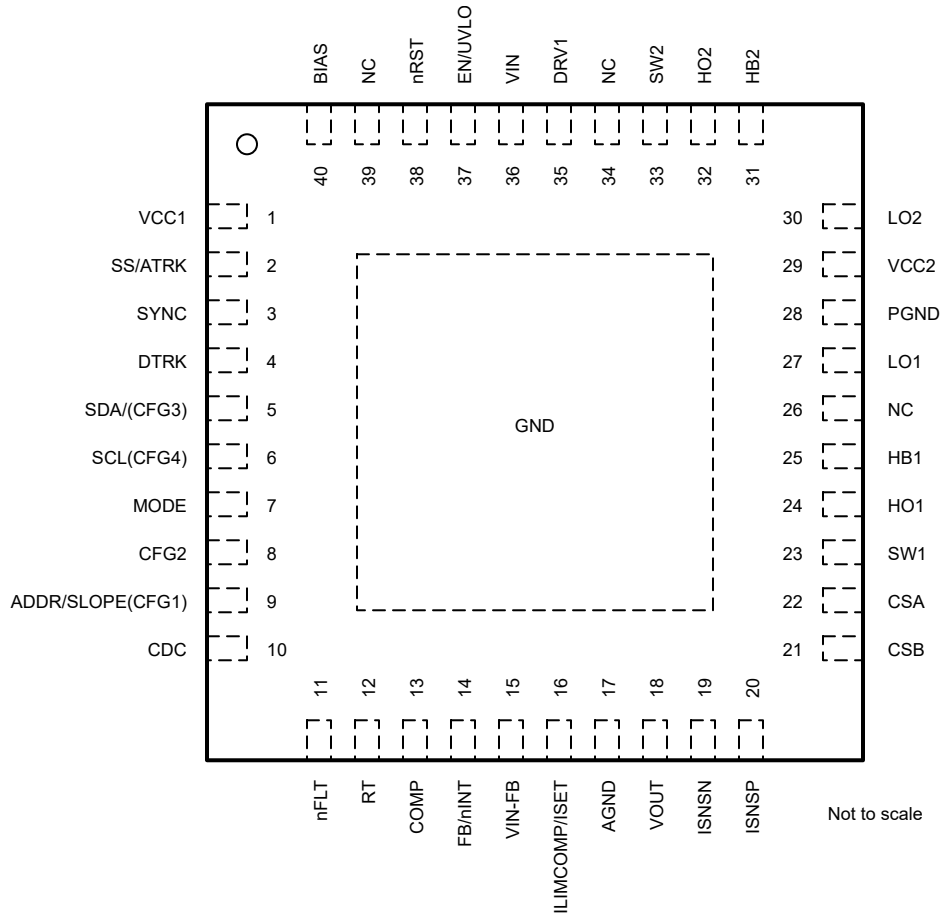


图 5-1. RHA 封装 40 引脚 QFN 顶视图

表 5-1. 引脚功能

引脚		I/O <sup>(1)</sup>	说明
名称	编号		
VCC1	1	O	辅助 5V 稳压器输出。为了实现良好的去耦，应将电容器放置在靠近引脚的位置。如果输出被逻辑禁用，则可以通过电阻器将其连接到 GND 或拉至 VCC2。请勿将此引脚悬空。
SS/ATRK	2	I/O	软启动编程引脚。SS 引脚和 AGND 引脚之间的电容器可对软启动时间进行编程。 模拟输出电压跟踪引脚。可通过将引脚连接至可变电压基准（例如，通过数模转换器）对 VOUT 调节目标进行编程。内部电路在引脚电压和内部电压基准之间选择最低电压。
SYNC	3	I	同步时钟输入/输出。内部振荡器可以在运行期间与外部时钟同步。不要将这个引脚悬空。如果不使用此功能，则将该引脚连接至 VCC2 或 GND。 SYNC 引脚可配置为时钟同步输出信号。若要直接并行（双相）运行两个器件，可以选择时钟相位为 0° 和 180°。
DTRK	4	I	用于输出电压动态跟踪的数字 PWM 输入引脚。不要将这个引脚悬空。如果不使用此功能，则将该引脚连接至 VCC 或 GND。
SDA/CFG3	5	I/O	I <sup>2</sup> C 接口串行数据线路。连接一个外部上拉电阻器 如果禁用了 I2C，则该引脚用作进一步配置的引脚。在 CFG3 引脚和 AGND 之间连接一个电阻器，以便根据节 8.3.21 选择器件运行模式
SCL/CFG4	6	I	I <sup>2</sup> C 接口串行时钟线路。连接一个外部上拉电阻器 如果禁用了 I2C，则该引脚用作进一步配置的引脚。在 CFG4 引脚和 AGND 之间连接一个电阻器，以便根据节 8.3.21 选择器件运行模式
MODE	7	I	用于选择器件运行模式的数字输入。如果该引脚被拉至低电平，则会启用省电模式 (PSM)。如果该引脚被拉至高电平，则会启用强制 PWM 或 CCM 运行模式。运行期间可以动态更改此配置。不要将这个引脚悬空。
CFG2	8	I/O	器件配置引脚。在 CFG2 引脚和 GND 之间连接一个电阻器，以便根据节 8.3.21 选择器件运行模式
ADDR/ SLOPE(CFG1)	9	I	斜率补偿和地址选择。该引脚还禁用 I2C 接口以将 SCL、SCA 用作额外的斜率配置引脚。在 CFG1 引脚和 AGND 之间连接一个电阻器，以便根据节 8.3.21 选择器件运行模式
CDC	10		电缆压降补偿或电流监测输出引脚。在 CDC 引脚和 AGND 之间连接一个电阻器以便选择电缆压降补偿的增益。 默认情况下，该引脚提供 ISNSP 和 ISNSN 引脚之间检测到的电压的电流监测信号 如果禁用了电流监测器，请将 CDC 接地
nFLT/nINT	11	O	用于故障指示或电源正常状态指示的开漏输出引脚。该引脚可配置为中断引脚。如果 STATUS 寄存器发生变化，该引脚会切换为低电平并持续 256 μs。
RT	12	I/O	开关频率编程引脚。一个外部电阻器连接到 RT 引脚和 AGND 以设置开关频率
COMP	13	O	误差放大器的输出。需要在 COMP 和 AGND 之间连接一个外部 RC 网络以稳定/补偿稳压器电压环路。
FB/SEL_intFB	14	I	用于输出电压调节的反馈引脚。在转换器的输出端到 FB 引脚之间连接一个电阻分压器网络。将 FB 引脚连接到 VCC2 可以在器件的固定输出电压默认设置下运行。 要选择内部反馈，请在器件启动之前将该引脚连接到 VCC2
VIN-FB	15		VIN 检测引脚。连接到与 VOUT 分压器具有相同增益的 VIN 分压器，以便通过外部分压器使用 PCM。 如果使用内部 Vout 分压器或未使用 PCM，则连接至 AGND。不保持悬空。
ILIMCOMP/ISET	16		用于平均电流限制环路的补偿引脚。如果电流限制由内部 DAC 进行设置，则连接一个电容器或 2 型 R-C 网络。 如果禁用内部 DAC，该引脚将设置平均电流限制的电流限制阈值。将一个电阻器连接到 AGND。根据应用要求，建议使用并联电容器滤波器 如果电流限制由 ISET 进行设置，则将电阻器连接到 AGND。 将 ISET 引脚连接至 VCC2 可禁用相应的块并降低静态电流
AGND	17	G	模拟地
VOUT	18	I	输出电压检测输入。连接到功率级输出轨。

表 5-1. 引脚功能 (续)

引脚		I/O <sup>(1)</sup>	说明
名称	编号		
ISNSN	19	I	输出或输入平均电流检测放大器的负检测输入。ISNSN 和 ISNSP 之间连接的可选电流检测电阻器可以位于功率级的输入侧或输出侧。 如果禁用了可选电流传感器, 请将 ISNSN 和 ISNSP 一起连接到 AGND
ISNSP	20	I	输出或输入电流检测放大器的正检测输入。ISNSN 和 ISNSP 之间连接的可选电流检测电阻器可以置于功率级的输入侧或输出侧。 如果禁用了可选电流传感器, 请将 ISNSP 接地
CSB	21	I	电感器峰值电流检测负输入。使用开尔文连接将 CSB 连接到外部电流检测电阻器的负极侧。
CSA	22	I	电感器峰值电流检测正输入。使用开尔文连接将 CSA 连接到外部电流检测电阻器的正极侧。
SW1	23	P	降压半桥的电感器开关节点
HO1	24	O	降压半桥的高侧栅极驱动器输出
HB1	25	P	降压半桥的自举电源引脚。HB1 引脚和 SW1 引脚之间需要一个外部电容器, 以便为高侧 MOSFET 栅极驱动器提供偏置。 将外部电容器放置在靠近引脚的位置, 引脚和电容器之间没有任何电阻, 以便实现良好的去耦
NC	26	O	未连接
LO1	27	O	降压半桥的低侧栅极驱动器输出
PGND	28	G	电源地
VCC2	29	O	内部线性偏置稳压器输出。在 VCC 与 PGND 之间连接一个陶瓷去耦电容器。该电源轨为内部逻辑和栅极驱动器供电。 将外部电容器放置在靠近引脚的位置, 引脚和电容器之间没有任何电阻, 以便实现良好的去耦。
LO2	30	O	升压半桥的低侧栅极驱动器输出
HB2	31	P	升压半桥的自举电源引脚。HB2 引脚和 SW2 引脚之间需要一个外部电容器, 以便为高侧 MOSFET 栅极驱动器提供偏置 将外部电容器放置在靠近引脚的位置, 引脚和电容器之间没有任何电阻, 以便实现良好的去耦
HO2	32	O	升压半桥的高侧栅极驱动器输出
SW2	33	P	升压半桥的电感器开关节点
NC	34	O	未连接
DRV1	35		外部 FET 驱动引脚。根据所选配置, 该引脚具有高压推挽级、开漏输出或电荷泵驱动器级。 如果不使用可选的 DRV 引脚, 则可以使 DRV 保持断开状态。
VIN	36	I	器件的输入电源和检测输入。将 VIN 连接到功率级的电源电压。
EN/UVLO	37	I	使能引脚。用于启用转换器开关的数字输入引脚。 该输入有一个精密模拟比较器和一个迟滞可以监测输入电压。在输入电压端连接一个电阻分压器以便保持欠压锁定 (UVLO) 功能。
nRST	38	I	用于启用器件内部逻辑、接口运行和 VCC1 稳压器 (如果选择) 的数字输入引脚。
NC	39	O	未连接
BIAS	40		VCC2 偏置稳压器的可选输入。从外部电源而不是 VIN 为 VCC2 供电可以降低高 VIN 时的功率损耗。
GND	PAD	G	散热焊盘

1. I = 输入, O = 输出, I/O = 输入或输出, G = 接地, P = 电源。

## 6 规格

### 6.1 绝对最大额定值

在自然通风条件下的工作温度范围内测得 (除非另有说明) <sup>(1)</sup>

		最小值	最大值	单位
输入	BIAS 至 AGND	-0.3	48	V
输入	VIN、ISNSP、ISNSN 至 AGND	-0.3	48	V
输入	EN/UVLO、nRST	-0.3	48 <sup>(4)</sup>	V
输入			$V_{(VIN)} + 5$ <sup>(4)</sup>	
输入	SS/ATRK、DTRK、RT、SYNC、MODE、SDA、SCL、ADDR/ SLOPE、CFG2 至 AGND	-0.3	5.8	V
输入	FB、VIN-FB 至 AGND	-0.3	5.8	V
输入	CSA、CSB 至 SW1	-0.3	0.3	V
输入	SW1、SW2 至 AGND(DC)	-0.5	59	V
输入	SW1、SW2 至 AGND (持续时间 ≤ 100ns)	-2	48	V
输入	SW1、SW2 至 AGND (持续时间 ≤ 10ns)	-3	48	V
输入	SW1、SW2 至 AGND (持续时间 ≤ 5ns)	-4	48	V
输入	HB1 至 SW1、CSA、CSB	-0.3	5.8	V
输入	PGND 至 AGND	-0.3	0.3	V
输出	VCC1、VCC2 至 AGND	-0.3	5.5	V
输出	VOUT、DRV1 至 AGND	-0.3	48	V
输出	nFLT 至 AGND	-0.3	5.8	V
输出	COMP、ILIMCOMP/ISET、CDC 至 AGND <sup>(2)</sup>	-0.3	5.8	V
输出	LO1、LO2 至 PGND	-0.3	$V_{(VCC2)}+0.3$	V
输出			5.5 <sup>(5)</sup>	
输出	HB1 至 SW1、HB2 至 SW2	-0.3	6	V
输出	HO1 至 SW1	-0.3	$V_{(HB1)}+0.3$	V
输出	HO2 至 SW2	-0.3	$V_{(HB2)}+0.3$	V
输出	HO1、HO2、HB1、HB2 至 AGND	-0.3	65	V
贮存温度, T <sub>STG</sub>		-55	150	°C
工作结温, T <sub>J</sub> <sup>(3)</sup>		-40	150	

- 应力超出绝对最大额定值下面列出的值可能会对器件造成永久损坏。这些列出的值仅仅是应力等级，这并不表示器件在这些条件下以及在建议运行条件以外的任何其他条件下能够正常运行。长时间处于绝对最大额定条件下可能会影响器件的可靠性。
- 该引脚具有内部最大电压钳位，可处理高达 1.6mA 的电流。
- 高结温会缩短工作寿命。结温高于 125°C 时，工作寿命会缩短。
- 这两个条件都需要进行观察
- 当电压大于指定的最大值时，工作寿命会缩短

### 6.2 处理额定值

			值	单位	
V <sub>(ESD)</sub>	静电放电	人体放电模型 (HBM), 符合 AEC Q100-002 标准 <sup>(1)</sup>		±2000	V
		充电器件模型 (CDM), 符合 AEC Q100-011 标准	转角引脚	±750	
			其他引脚	±500	

- AEC Q100-002 指示应当按照 ANSI/ESDA/JEDEC JS-001 规范执行 HBM 应力测试。

### 6.3 建议运行条件

在建议的工作结温范围内测得（除非另有说明）<sup>(1)</sup>

		最小值	标称值	最大值	单位
$V_{(VIN)}$	输入电压检测	3.5	20	36	V
$V_{(BIAS)}$	偏置输入电压电源	0		36	V
	输入/偏置启动电压	3.5			V
$V_{(VOUT)}$	输出电压检测	1		55	V
$V_{(DRV1)}$	高电压驱动引脚输出	0		55	V
	ISNSP、ISNSN	2.8		55	V
$R_{(SNS)}$	电流限制检测电阻器		10		m $\Omega$
	电流限制检测电阻器容差	-1		1	%
$C_{(VCC1)}$	VCC1 稳压器输出电容	2			$\mu$ F
$C_{(VCC2)}$	VCC2 稳压器输出电容	6			$\mu$ F
	LOx、HOx 上的外部栅极电阻		2.2		$\Omega$
$V_{FB}$	FB 输入	0		$V_{(VCC2)}$	V
$V_{IL}$	逻辑引脚低电平 (MODE、DTRK、SYNC、SDA、SCL)			0.4	V
$V_{IH}$	逻辑引脚高电平 (MODE、DTRK、SYNC、SDA、SCL)	1.3			V
$F_{SW}$	典型开关频率	100		600	kHz
$F_{SYNC}$	同步开关频率范围	100		600	kHz
$T_J$	工作结温 <sup>(2)</sup>	0		70	$^{\circ}$ C

(1) 运行额定值是指器件预期正常工作的条件。有关规格和测试条件，请参阅“电气特性”。

(2) 高结温会缩短工作寿命。

### 6.4 热性能信息

热指标 <sup>(1)</sup>		LM251772		单位
		QFN		
		40 引脚		
$R_{qJA}$	结至环境热阻	33.9		$^{\circ}$ C/W
$R_{qJC(top)}$	结至外壳 (顶部) 热阻	26.6		$^{\circ}$ C/W
$R_{qJB}$	结至电路板热阻	15.4		$^{\circ}$ C/W
$Y_{JT}$	结至顶部特征参数	0.4		$^{\circ}$ C/W
$Y_{JB}$	结至电路板特征参数	15.4		$^{\circ}$ C/W
$R_{qJC(bot)}$	结至外壳 (底部) 热阻	4.4		$^{\circ}$ C/W

(1) 有关新旧热指标的更多信息，请参阅 [半导体和 IC 封装热指标](#) 应用报告。



## 6.5 电气特性

典型值对应于  $T_J=25^{\circ}\text{C}$ 。最小值和最大值限值在  $T_J=0^{\circ}\text{C}$  至  $70^{\circ}\text{C}$  温度范围内测得。除非另有说明，否则  $V_{(\text{BIAS})}=12\text{V}$

参数			最小值	典型值	最大值	单位
<b>电源电流</b>						
	流入 VIN 的关断电流	$V_{(\text{VIN})} = 36\text{V}$ , $V_{(\text{BIAS})} = 0\text{V}$ , $V_{(\text{EN})} = 0\text{V}$	$T_J = 25^{\circ}\text{C}$	3.6	4.7	$\mu\text{A}$
			$T_J = 0^{\circ}\text{C}$ 至 $70^{\circ}\text{C}$	3.6	7.5	$\mu\text{A}$
	流入 BIAS 的关断电流	$V_{(\text{VIN})} = 0\text{V}$ , $V_{(\text{EN})} = 0\text{V}$	$T_J = 25^{\circ}\text{C}$	2.8	4.7	$\mu\text{A}$
			$T_J = 0^{\circ}\text{C}$ 至 $70^{\circ}\text{C}$	2.8	6	$\mu\text{A}$
	流入 VIN 的待机电流	$V_{(\text{VIN})} = 12\text{V}$ , $V_{(\text{BIAS})} = 0\text{V}$ , $V_{(\text{nRST})} = \text{高电平}$	$T_J = 25^{\circ}\text{C}$	55	75	$\mu\text{A}$
			$T_J = T_J = 0^{\circ}\text{C}$ 至 $70^{\circ}\text{C}$	55	100	$\mu\text{A}$
	流入 BIAS 的静态电流	$V_{(\text{EN})} = 3.3\text{V}$ , $V_{(\text{FB})} > 1\text{V}$ , 启用 uSleep, $\text{ILIMCOMP} = V_{(\text{VCC2})}$ , $\text{EN\_VCC1} = 0\text{b0}$	$T_J = 25^{\circ}\text{C}$	65	75	$\mu\text{A}$
			$T_J = 0^{\circ}\text{C}$ 至 $70^{\circ}\text{C}$	65	100	$\mu\text{A}$
<b>VCC1 稳压器</b>						
	VCC1 调节	$V_I = 12.0\text{V}$ , $I_{(\text{VCC1})} = 1\text{mA}$	4.95	5	5.05	V
	VCC1 压降电压	$I_{(\text{VCC1})} = 34\text{mA}$	$V_I = 5\text{V}$	0.6	1.4	V
			$V_I = 4.5\text{V}$	0.6	1.5	V
	VCC1 拉电流限值	VCC1=GND	34		70	mA
<b>VCC2 稳压器</b>						
	VCC2 调节	$V_{\text{BIAS}} = 12.0\text{V}$ , $I_{(\text{VCC2})} = 20\text{mA}$	4.85	5	5.1	V
	VCC2 压降电压	$I_{(\text{VCC2})} = 45\text{mA}$	$V_I = 4\text{V}$	130	300	mV
			$V_I = 3.5\text{V}$	190	400	mV
	VCC2 拉电流限值	$V_{(\text{VCC2})} \geq 3\text{V}$	200	260	450	mA
$V_{T+(\text{VCC2})}$	正向阈值	$V_{(\text{VCC2})}$ 上升	3.3	3.35	3.4	V
$V_{T-(\text{VCC2})}$	负向阈值	$V_{(\text{VCC2})}$ 下降	3	3.05	3.1	V
$V_{T+}(\text{Force, BIAS})$	强制性 $V_{(\text{BIAS})}$ 的正向阈值	FORCE_BIASPIN = 0b1	4.5	4.6	4.7	V
$V_{\text{hyst}}(\text{Force, BIAS})$	强制性 $V_{(\text{BIAS})}$ 的 LDO 切换迟滞		230	275		mV
$V_{T+}(\text{VCC2, SUP})$	LDO 切换的正向阈值	FORCE_BIASPIN = 0b0	6.7	6.8	6.9	V
$V_{\text{hyst}}(\text{VCC2, SUP})$	LDO 切换迟滞		350	400		mV
	VCC2 UVLO 上升检测延迟时间	$V_{(\text{VCC2})}$ 上升		100		$\mu\text{s}$
<b>nRST</b>						
$V_{T+(\text{nRST})}$	使能正向阈值	nRST 上升			1.4	V
$V_{T-(\text{nRST})}$	使能负向阈值	nRST 下降	0.35			V
$V_{\text{hyst}}(\text{nRST})$	使能阈值迟滞			300		mV
<b>EN/UVLO</b>						
$V_{T+(\text{UVLO})}$	UVLO 正向阈值	$V_{(\text{EN/UVLO})}$ 上升	1.23	1.25	1.27	V
$V_{T-(\text{UVLO})}$	UVLO 负向阈值	$V_{(\text{EN/UVLO})}$ 下降	1.18	1.2	1.22	V
$V_{\text{hyst}}(\text{UVLO})$	UVLO 阈值迟滞		38	50	62	mV
$I_{\text{UVLO}}$	UVLO 迟滞灌电流	$V_{(\text{EN/UVLO})} < 1.26\text{V}$	4	5	6	$\mu\text{A}$
$t_{\text{d}}(\text{UVLO})$	UVLO 检测延迟时间	$V_{(\text{EN/UVLO})}$ 下降	25.5	30	38.5	$\mu\text{s}$
<b>SYNC</b>						
$V_{T+(\text{SYNC})}$	SYNC 输入正向阈值				1.19	V

典型值对应于  $T_J=25^{\circ}\text{C}$ 。最小值和最大值限值在  $T_J=0^{\circ}\text{C}$  至  $70^{\circ}\text{C}$  温度范围内测得。除非另有说明，否则  $V_{(\text{BIAS})}=12\text{V}$

参数		最小值	典型值	最大值	单位		
$V_{T(\text{SYNC})}$	SYNC 输入负向阈值	0.41			V		
$t_{d(\text{Det,Sync})}$	SYNC 活动检测频率阈值	以 $f_{(\text{SYNC})}$ 为基准		3	周期		
	SYNC PLL 锁定时间	以 $f_{(\text{SYNC})}$ 为基准 直到 $f_{(\text{SYNC})} - 5\% < f_{(\text{sw})} < f_{(\text{SYNC})} + 5\%$		10	周期		
	SYNC 高电平输出电压降	EN_SYNC_OUT = 0b1 $I_{(\text{SYNC})} = 2\text{mA}$ , $V_{(\text{VCC2})} \geq 3.5\text{V}$		0.4	V		
	SYNC 低电平输出电压	以 $V_{(\text{VCC2})}$ 为基准		0.3	V		
	SYNC 输出驱动强度	EN_SYNC_OUT = 0b1 $V_{(\text{VCC2})} = 5\text{V}$		-42	-31	-22	mA
		灌电流	22	34	42	mA	
<b>软启动</b>							
$I_{(\text{SS})}$	软启动电流	9	10	11	$\mu\text{A}$		
	SS 下拉开关 $R_{\text{DS(on)}}$	$V_{(\text{SS})} = 1\text{V}$		21	40	$\Omega$	
$t_{d(\text{DISCH;SS})}$	SS 引脚放电时间	从内部 SS 放电到软启动电流可以再次为引脚充电的时间		500		$\mu\text{s}$	
$t_{d(\text{EN\_SS})}$	SS 引脚斜坡启动延迟时间	软启动电流开始前的内部延迟		2.5	4	$\mu\text{s}$	
<b>VOUT 跟踪</b>							
$V_{T+(\text{DTRK})}$	DTRK 正向阈值	$V_{(\text{DTRK})}$ 上升		1.19	V		
$V_{T-(\text{DTRK})}$	DTRK 负向阈值	$V_{(\text{DTRK})}$ 下降		0.41	V		
	DTRK 活动检测频率	DTRK 活动检测频率		148		kHz	
$t_{d(\text{DTRK})}$	DTRK 检测延迟时间			3	周期		
$f_{c(\text{LPF})}$	内部低通的转角频率			40	kHz		
	$V_{(\text{REF})}$ 电压失调误差	$V_{(\text{REF})}$ 电压失调误差	$f_{(\text{DTRK})} = 500\text{kHz}$ , 占空比 = 50%, $V_{(\text{REF})} = 1\text{V}$	$\pm 10$		mV	
<b>脉宽调制</b>							
	开关频率	$R_{\text{RT}} = 316\text{k}\Omega$		90	100	110	kHz
	最短可控导通时间	$f_{\text{PWM}}$ , $R_{\text{RT}} = 14\text{k}\Omega$ , 正电感器电流	升压模式	64		ns	
			降压模式	107		ns	
	最短可控关断时间		升压模式	96		ns	
			降压模式	97		ns	
	RT 稳压电压			0.75		V	
<b>模式选择</b>							
$V_{T+(\text{MODE})}$	模式输入正向阈值			1.19	V		
$V_{T-(\text{MODE})}$	模式输入负向阈值			0.41	V		
<b>电流检测</b>							
	正峰值电流限制阈值			45	50	55	mV
	负峰值电流限制阈值			-56	-50	-44	mV
<b>平均电流限值</b>							
	电流检测放大器跨导	禁用 I2C 接口或 SEL_ISET_PIN = 0b1, $V_{(\text{ISNSP})} > 3.3\text{V}$ , EN_NEG_CL_LIMIT = 0	$25\text{mV} \leq \Delta V_{(\text{ISNS})} \leq 50\text{mV}$	0.9	1	1.1	mS
	失调电压	$V_{\text{ISNS}} > 4.8\text{V}$	$T_J = 25^{\circ}\text{C}$	-1.5	0	1.5	mV
		$V_{\text{ISNS}} > 4.8\text{V}$	$T_J = 0^{\circ}\text{C}$ 至 $70^{\circ}\text{C}$	-2.5	0	2.5	mV

典型值对应于  $T_J=25^{\circ}\text{C}$ 。最小值和最大值限值在  $T_J=0^{\circ}\text{C}$  至  $70^{\circ}\text{C}$  温度范围内测得。除非另有说明，否则  $V_{(\text{BIAS})}=12\text{V}$

参数			最小值	典型值	最大值	单位		
	电流检测放大器输出电流		禁用 I2C 接口或 SEL_ISET_PIN = 0b1 , $V_{(\text{ISNSP})} > 3.3\text{V}$ , EN_NEG_CL_LIMIT = 0	5mV	2	5	8	$\mu\text{A}$
				25mV	21.5	25	28.5	$\mu\text{A}$
				50mV	45	50	55	$\mu\text{A}$
$g_m(\text{ILIMCOMP})$	电流检测放大器跨导		启用 I2C 接口且 SEL_ISET_PIN = 0b0 , $V_{\text{ISNS}} > 4.8\text{V}$ , N_NEG_CL_LIMIT = 0	$\Delta V_{(\text{ISNS})} = 30\text{mV}$ 和 50mV	450	500	550	$\mu\text{S}$
	电流限制		$R_{(\text{ISNS})} = 10\text{m}\Omega \pm 1\%$ , ILIM_THRESHOLD = 0x64		4.75	5	5.25	A
$\Delta V_{(\text{ISNSx})}$	电流限制阈值电压		ILIM_THRESHOLD = 0x14	EN_NEG_CL_LIMIT = 0 , $T_J=0^{\circ}\text{C}$ 至 $70^{\circ}\text{C}$ , ISNSP/N $\geq 5\text{V}$	8.6	10	11.4	mV
	电流限制阈值电压		ILIM_THRESHOLD = 0x3C		28.8	30	31.2	mV
	电流限制阈值电压		ILIM_THRESHOLD = 0x64		48	50	52	mV
$\Delta V_{(\text{ISNSx})}$	电流限制阈值电压	电流限制阈 值电压	ILIM_THRESHOLD = 0xFF	EN_NEG_CL_LIMIT = 0 , $T_J=0^{\circ}\text{C}$ 至 $70^{\circ}\text{C}$ , ISNSP/N $\geq 5\text{V}$	67.2	70	72.8	mV
	典型电流限制阈值电压编程范围				5		70	mV
	电流限制阈值电压步长		从 5mV 到 68.5mV			0.5		mV
	禁用 ILIM 的最小电压		以 VCC2 为基准		75			%
$V_{(\text{SET})}$	ISET 调节阈值电压				0.95	1	1.05	V
<b>误差放大器</b>								
$V_{\text{REF}}$	FB 基准电压				0.97	1	1.03	V
	FB 引脚漏电流		$V_{(\text{FB})} = 1\text{V}$			2	60	nA
	输出电压精度		$V_{(\text{FB})} = \text{VCC2}$ , SEL_DIV20=0b1	$V_{\text{o,nom}} = 5\text{V}$	4.75	5	5.25	V
				$V_{\text{o,nom}} = 20\text{V}$	19.6	20	20.4	V
				$V_{\text{o,nom}} = 48\text{V}$	47.04	48	48.96	V
	跨导				510	600	690	$\mu\text{S}$
	COMP 拉电流					95		$\mu\text{A}$
	COMP 灌电流					120		$\mu\text{A}$
	COMP 钳位电压		$V_{(\text{FB})} = 990\text{mV}$		1.2	1.25	1.3	V
	COMP 钳位电压		$V_{(\text{FB})} = 1.01\text{V}$		0.225	0.25	0.275	V
$V_{\text{T+(SEL,FB)}}$	选择内部 FB 工作模式的最小电压		$V_{(\text{FB})}$ 上升		2.6			V
$t_{\text{d(uSleep)}}$	从 uSleep 唤醒的延迟时间					7		$\mu\text{S}$
<b>OVP</b>								
VT+(OVP)	过压上升阈值		FB 上升以 $V_{\text{REF}}$ 为基准		107	110	113	%
VT-(OVP)	过压下降阈值		FB 下降以 $V_{\text{REF}}$ 为基准		101	105	109	%
VT+(OVP2)	过压上升阈值		$V_{(\text{VOUT})}$ 上升	$V_{\text{OVP2}} = 0\text{b}111111$	53.5	55	56.5	V
	过压抗尖峰脉冲时间				9	10	12.5	$\mu\text{S}$
<b>nFLT</b>								
	nFLT 下拉开关 $R_{\text{DSON}}$		1mA 灌电流			85	140	$\Omega$
	欠压正向阈值		FB 上升 ( 以 $V_{\text{REF}}$ 为基准 )		92	95	97	%
	欠压负向阈值		FB 下降 ( 以 $V_{\text{REF}}$ 为基准 )		87	90	93	%

典型值对应于  $T_J=25^{\circ}\text{C}$ 。最小值和最大值限值在  $T_J=0^{\circ}\text{C}$  至  $70^{\circ}\text{C}$  温度范围内测得。除非另有说明，否则  $V_{(\text{BIAS})}=12\text{V}$

参数				最小值	典型值	最大值	单位					
	nFLT 关断状态漏电流						100	nA				
$t_{d(\text{nFLT-PIN})}$	抗尖峰脉冲滤波器	$V_{(\text{nFLT})}=12\text{V}$					20	37	us			
<b>MOSFET 驱动器</b>												
$t_r$	上升时间	LO1、LO2	$C_G = 3.3\text{nF}$				10	ns				
$t_f$	下降时间		$C_G = 3.3\text{nF}$				8	ns				
$t_r$	上升时间	HO1、HO2	$C_G = 3.3\text{nF}$				15	ns				
$t_f$	下降时间		$C_G = 3.3\text{nF}$				15	ns				
$t_t$	转换 (死区) 时间		$C_G = 3.3\text{nF}$	$R_{(\text{RT})} = 316\text{k}\Omega$ (0.1MHz), SEL_MIN_DEADTIME_GDRV = 0b01, SEL_SCALE_DT = 0b1, EN_CONST_TDEAD = 0b0			42	ns				
$t_t$	转换 (死区) 时间		$C_G = 3.3\text{nF}$	$R_{(\text{RT})} = 14.2\text{k}\Omega$ (2.2MHz), SEL_MIN_DEADTIME_GDRV = 0b01, SEL_SCALE_DT = 0b1, EN_CONST_TDEAD = 0b0			19.5	ns				
	栅极驱动器高侧导通电阻	LO1、LO2	$I_{(\text{test})} = 500\text{mA}$					1.8	$\Omega$			
	栅极驱动器高侧导通电阻	HO1、HO2						1.5	$\Omega$			
	栅极驱动器低侧导通电阻	LO1、LO2						0.9	$\Omega$			
	栅极驱动器低侧导通电阻	HO1、HO2						0.8	$\Omega$			
$V_{\text{TH-}}(\text{BOOT\_UV})$	负向自举 UVLO 阈值			$V(\text{HBx}) - V(\text{SWx})$ 下降				2.5	2.7	3.1	V	
$V_{\text{TH-}}(\text{BOOT\_UV})$	自举 UVLO 迟滞							300			mV	
$V_{\text{TH+}}(\text{BST\_OV})$	正向自举过压阈值			$V(\text{HBx}) - V(\text{SWx})$ 上升, $I_{\text{HBx}}=10\text{mA}$				5.1	5.5	5.9	V	
$V_{\text{TH}}(\text{GATEOUT})$	栅极驱动器输出开关检测	LO1、LO2			以 VCC 为基准				37			%
$V_{\text{TH}}(\text{GATEOUT})$	栅极驱动器输出开关检测	HO2、HO2			以 $V(\text{HBx}) - V(\text{SWx})$ 为基准				37			%
<b>热关断</b>												
$T_{T+J}$	热关断阈值	热关断阈值	$T_J$ 上升					164			$^{\circ}\text{C}$	
	热关断迟滞	热关断迟滞						15			$^{\circ}\text{C}$	
<b>热警告</b>												
	热警告阈值			$T_J$ 上升	THW_THRESHOLD=0b00				140			$^{\circ}\text{C}$
	热警告典型值编程范围							95	140			$^{\circ}\text{C}$
	热警告精度							$\pm 10$			$^{\circ}\text{C}$	
<b>R2D 接口</b>												
	内部基准电阻							31.77	33	34.23	k $\Omega$	

典型值对应于  $T_J=25^{\circ}\text{C}$ 。最小值和最大值限值在  $T_J=0^{\circ}\text{C}$  至  $70^{\circ}\text{C}$  温度范围内测得。除非另有说明，否则  $V_{(\text{BIAS})}=12\text{V}$

参数		最小值	典型值	最大值	单位
R <sub>CFG</sub>	R2D 设置 #0		0	0.1	k $\Omega$
	R2D 设置 #1	0.4956 7	0.511	0.5263 3	k $\Omega$
	R2D 设置 #2	1.1155	1.15	1.1845	k $\Omega$
	R2D 设置 #3	1.8139	1.87	1.9261	k $\Omega$
	R2D 设置 #4	2.6578	2.74	2.8222	k $\Omega$
	R2D 设置 #5	3.7151	3.83	3.9449	k $\Omega$
	R2D 设置 #6	4.9567	5.11	5.2633	k $\Omega$
	R2D 设置 #7	6.2953	6.49	6.6847	k $\Omega$
	R2D 设置 #8	8.0025	8.25	8.4975	k $\Omega$
	R2D 设置 #9	10.185	10.5	10.815	k $\Omega$
	R2D 设置 #10	12.901	13.3	13.699	k $\Omega$
	R2D 设置 #11	15.714	16.2	16.686	k $\Omega$
	R2D 设置 #12	19.885	20.5	21.115	k $\Omega$
	R2D 设置 #13	24.153	24.9	25.647	k $\Omega$
	R2D 设置 #14	29.197	30.1	31.003	k $\Omega$
	R2D 设置 #15	35.405	36.5	37.595	k $\Omega$
<b>保护/监测</b>					
	SCP 断续模式导通时间		0.85	1	1.15 ms
	SCP 断续模式关断时间		20.4	24	27.6 ms
<b>电缆压降补偿</b>					
	为进行电缆压降补偿而利用外部反馈提高的 V <sub>OUT</sub> 值	R <sub>(FB,top)</sub> = 100k $\Omega$ , CDC_GAIN = 0b01	V <sub>(CDC)</sub> = 0.2V	0.08	0.1 0.12 V
			V <sub>(CDC)</sub> = 1V	0.45	0.5 0.55 V
	为进行电缆压降补偿而利用内部反馈提高的 V <sub>OUT</sub> 值	CDC_GAIN = 0b01	V <sub>(CDC)</sub> = 0.2V	0.075	0.1 0.125 V
			V <sub>(CDC)</sub> = 1V	0.45	0.5 0.55 V
gm(cdc)	CDC 电流检测放大器跨导	$\Delta V_{(\text{IMON})} = 50\text{mV}$ 和 30mV	V <sub>(ISNSP)</sub> > 3.3V , EN_NEG_CL_LIMIT = 0	450	500 550 $\mu\text{S}$
	CDC 电流检测放大器带宽			1	MHz
	CDC 输出电流	$\Delta V_{(\text{IMON})} = 50\text{mV}$ , EN_NEG_CL_LIMIT = 0		23.3	25.0 26.8 $\mu\text{A}$
		$\Delta V_{(\text{IMON})} = 25\text{mV}$ , EN_NEG_CL_LIMIT = 0		10.6	12.5 14.4 $\mu\text{A}$
		$\Delta V_{(\text{IMON})} = 5\text{mV}$ , EN_NEG_CL_LIMIT = 0		0.8	2.5 4.2 $\mu\text{A}$
<b>驱动引脚</b>					

典型值对应于  $T_J=25^{\circ}\text{C}$ 。最小值和最大值限值在  $T_J=0^{\circ}\text{C}$  至  $70^{\circ}\text{C}$  温度范围内测得。除非另有说明，否则  $V_{(\text{BIAS})}=12\text{V}$

参数			最小值	典型值	最大值	单位	
	下拉电阻	SEL_DRV_SUP = 0b00、0b01、0b10	470		1400	$\Omega$	
	上拉电阻	SEL_DRV_SUP = 0b01 或 SEL_DRV_SUP = 0b10	530		1500	$\Omega$	
	最大输出电流	SEL_DRV_SUP = 0b00、0b01、0b10	3	9	16	灌电流 mA	
	最大输出电流	SEL_DRV_SUP = 0b01 或 SEL_DRV_SUP = 0b10	5	9	14	拉电流 mA	
	下拉电阻	SEL_DRV_SUP = 0b11	330		900	$\Omega$	
	上拉电阻		450		1200	$\Omega$	
	最大输出电流		灌电流	5	9	14	mA
	最大输出电流		拉电流	5	8	13	mA
	电荷泵开关频率	SEL_DRV_SUP = 0b11		100		kHz	
<b>输出放电</b>							
	输出放电电流	VO_DISCH = 0b00	17.5	25	32.5	mA	
		VO_DISCH = 0b01	35	50	65	mA	
		VO_DISCH = 0b10	52.5	75	97.5	mA	
$V_{\text{TH(DISCH)}}$	放电完成阈值		0.4	0.5	0.6	V	
<b>展频</b>							
	开关频率调制范围上限			7.8		%	
	开关频率调制范围下限			-7.8		%	

## 6.6 时序要求

在工作结温范围和建议的电源电压范围内测得（除非另有说明）

			最小值	标称值	最大值	单位
<b>总体器件特性</b>						
	最短时间低电平 EN 切换	EN 从 H 切换到 L 并从 L 切换到 H 所测得的时间	待定			$\mu\text{s}$
<b>I<sup>2</sup>C 接口</b>						
$f_{\text{SCL}}$	SCL 时钟频率	标准模式	0		100	kHz
		快速模式	0		400	
		快速+ 模式 <sup>(1)</sup>	0		1000	
$t_{\text{LOW}}$	SCL 时钟的低电平周期	标准模式	4.7			$\mu\text{s}$
		快速模式	1.3			
		快速+ 模式 <sup>(1)</sup>	0.5			
$t_{\text{HIGH}}$	SCL 时钟的高电平周期	标准模式	4.0			$\mu\text{s}$
		快速模式	0.6			
		快速+ 模式 <sup>(1)</sup>	0.26			
$t_{\text{BUF}}$	停止和启动条件之间的总线空闲时间	标准模式	4.7			$\mu\text{s}$
		快速模式	1.3			
		快速+ 模式 <sup>(1)</sup>	0.5			
$t_{\text{SU,STA}}$	重复启动条件的建立时间	标准模式	4.7			$\mu\text{s}$
		快速模式	0.6			
		快速+ 模式 <sup>(1)</sup>	0.26			

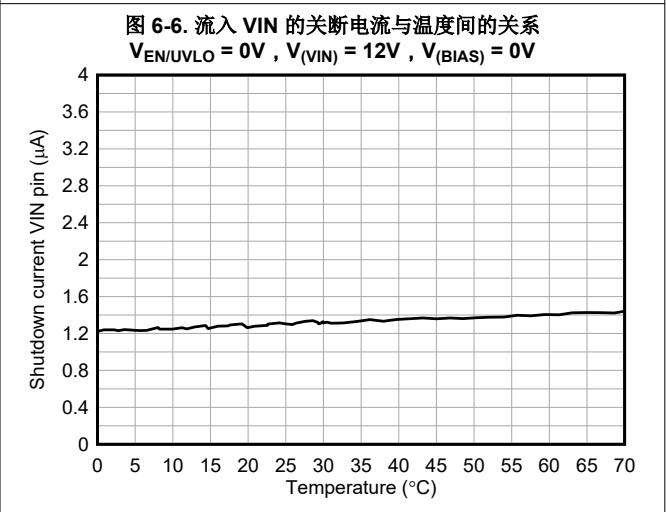
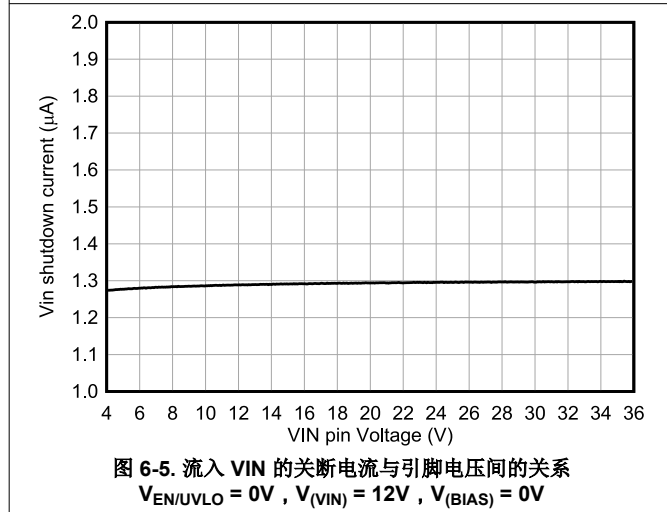
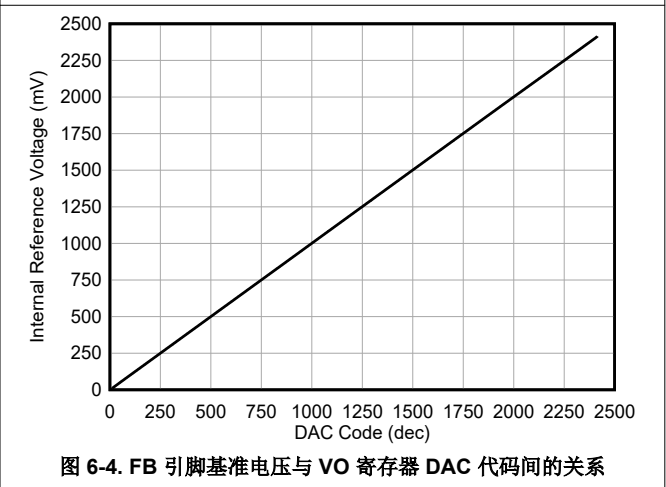
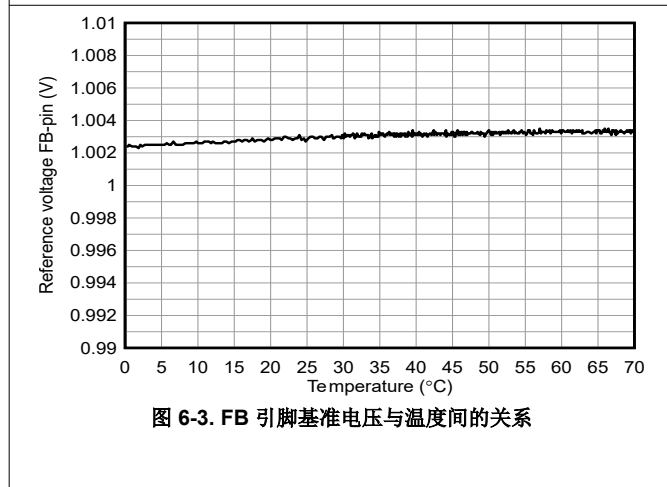
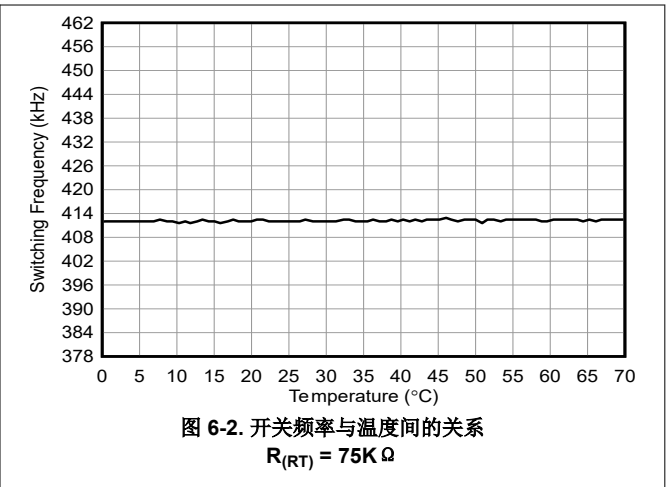
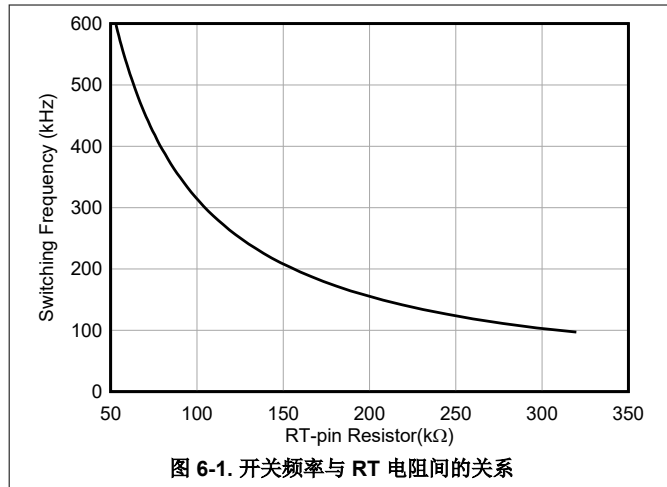
在工作结温范围和建议的电源电压范围内测得（除非另有说明）

			最小值	标称值	最大值	单位
t <sub>HD:STA</sub>	(重复)启动条件后的保持时间	标准模式	4.0			μs
		快速模式	0.6			
		快速+ 模式 (1)	0.26			
t <sub>HD:DAT</sub>	数据保持时间	标准模式	0			μs
		快速模式	0			
		快速+ 模式 (1)	0			
t <sub>r</sub>	SDA 和 SCL 信号的上升时间	标准模式			1000	ns
		快速模式	20		300	
		快速+ 模式 (1)			20	
t <sub>f</sub>	SDA 和 SCL 信号的下降时间	标准模式			300	ns
		快速模式	20×V <sub>DD</sub> /5.5		300	
		快速+ 模式 (1)	20×V <sub>DD</sub> /5.5		120	
t <sub>SU:STO</sub>	STOP 条件的建立时间	标准模式	4.0			μs
		快速模式	0.6			
		快速+ 模式 (1)	0.26			
t <sub>VD:DAT</sub>	数据有效时间	标准模式			3.45	μs
		快速模式			0.9	
		快速+ 模式 (1)			0.45	
t <sub>VD:ACK</sub>	数据有效确认时间	标准模式			3.45	μs
		快速模式			0.9	
		快速+ 模式 (1)			0.45	
C <sub>b</sub>	每个总线的容性负载	标准模式			400	pF
		快速模式			400	

 (1) 快速+ 模式受支持但不完全符合 I<sup>2</sup>C 标准

### 6.7 典型特性

以下条件适用 ( 除非另有说明 ) :  $T_J = 25^\circ\text{C}$  ,  $V_{(VCC2)} = 5\text{V}$





## 6.7 典型特性 (续)

以下条件适用 (除非另有说明) :  $T_J = 25^\circ\text{C}$  ,  $V_{(VCC2)} = 5\text{V}$

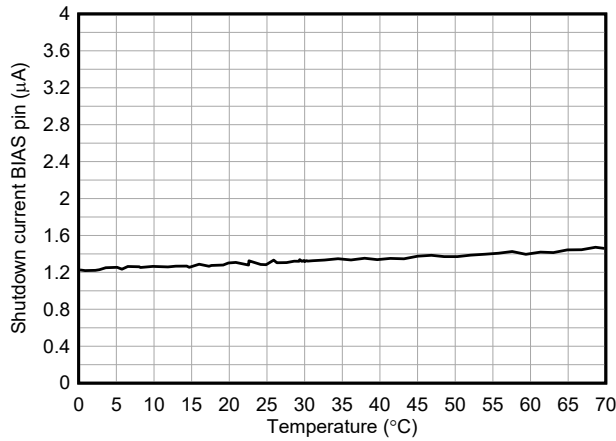


图 6-7. 流入 BIAS 的关断电流与温度间的关系  
 $V_{EN/UVLO} = 0\text{V}$  ,  $V_{(VIN)} = 3.5\text{V}$  ,  $V_{(BIAS)} = 12\text{V}$

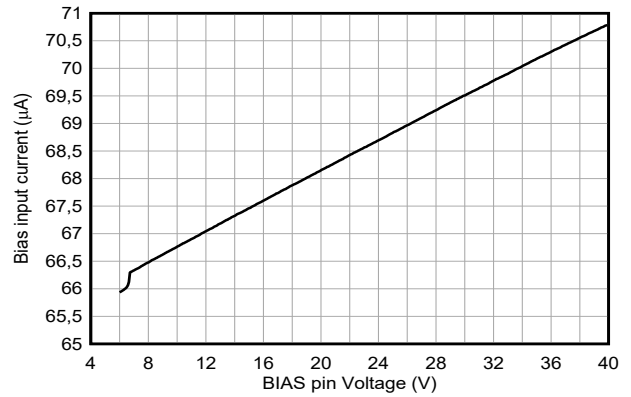


图 6-8. 流入 BIAS 的静态电流与 BIAS 引脚电压间的关系  
 $V_{(VIN)} = 3.5\text{V}$

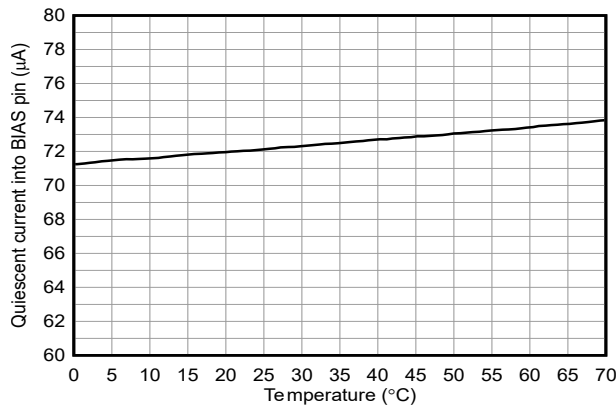


图 6-9. 流入 BIAS 的静态电流与温度间的关系  
 $V_{(BIAS)} = 12\text{V}$  ,  $V_{(VIN)} = 3.5\text{V}$

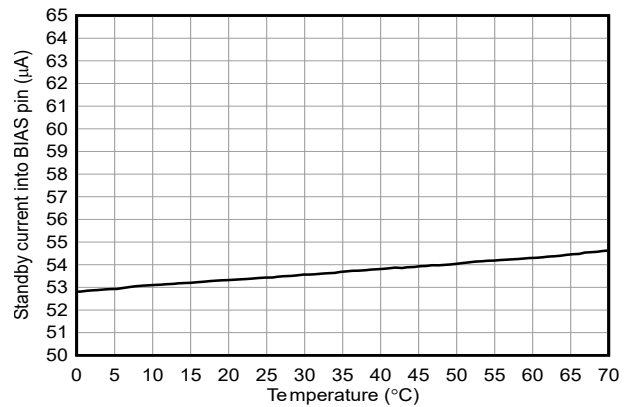


图 6-10. 流入 BIAS 的待机电流与温度间的关系  
 $V_{(VIN)} = 3.5\text{V}$  ,  $V_{(BIAS)} = 12\text{V}$

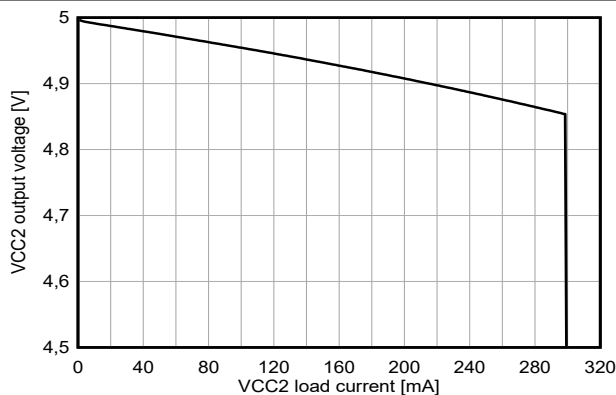


图 6-11. VCC2 LDO 输出电压与 VCC2 负载电流间的关系  
 $V_{(VIN)} = 12\text{V}$  ,  $V_{(BIAS)} = 0\text{V}$

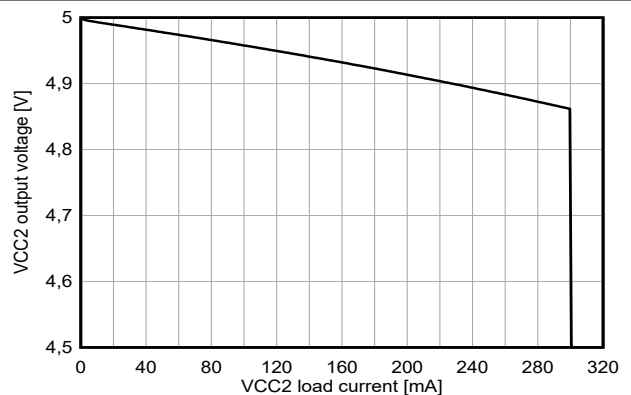


图 6-12. VCC2 LDO 输出电压与 VCC2 负载电流间的关系  
 $V_{(VIN)} = 3.5\text{V}$  ,  $V_{(BIAS)} = 12\text{V}$

## 6.7 典型特性 (续)

以下条件适用 (除非另有说明) :  $T_J = 25^\circ\text{C}$  ,  $V_{(VCC2)} = 5\text{V}$

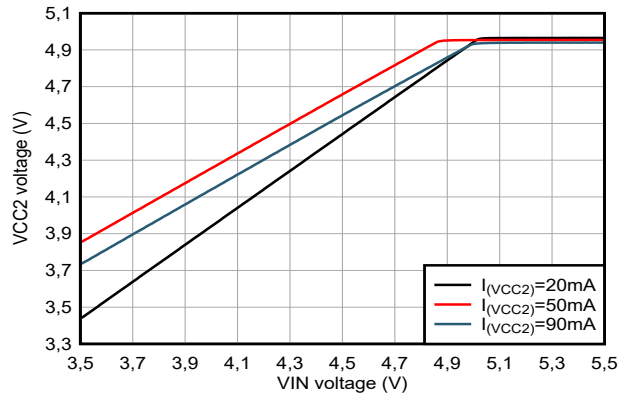


图 6-13. VCC2 LDO 输出电压与 VIN 电压间的关系  
 $V_{(BIAS)} = 0\text{V}$

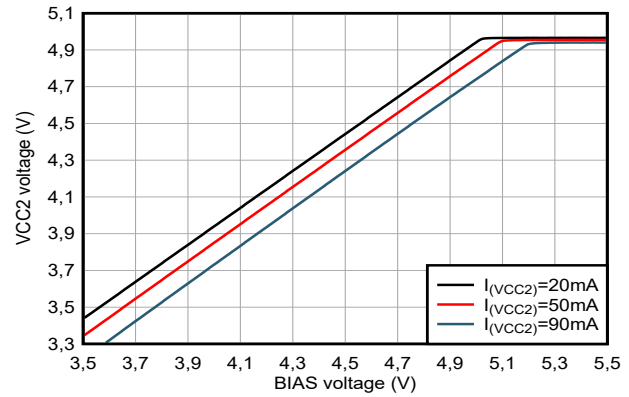


图 6-14. VCC2 LDO 输出电压与 BIAS 电压间的关系  
 $V_{(VIN)} = 2.5\text{V}$

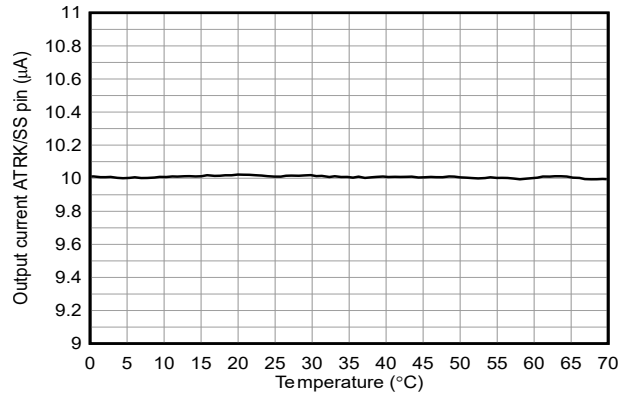


图 6-15. 软启动电流与温度间的关系

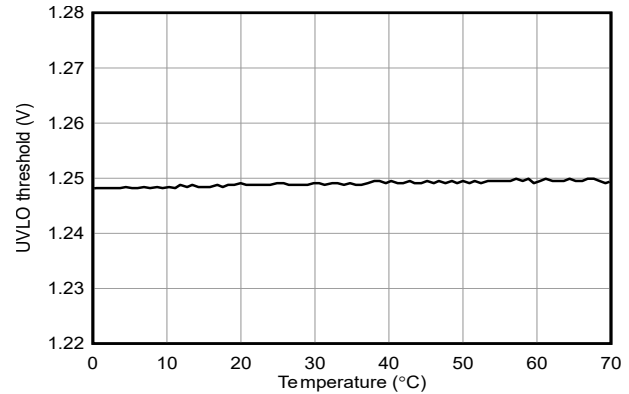


图 6-16. EN/UVLO 阈值与温度间的关系

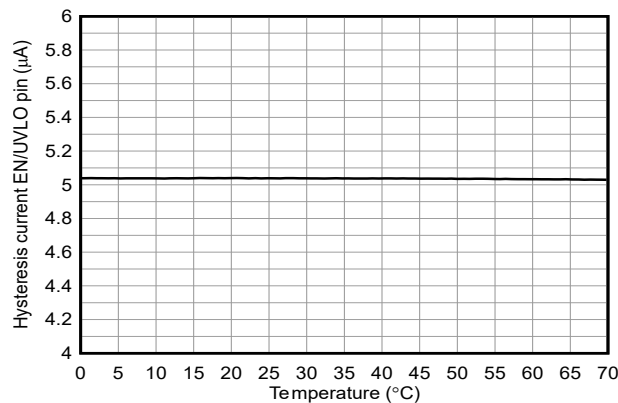


图 6-17. EN/UVLO 上的迟滞电流与温度间的关系

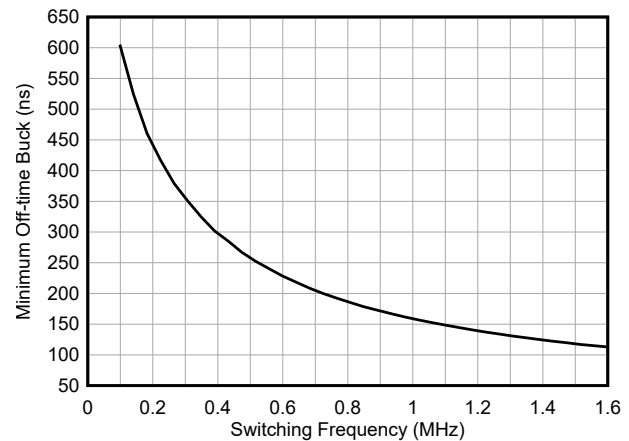


图 6-18. 降压最短关断时间与开关频率间的关系

## 6.7 典型特性 (续)

以下条件适用 (除非另有说明) :  $T_J = 25^\circ\text{C}$  ,  $V_{(VCC2)} = 5\text{V}$

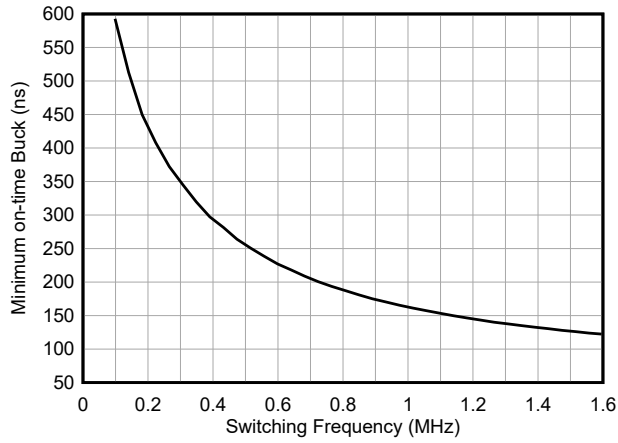


图 6-19. 降压最短导通时间与开关频率间的关系

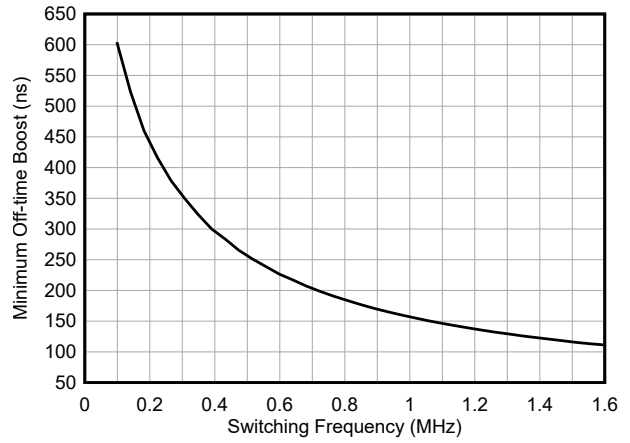


图 6-20. 升压最短关断时间与开关频率间的关系

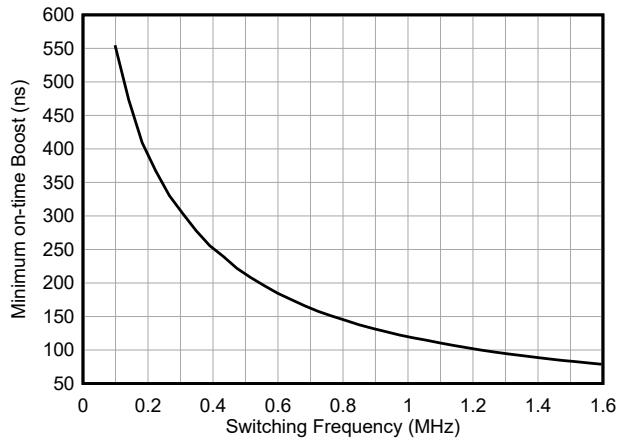


图 6-21. 升压最短导通时间与开关频率间的关系

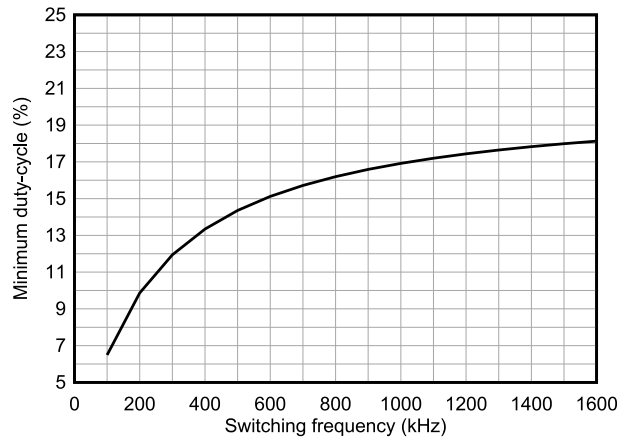


图 6-22. PSM 运行的降压最小占空比与开关频率间的关系 (SYNC\_OUT = 启用)

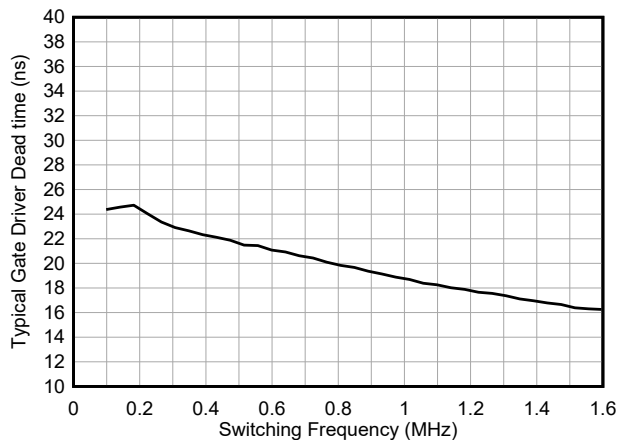


图 6-23. 栅极驱动器转换 (死区) 时间与开关频率间的关系  
SEL\_MIN\_DEADTIME\_GDRV = 0b01, SEL\_SCALE\_DT = 0b1, EN\_CONST\_TDEAD = 0b0

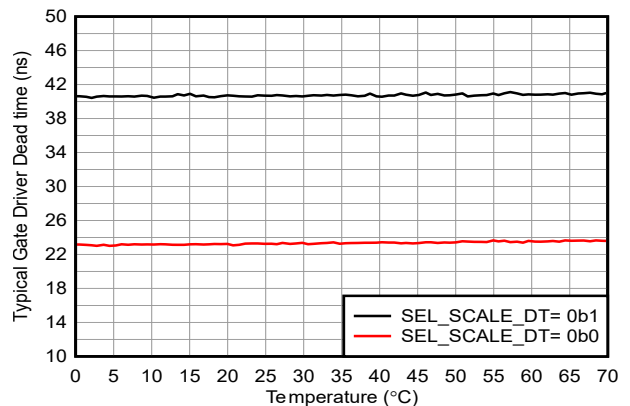


图 6-24. 栅极驱动器转换 (死区) 时间与开关频率间的关系  
 $f_{(sw)} = 100\text{kHz}$ , SEL\_MIN\_DEADTIME\_GDRV = 0b01, EN\_CONST\_TDEAD = 0b0, 低侧关断, 高侧导通

## 6.7 典型特性 (续)

以下条件适用 (除非另有说明) :  $T_J = 25^\circ\text{C}$  ,  $V_{(VCC2)} = 5\text{V}$

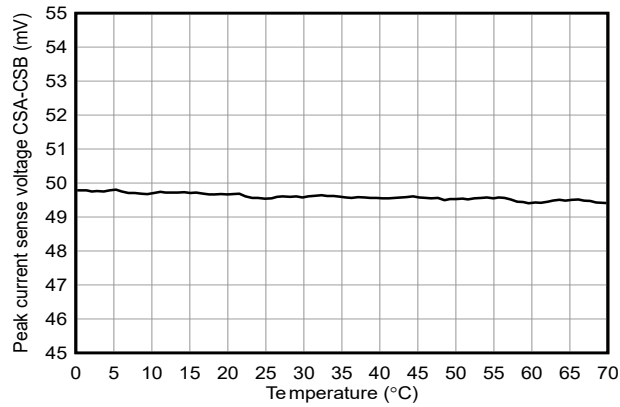


图 6-25. 峰值电流限制阈值电压与温度间的关系

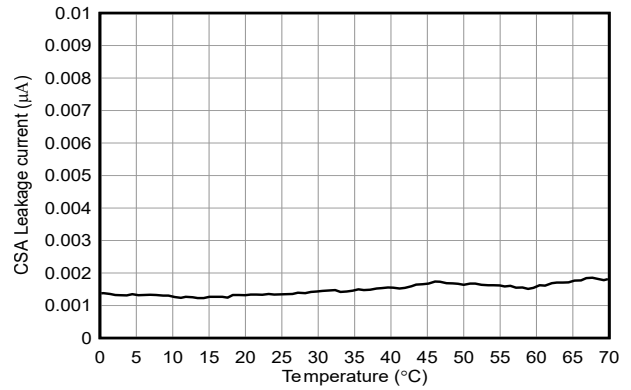


图 6-26. CSA 输入电流与温度间的关系

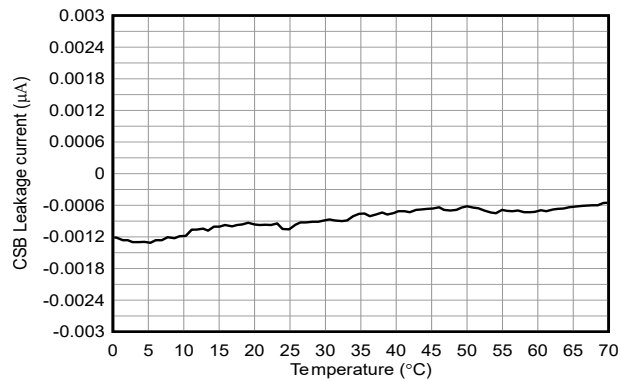


图 6-27. CSB 输入电流与温度间的关系

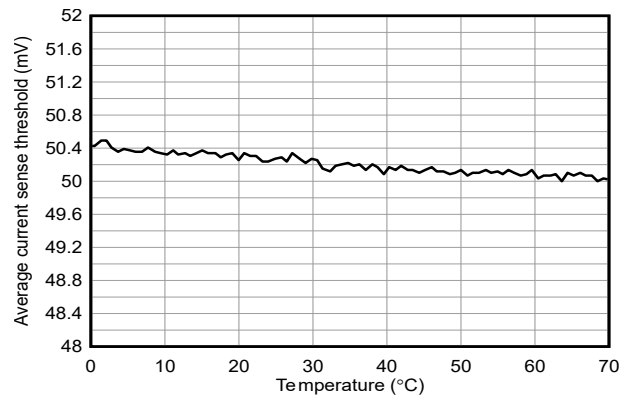


图 6-28. 平均电流限制阈值电压与温度间的关系  
 $ILIM\_THRESHOLD = 0x64$

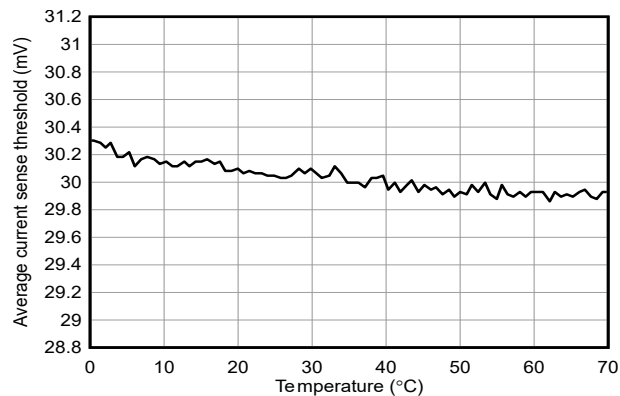


图 6-29. 平均电流限制阈值电压与温度间的关系  
 $ILIM\_THRESHOLD = 0x3C$

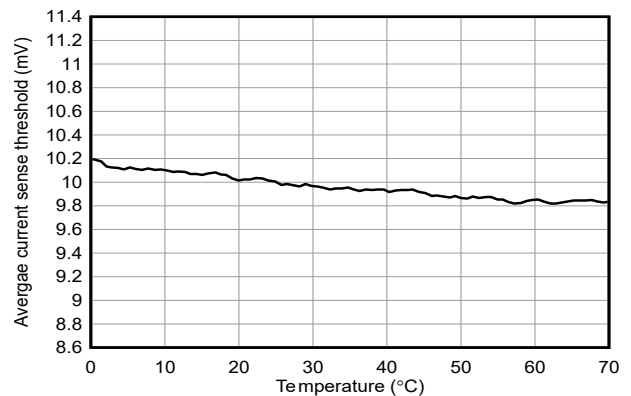


图 6-30. 平均电流限制阈值电压与温度间的关系  
 $ILIM\_THRESHOLD = 0x14$

## 7 参数测量信息

### 栅极驱动器上升时间和下降时间

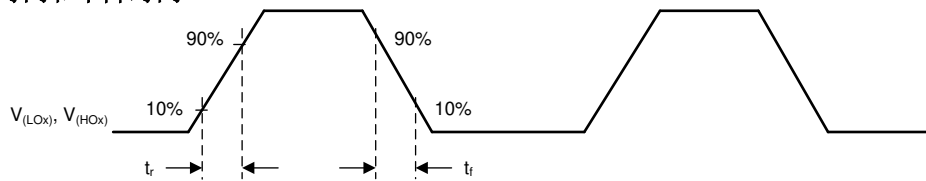


图 7-1. 栅极驱动器  $t_r$ 、 $t_f$  时序图

### 栅极驱动器死区 (转换) 时间

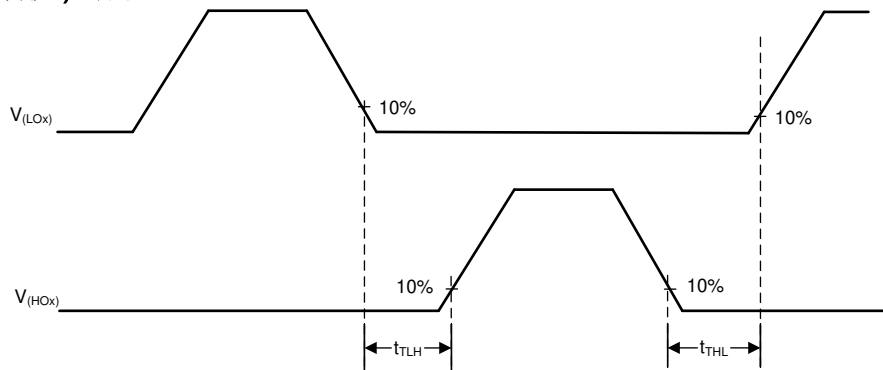


图 7-2. 栅极驱动器  $t_t$  时序图

## 8 详细说明

### 8.1 概述

LM51772 是一款四开关降压/升压控制器。无论输入电压是高于、等于还是低于调节后的输出电压，该器件均可提供稳定的输出电压。在省电模式下，该器件支持在整个输出负载范围内实现出色的效率。

LM51772 以固定的开关频率运行（在 fPWM 模式下），该频率可通过 RT 和 SYNC 引脚进行设置。在降压、升压和降压/升压运行期间，开关频率保持恒定。该器件在所有工作模式下均可保持小模式转换纹波。

可通过集成式 I2C 接口对输出电压和器件配置进行动态编程。集成和可选的高侧电流传感器具有精确的输出电流限制功能。LM51772 的平均电流限值还可通过 I2C 接口进行配置。

## 8.2 功能方框图

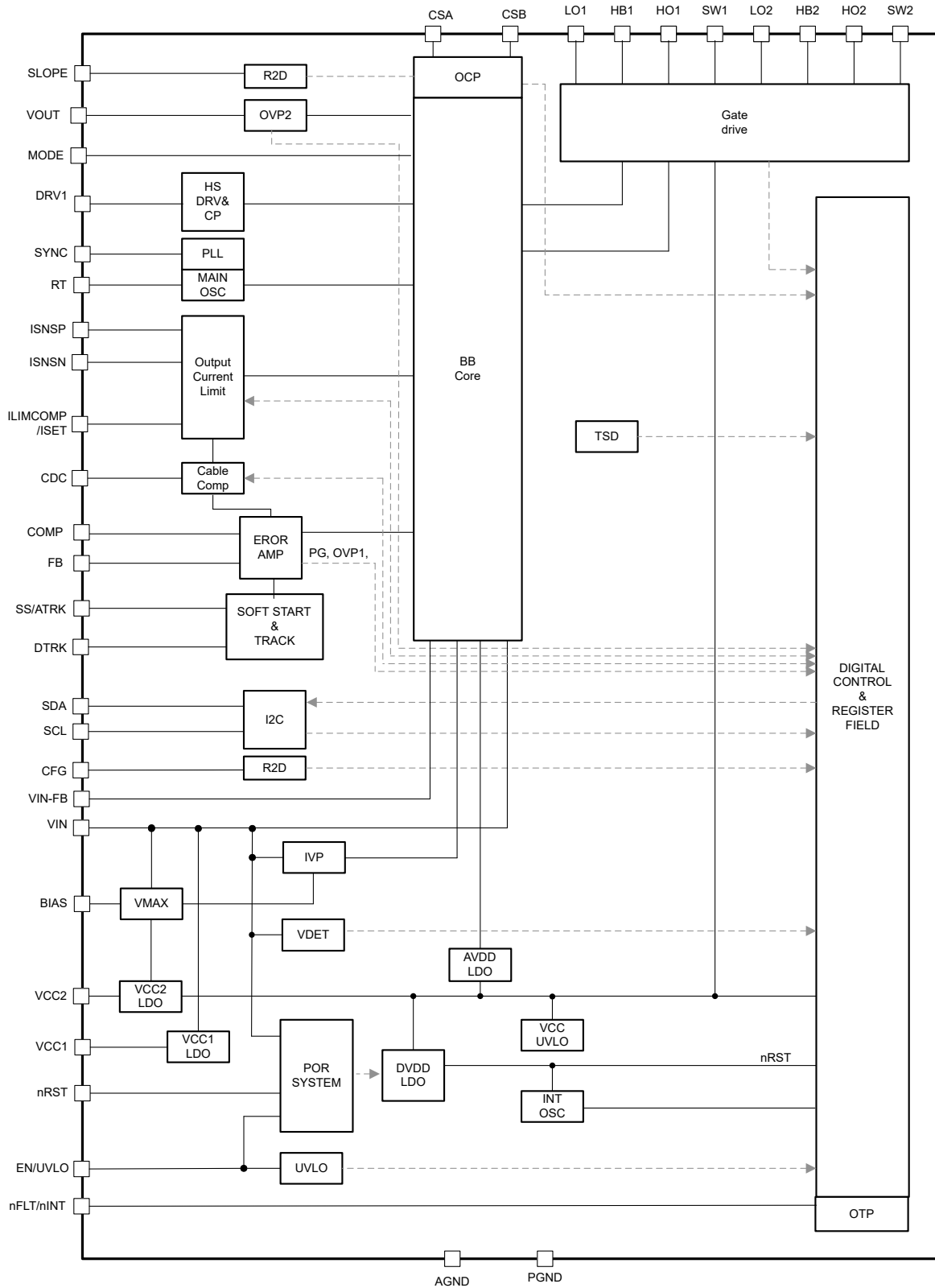


图 8-1. LM251772 功能方框图

## 8.3 特性说明

### 8.3.1 降压/升压控制方案

LM251772 降压/升压控制算法可确保在不同的工作模式之间进行无缝切换，并提供固定频率运行模式和功率级保护特性。内部状态机通过三个有效开关状态来控制电流：

状态 I：晶体管 Q1 和 Q3 导通。Q2 和 Q4 未导通（升压模式磁化状态）。

状态 II：晶体管 Q1 和 Q4 导通。Q2 和 Q3 未导通（升压消磁或降压磁化状态）。

状态 III：晶体管 Q2 和 Q4 导通。Q1 和 Q3 未导通（降压消磁状态）。

开关	状态 I	状态 II	状态 III
Q1	ON	ON	OFF
Q2	OFF	OFF	ON
Q3	ON	OFF	OFF
Q4	OFF	ON	ON

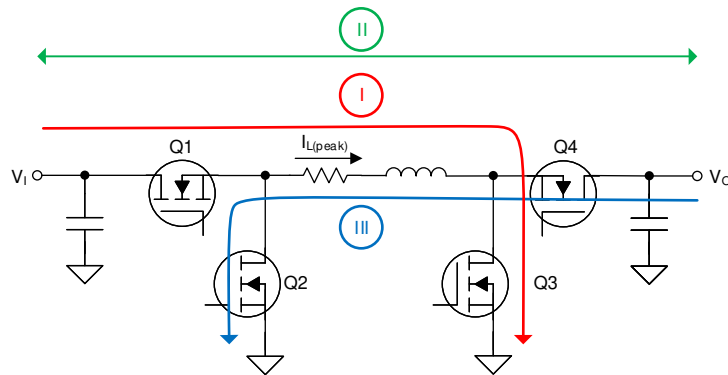


图 8-2. 降压/升压有效开关状态

#### 8.3.1.1 降压模式

在降压模式下运行时，转换器用内部时钟信号启动一个降压磁化周期（状态 II）。当电感器达到其峰值电流时，转换器继续进入降压消磁状态（状态 III）。下一个时钟信号到来时，转换器改回降压磁化周期，并启动一个新的开关周期，对峰值电流进行采样。只要占空比未达到最短关断时间，电流控制就会保持在降压工作模式。

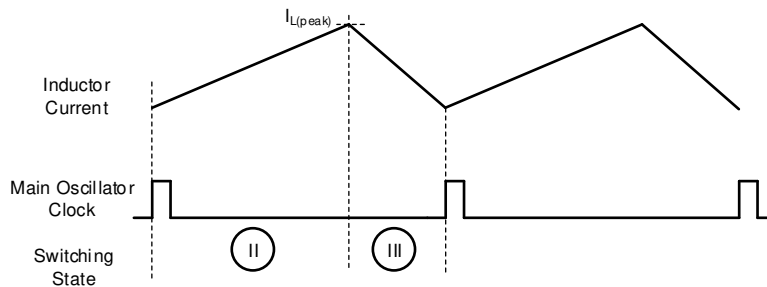


图 8-3. 连续电流降压运行模式下的电感器电流

### 8.3.1.2 升压模式

在升压模式下运行时，转换器用内部时钟信号启动一个升压磁化周期（开关状态 I）。在对电感器电流进行采样之后，该器件会转换到开关状态 II，即升压消磁状态。升压模式下的最大占空比受最短升压导通时间和所选开关频率的限制。

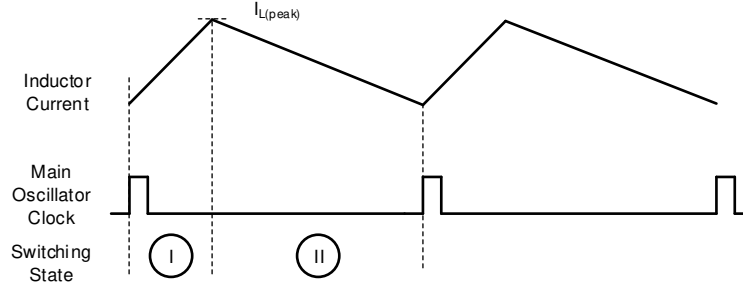


图 8-4. 连续电流升压运行模式下的电感器电流

### 8.3.1.3 降压/升压模式

一旦升压模式运行时的导通时间小于最短导通时间或降压模式下的关断时间小于最短关断时间，控制将转换至降压/升压运行模式。在连续电流降压/升压模式下，控制会在达到峰值电流之前增加一个升压磁化（状态 I）开关周期。因此，降压/升压运行模式始终包含全部三个开关周期（状态 I、状态 II 和状态 III）。此模式下的峰值电流检测在开关状态 I 结束时进行。

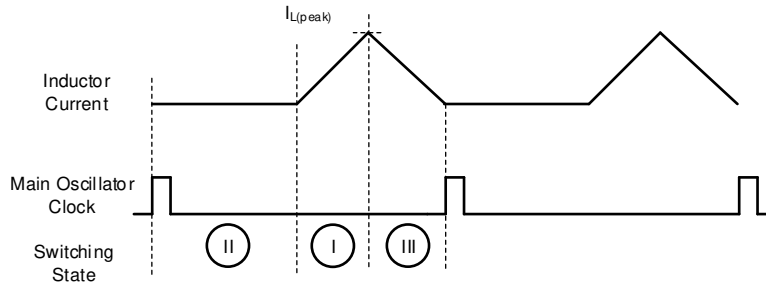


图 8-5. 连续降压/升压运行模式下的电感器电流



### 8.3.2 节能模式

当 MODE 引脚为低电平时，省电模式 (PSM) 将激活。在这种运行模式下，开关活动减少，效率最大化。如果 MODE 引脚为高电平，则会禁用省电模式。然后，转换器将在连续导通模式 (CCM) 或强制 PWM 模式 (fPWM) 下运行。

在 PFM 升压、降压或降压/升压模式下，转换器以低至定义的最小峰值电流运行。如果达到该最小电流 (PSM 进入阈值)，PWM 会将运行模式更改为单脉冲。单脉冲运行期间包含所有三种状态 (I、II、III)。单脉冲运行期间的占空比基于计时器，并适应不同的 VIN 和 VOUT 检测电压。为了获得较小的输出电压纹波，转换器调制方案对低于 PSM 进入阈值的开关活动使用一个脉冲或多个单脉冲。

如果电感器电流 (负载电流) 进一步降低，单脉冲的频率会降至所选开关频率的大约四分之一。电感器 (负载电流) 进一步降低时，输出电压会增加，因为负载消耗的能量小于转换器在开关期间产生的能量。如果 VO 增加，电压调节环路会检测到该增加情况并将器件变为暂停状态，或者如果已启用 TI 专用的睡眠模式 (uSleep) (例如，表 8-6)，则会进入 uSleep 模式。

在 uSleep 模式下，两个低侧都会导通，为 HB1 和 HB2 提供高侧栅极电源以进行充电。其他内部电路会部分关断，以便将转换器的电流消耗降至尽可能低。如果输出电压达到标称输出电压设定点，则开关活动会在短暂的唤醒时间后再次开始。

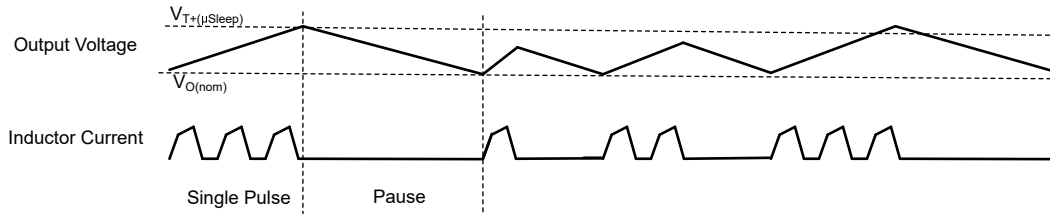


图 8-6. 省电模式的时序图 (禁用 uSleep)

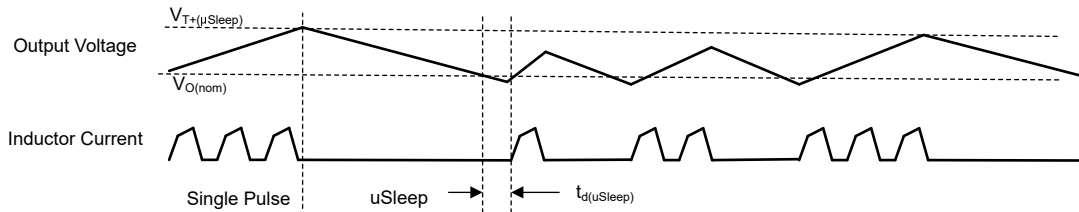


图 8-7. 省电模式的时序图 (启用 uSleep)

PSM - ACM (自动导通模式) 是适用于 4 开关降压/升压运行情况的高输出电流省电模式。在负载高于 PSM 进入阈值的降压/升压运行区域，开关脉冲将被跳过，控制将进入 ACM。在这里，器件调节保持在状态 II，并将输入传导至功率级的输出。必要时，控制以最短的状态 I 或状态 III 时间启动开关活动，以便按照电压调节环路的要求保持电感器电流。因此，输出电压仍然处于完全稳压状态，且器件维持所有保护功能，例如 OCP。

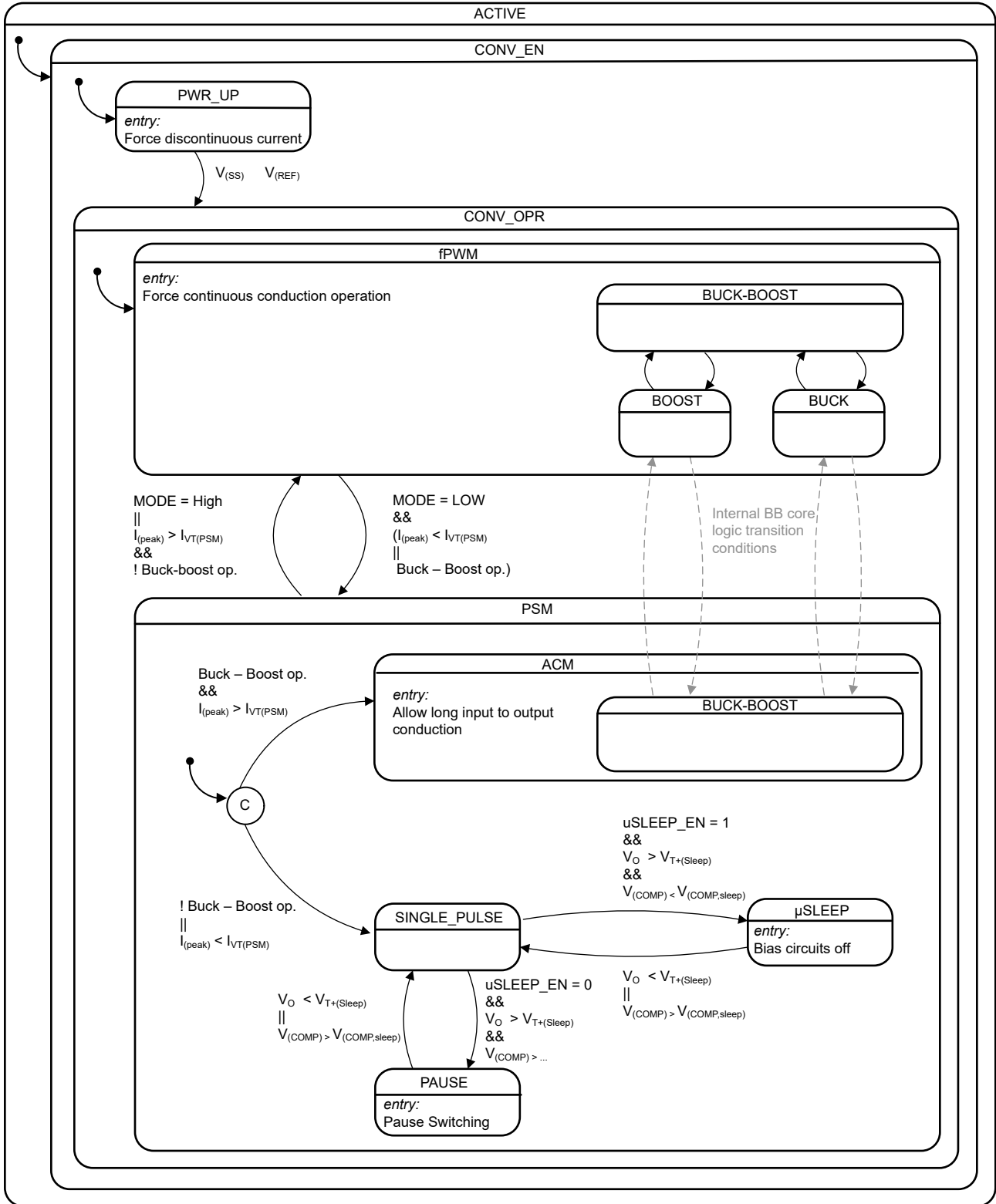


图 8-8. 采用默认寄存器设置时 PSM 的功能状态图

LM251772 具有自适应省电模式阈值 ( 请参阅 [PSM 进入阈值和纹波电流与输入电压间的关系通用曲线图](#) )。内部算法从以下来源获得  $I_{VT(PSM)}$  :

- VIN 引脚上施加的输入电压检测
- 来自 VOUT 引脚的输出电压
- 通过 ADDR/SLOPE 引脚 ( 表 8-4 ) 或表 9-15 中的 SEL\_SLOPE\_COMP 寄存器选择或编程的斜率补偿系数 ( $m_{sc}$ )。
- CFG3 引脚上选择的电感器降额因子 ( 表 8-6 )。INC\_INDUCTOR\_DERATING 会将默认设置增加 1LSB。或表 9-15 中编程的 SEL\_INDUCT\_DERATE 寄存器。必须根据电感器制造商数据表在 LM51772 功率级 ( $R_{CS}$ ) 设计的最大电流下选择电感器降额。

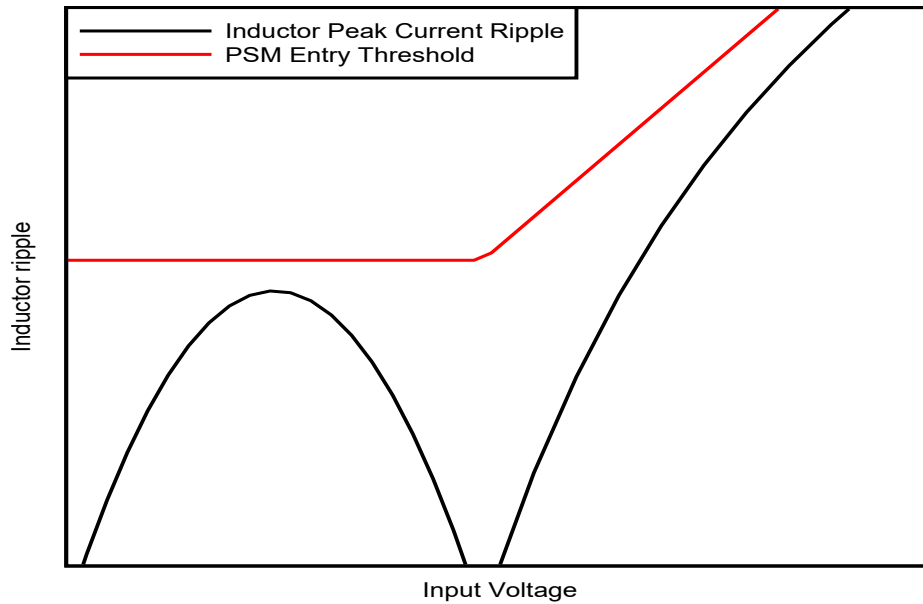


图 8-9. PSM 进入阈值和纹波电流与输入电压间的关系通用曲线图

如果转换器在导通时间小于  $\approx 300\text{ns}$  的降压运行条件下以及轻负载条件下运行，建议开启 SYNC 输出而不是使用 SYNC 输入功能来提供低电感器电流纹波。

### 8.3.3 参考系统

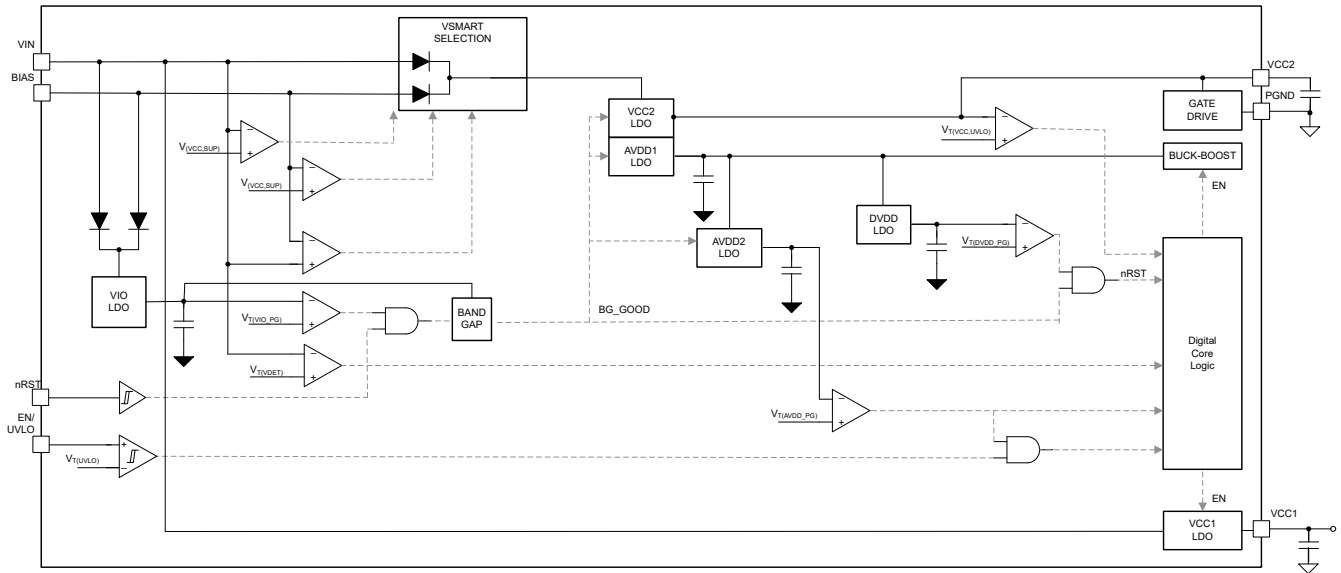


图 8-10. 参考系统功能方框图

#### 8.3.3.1 VIO LDO 和 nRST-PIN

VIO LDO 为 IO 引脚缓冲器和比较器供电。一旦 VIN 引脚或 BIAS 引脚上的电压高于正向 POR 阈值  $V_{T+}(POR)$  且 nRST-PIN 高于  $V_{T+}(nRST)$ ，内部辅助电源将激活，器件将处于待机模式。

当 nRST 引脚电压低于待机阈值  $V_{T-}(nRST)$  时，器件将保持在低功耗关断模式，以便保持器件电源轨的最小输入静态电流。

#### 8.3.4 电源电压选择 - VSMART 开关和选择逻辑

有两个引脚可为内部稳压器供电。由于内部的电源电压选择电路，该器件可以确保在低输入或输出电压以及输出短路等瞬态运行条件下无缝运行，从而降低功率耗散。当 VIN 或 BIAS 引脚上的电压均高于切换阈值 ( $V_{T(VCC, SUP)}$ ) 时，VSMART 开关会从这两个引脚中选择电压较低的引脚。如果一个引脚电压低于切换阈值，则会选择另一个电源引脚。如果两个引脚都低于切换阈值，则会选择 VIN 和 BIAS 中较高的电压作为电源电压。以下是电源引脚的通用配置：

- VIN 引脚连接到电源电压。BIAS 引脚连接到 VOUT。在启动期间，只要输出电压不高于电源切换阈值，VIN 便会为内部稳压器供电。一旦  $V_O$  足够高，电源电流就会来自 BIAS 引脚。
- VIN 连接到输入电源电压，BIAS 引脚连接到辅助电源（例如，现有的 12V 直流/直流转换器）。这种配置通常用于输入和输出电压为高压的应用，在此类应用中必须进一步最大限度降低集成线性稳压器上的功率耗散。
- 如果不使用 BIAS 引脚，建议将 BIAS 接地，该器件始终使用 VIN LDO，并尽可能降低静态电流。

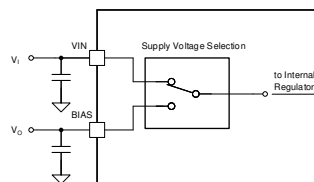


图 8-11. VSMART 电源方案 1

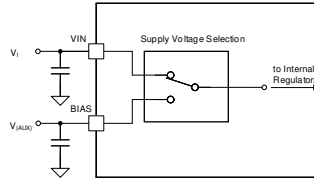


图 8-12. VSMART 电源方案 2

当 FORCE\_BIAS 位设置为 0b1 时，该器件不会直接在两个电源引脚 BIAS 和 VIN 之间选择最高电压。为了使 LDO 上的功率损耗最小，VSMART 逻辑将决定最接近目标电源  $V_{T(VCC,SUP)}$  的电压。表 8-1 提供了选择条件的概况：

表 8-1. VSMART 选择真值表

$V_{(BIAS)}$	$V_{(VIN)}$	VSMART 电源
X	$> V_{T+(VCC2,SUP)} \ \&\& \ < V_{(BIAS)}$	VIN-PIN
$> V_{T+(VCC2,SUP)} \ \&\& \ < V_{(VIN)}$	X	BIAS-PIN
$< V_{T-(VCC2,SUP)}$	X	VIN-PIN
X	$< V_{T-(VCC2,SUP)}$	BIAS-PIN
$> V_{T+(VCC2,SUP)} \ \&\& \ > V_{(VIN)}$	$> V_{T+(VCC2,SUP)}$	VIN-PIN
$> V_{T+(VCC2,SUP)}$	$> V_{T+(VCC2,SUP)} \ \&\& \ > V_{(BIAS)}$	BIAS-PIN

有一个 FORCE\_BIAS 位，如果该位为 0b1，则会降低并优先考虑 BIAS 引脚的切换阈值。目的是支持 VCC2 的标称电压为 5V 的外部电源，但在外部电源的时序不符合启动时序时仍然能够使用 VIN 电源启动。VCC2 电源的选择遵循以下行为规则：

- 如果 BIAS 电压低于  $V_{T+(Force,BIAS)}$ ，则会选择 VIN。
- 如果 BIAS 电压高于  $V_{T+(Force,BIAS)}$ ，则无论 VIN 是否高于  $V_{T+(VCC2,SUP)}$ ，都会选择 BIAS

### 8.3.5 使能和欠压锁定

LM251772 具有双功能使能和欠压锁定 (UVLO) 引脚。。图 8-13 展示了 UVLO 方框图。

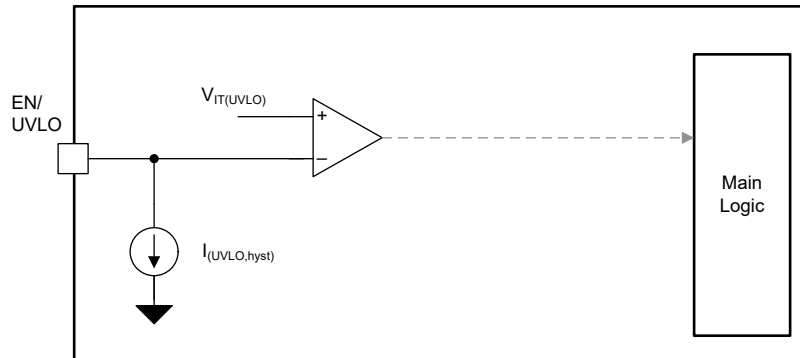


图 8-13. 功能方框图 UVLO 和 VDET

#### 8.3.5.1 UVLO

借助此功能，该器件可以检测功率级的低输入电压情况，以避免欠压情况。检测阈值以及所需的迟滞可通过 EN/UVLO 引脚上的外部分压器进行调整。

UVLO 具有用于关断的内部延迟时间 ( $t_{d(UVLO)}$ )，以避免由于 UVLO 检测引脚上的输入噪声而导致转换器发生任何意外的关断。EN/UVLO 引脚上的电压低于  $V_{T-(UVLO)}$  阈值的时间必须达到  $t_{d(UVLO)}$  延迟时间。满足这些条件后，器件逻辑将立即停止运行转换器

如果 EN/UVLO 引脚电压低于  $V_{T+(EN)}$  阈值，则 UVLO 迟滞的内部电流源处于活动状态。如果 EN/UVLO 引脚电压高于  $V_{T+(UVLO)}$  阈值，则 UVLO 迟滞的内部电流源将关闭。

### 8.3.6 内部 VCC 稳压器

#### 8.3.6.1 VCC1 稳压器

LM51772 有一个 VCC1 稳压器可提供 LDO 输出以用作系统中的辅助电源。VCC1 由 VIN 引脚直接供电。在大多数应用中，该输出用于为向 LM51772 发送数据的 I2C 控制器器件供电。下面展示了该应用的图纸。

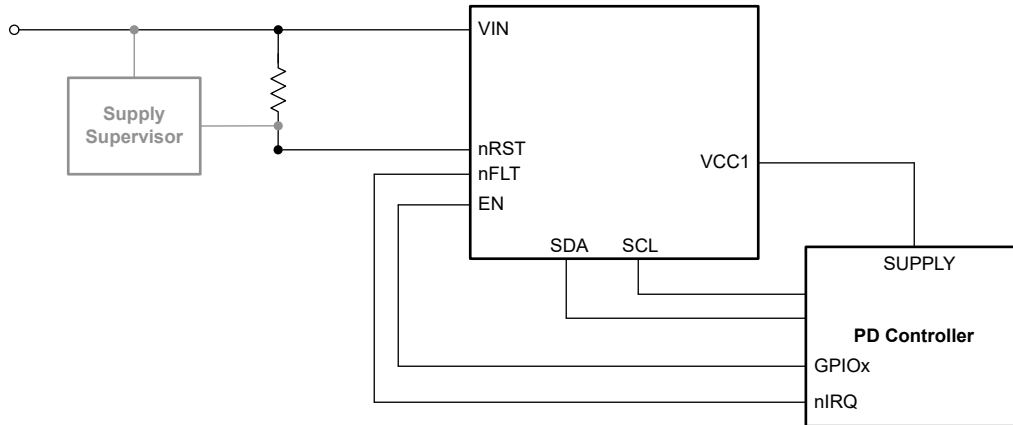


图 8-14. 简化版原理图

为了确保可以满足此类系统的电源序列，VCC1 会在器件进入待机模式时启动。请参阅下面的典型上电序列。

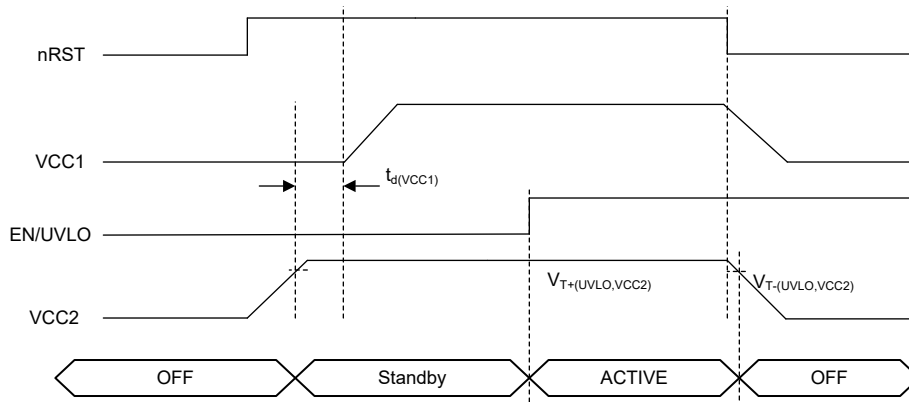


图 8-15. VCC 稳压器时序图

VCC1 稳压器在轻负载条件下可提供高直流精度，支持用于提供外部电路（例如比较器或运算放大器）的基准电压。

通过 R2D 或 I<sup>2</sup>C 接口启用/禁用 VCC1。因此，VCC1 的启动由 R2D 读数控制。

#### 8.3.6.2 VCC2 稳压器

VCC2 稳压器是集成栅极驱动器的电源。一旦 nRST 引脚上的电压高于上升阈值，LDO 就会以低电流预偏置模式启动。如果 EN/UVLO 引脚高于上升阈值，则 VCC2 会完全激活，并提供根据电气特性参数指定的目标性能。

建议不要将外部负载连接到 VCC2 引脚

### 8.3.7 误差放大器和控制

#### 8.3.7.1 输出电压调节

该器件有一个内部误差放大器 (EA) 可以调节输出电压。输出电压在 FB 引脚上被检测到。EA 的基准通过软启动和 V<sub>O</sub> 跟踪引脚供电。COMP 引脚是 gm 级的输出，并连接到外部补偿网络。

由于选择的误差放大器实现方式，LM251772 COMP 引脚上的电压处于稳态，从而准确反映了电感器的标称峰值电流值。

图 8-16 展示了 fPWM 模式下误差放大器的控制 V/I 特性。您可以参考此信息来实施需要进行内部电流环路调节的应用设计。

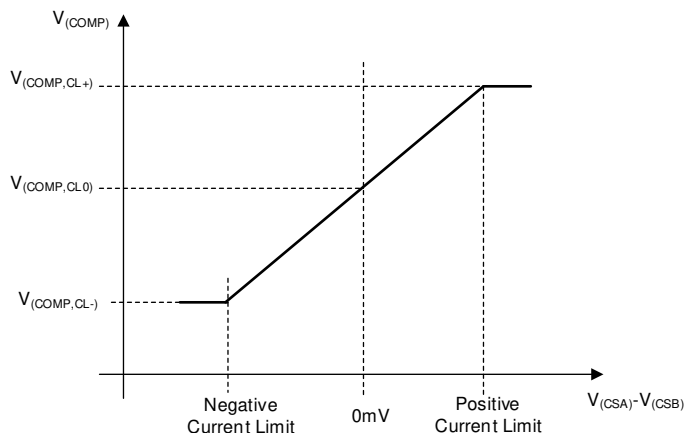


图 8-16. 峰值电流检测电压与  $V_{COMP}$  间关系的控制函数

### 8.3.7.2 输出电压反馈

对于采用外部反馈分压器的应用，请在输出电容和 FB 引脚之间使用电阻分压器网络。使用以下公式来计算电阻值。

$$R_{FB,top} = (V_{(VOUT)} - V_{(REF)}) \times R_{FB,bot} \quad (1)$$

为了维持固定电压和接口可编程电压，该器件包含一个内部分压器。在这种情况下，FB 不用于检测环路调节的输出电压，而是使用 VOUT 引脚来检测功率级上的输出电压。

通过 FB 引脚在内部和外部反馈分压器之间进行选择。如果 FB 引脚上的电压高于  $V_{T+(SEL,iFB)}$ ，则在开始软启动之前，该器件将使用内部或外部反馈。无法动态选择内部和外部 FB，引脚信息会被锁存，直到下一次 EN 或  $V_{(POR)}$  下电上电。选择内部反馈分压器的一种典型方法是在 EN 引脚被拉高之前将分压器连接到 VCC2

内部反馈分压器的分压比可以通过 SEL\_DIV20 位进行更改。（请参阅表 9-16）。

建议在更改 SEL\_DIV20 位后（重新）写入 VOUT\_A。

下面概述了根据 VOUT\_A 和 SEL\_DIV20 可能存在的  $V_o$  设置

表 8-2. SEL\_DIV 20 = 0b0

参数	值
输出电压最小值	1.0V
输出电压最大值	24V
输出电压编程步长典型值	10mV



可以使用以下公式来计算标称输出电压：

$$V_{(O,NOM)} = [[VOUT\_TARGET1\_MSB[3:0]][VOUT\_TARGET1\_LSB[7:0]]] \cdot 10\text{ mV} \quad (2)$$

表 8-3. SEL\_DIV 20 = 0b1

参数	值
输出电压最小值	3.3V
输出电压最大值	48V
输出电压编程步长典型值	20mV

“VOUT\_A” 控制寄存器的读取寄存器值被钳制在寄存器范围的下限和上限。

- 如果先前写入的寄存器值低于钳位电压的值（例如 3.3V），则寄存器读取值会被钳位到最低钳位电压（例如，如果 SEL\_FB\_DIV20 = 0b1，最低钳位电压为 3.3V）。
- 如果先前写入的寄存器值高于钳位电压的最高值（例如 48V），则寄存器读取值会被钳位到最高钳位电压（例如，如果 SEL\_FB\_DIV20 = 0b1，最高钳位电压为 48V）。

可以使用以下公式来计算标称输出电压：

$$V_{(O,NOM)} = [[VOUT\_TARGET1\_MSB[3:0]][VOUT\_TARGET1\_LSB[7:0]]] \cdot 20\text{ mV} \quad (3)$$

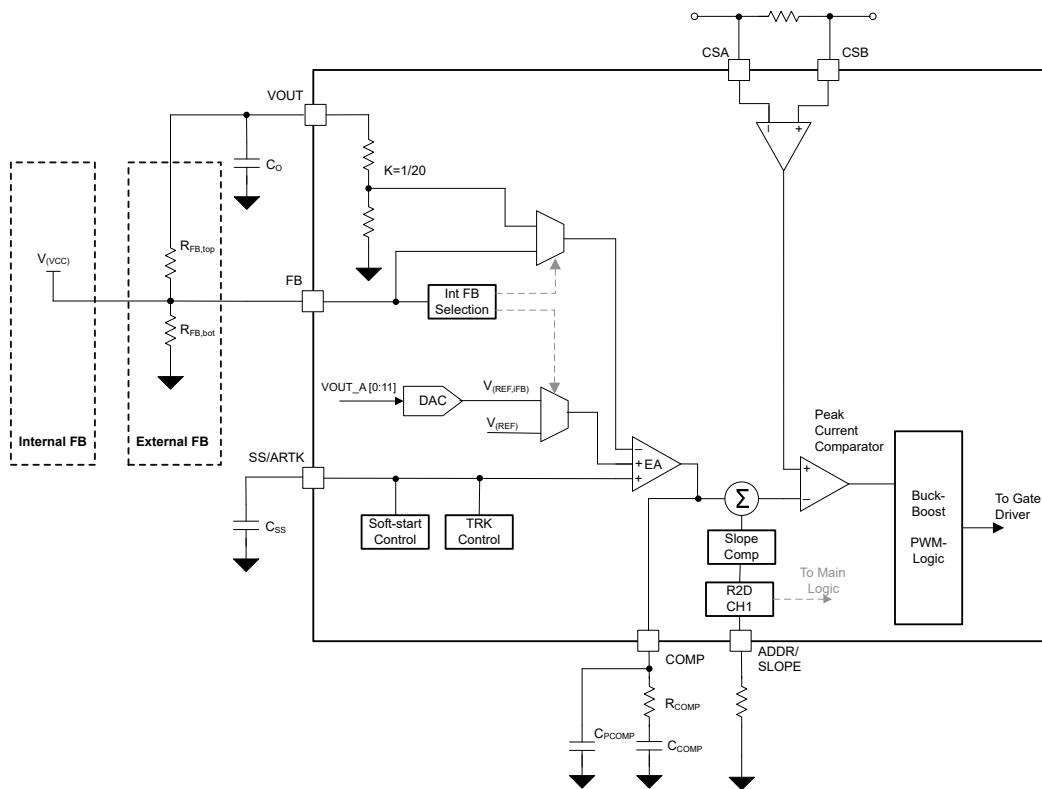


图 8-17. EA 功能方框图

### 8.3.7.3 电压调节环路

LM251772 有一个内部误差放大器 (EA) 可以调节输出电压。输出电压通过外部电阻器在 FB 引脚上被检测到，这些电阻器决定了目标或标称输出电压。EA 的基准将构成软启动和模拟输出电压跟踪引脚 (SS/ATRK)。COMP 引脚是内部 gm 级的输出，并连接到外部补偿网络。补偿网络上的电压是器件内部峰值电流控制环路的标称值。

请使用以下公式来计算外部元件：

**外部反馈：**

$$R_{(COMP)} = \frac{2\pi \times f_{(BW)}}{gm_{(ea)}} \times \frac{R_{(FB,bot)} + R_{(FB,top)}}{R_{(FB,bot)}} \times \frac{10 \times R_{(CS)} \times C_O}{1 - D_{max}} \quad (4)$$

**内部反馈：**

$$R_{(COMP)} = \frac{2\pi \times f_{(BW)}}{gm_{(ea)}} \times 20 \times \frac{10 \times R_{(SNS1)} \times C_O}{1 - D_{max}} \quad (5)$$

**内部和外部反馈通用：**

$$C_{(COMP)} = \frac{1}{2\pi \times f_{(CZ)} \times R_{(COMP)}} \quad (6)$$

$$C_{(PCOMP)} = \frac{1}{2\pi \times 10 \times f_{(BW)} \times R_{(COMP)}} \quad (7)$$

对于大多数应用，TI 建议在补偿的带宽选择方面遵循以下指南。

带宽 ( $f_{(BW)}$ ) 的硬性限制是升压模式下的右半平面零点：

$$f_{RHPZ} = \frac{1}{2\pi} \times \frac{V_{(VOUT)} \times (1 - D_{max})^2}{I_{O,max} \times L} \quad (8)$$

最大推荐带宽必须在以下边界内：

$$f_{(BW)} < \frac{1}{3} \times f_{RHPZ} \quad (9)$$

$$f_{(BW)} < \frac{1}{10} \times (1 - D_{max}) \times f_{(SW)} \quad (10)$$

补偿零点 ( $f_{CZ}$ ) 的位置必须根据升压的主导极点来确定。

$$f_{CZ} = 1.5 \times f_{pole,boost} \quad (11)$$

$$f_{pole,boost} = \frac{1}{2\pi} \times \frac{2 \times I_{O,max}}{V_{(VOUT)} \times C_O} \quad (12)$$

### 8.3.7.4 动态电压调节

此器件具有动态电压调节功能，因此在转换器运行期间对输出电压寄存器进行编程后可以调节电压。由于控制环路带宽由外部元件设置，因此该器件应避免任何过大的电流和电压尖峰。如果在转换器关闭状态下对输出电压目标进行了编程，则软启动将斜升至新编程的目标电压。

一旦更改了寄存器的 VOUT\_A 字段，基准电压将缓慢切换至新的目标值。在时间  $t_{d(DVS)}$  内，上升和下降压摆率不应超过定义的  $\Delta V_{o(DVS)}$ ，此斜坡时间可通过 NVM 设置进行编程。

如果转换器在 PSM 模式下运行，电感器电流不能变为负值。该器件具有被动和主动 DVS 配置，可通过 NVM 设置进行选择。如果选择了被动 DVS，则系统的  $V_o$  斜率将不会遵循定义的 DVS 压摆率，因为输出电容器只能通过输出负载被动放电。如果选择了主动 DVS，则会在 DVS 负斜率期间主动进行内部输出放电。最大放电电流用于主动 DVS 设置，与寄存器中选择的放电强度无关。只要选择的电容器与所选 DVS 斜坡速度的最大放电电流匹配，输出电容器电压就可以遵循基准电压。

### 8.3.8 输出电压放电

LM251772 具有一个内部输出放电电路。

可以通过寄存器 DISCHARGE\_STRENGTH (请参阅表 9-12) 来配置放电强度，以便在放电时实现输出电压的不同压摆率。可以使用表 9-12 中的寄存器 DISCHARGE\_CONFIG0 和 DISCHARGE\_CONFIG1 来配置该序列。

表 9-7 中的寄存器 FORCE\_DISCH 可以强制启用或禁用放电电路，并会覆盖序列设置。

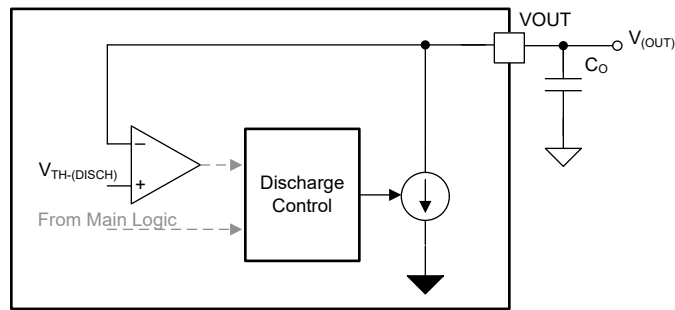


图 8-18. 功能方框图输出放电

### 8.3.9 峰值电流传感器

集成的峰值电流传感器支持电感式传感。该传感器与主电感器串联，还可以监测所有运行模式（升压、降压/升压和降压）下以及两个电流方向（即双向运行）上的峰值电感器电流。

由于该集成式传感器支持高带宽信号，因此建议在选定的工作点采用差模滤波器，以获得最佳性能。对于大多数应用，我们建议使用  $10\ \Omega$  的  $R_{(DIFF1/2)}$  电阻值。可以使用以下公式来确定滤波电容器：

$$C_{(DIFF)} = \frac{t_{on, min}}{2\pi \cdot (R_{(DIFF1)} + R_{(DIFF2)}) \cdot 10} \quad (13)$$

差分滤波器可以设置为降压或升压模式最短导通时间的十分之一。

电流检测电阻器具有基于几何形状和所选元件供应商设计的寄生电感。如果所需的应用需要大电流，可以通过并联多个检测电阻器来减轻外部元件寄生的影响。

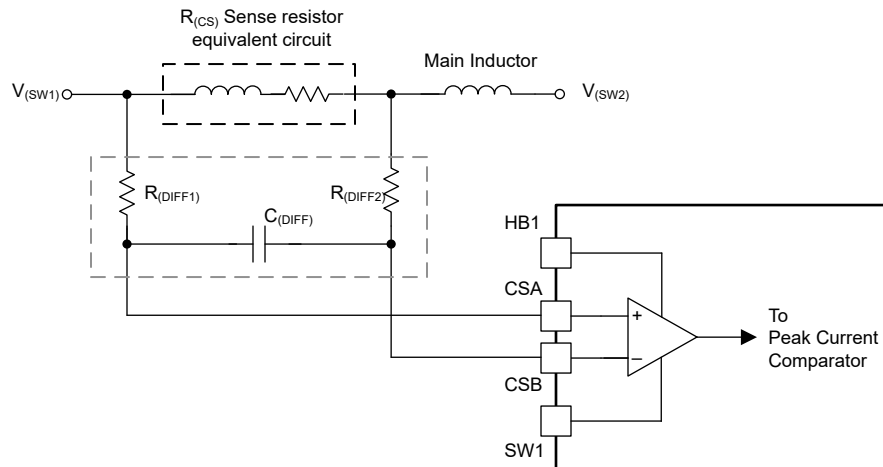


图 8-19. 峰值电流传感器的简化版原理图

### 8.3.10 短路 - 断续保护

LM251772 具有短路保护和过流保护功能。该保护功能使用连接到 CSA 和 CSB 引脚的逐周期峰值电流传感器。该保护功能有两种模式。在断续模式下，在检测到逐周期峰值电流超过断续模式导通时间后，控制器会停止转换器运行。转换器逻辑会启动软启动电容器的放电，而输出保持关断状态，直到断续模式关断时间结束。然后，该逻辑将退出断续模式，并按照正常的软启动序列重新启动输出，在此期间，软启动电容器由内部电流源充电。如果短路或过载情况持续存在，则断续计时器会在软启动斜坡结束后再次启动。如果未启用断续模式保护，则只要过载情况持续存在，该器件就会以逐周期电流限制模式运行。稳定状态下的峰值电感器电流限制的计算方法如方程式 14 所示：

$$I_{L(\text{PEAK}, I_{\text{LIMIT}})} = \frac{50\text{mV}}{R_{\text{CS}}} \quad (14)$$

### 8.3.11 电流监测器/限制器

#### 8.3.11.1 概述

该器件具有两个高压电流传感器。第一个电流传感器持续进行 CSA 和 CSB 引脚之间的峰值电流检测。第二个电流传感器的输入连接到 ISNSP 和 ISNSN 引脚。通过这种可选的电流检测，可以监测 (CDC 引脚) 和限制 (ILIMCOMP 引脚) 直流/直流转换器的输入或输出电流。

如果未使用可选的电流检测放大器，应将 ILIMCOMP 引脚连接到 VCC2，使所有电流限制/监测功能关闭。配置会在转换器启动时锁存。不建议在器件运行期间进行这种动态操作。如果应当禁用电流监测/限制块，建议在通过 EN、EN\_CONV 或下电上电来禁用器件之前执行此操作。

建议将 ILIMCOMP 直接连接到 VCC2，或使用低于 50kΩ 的上拉电阻器来进行此连接。

可使用 CFG 引脚或寄存器表选择以下所需的运行模式：

1. 如果电流检测放大器在监测配置下运行，并通过 I2C 接口或 R2D 选择将 IMON\_LIMITER\_EN 设置为 0b0，则 CDC 和 ILIMCOMP 引脚都提供与差分检测电压成正比的电流。
2. 通过 MON\_LIMITER\_EN 位或该信号的相应 R2D 设置来激活电流监测块限制器的运行
3. 通过 EN\_NEG\_CL\_LIMIT 或通过该信号的 R2D 选择来选择负电流限制方向
4. 如果 ADDR/Slope (CFG1) 选择一个 I2C 地址 (引脚连接至 VCC2 或 GND)，则主逻辑会激活 I2C 接口和内部 DAC 作为电流限制阈值的默认基准。DAC 的值由 ILIM\_THRESHOLD 寄存器进行设置。为了通过 ILIMCOMP 上的外部电阻器再次设置电流限制，可以借助 I2C 接口通过寄存器设置来禁用内部 DAC

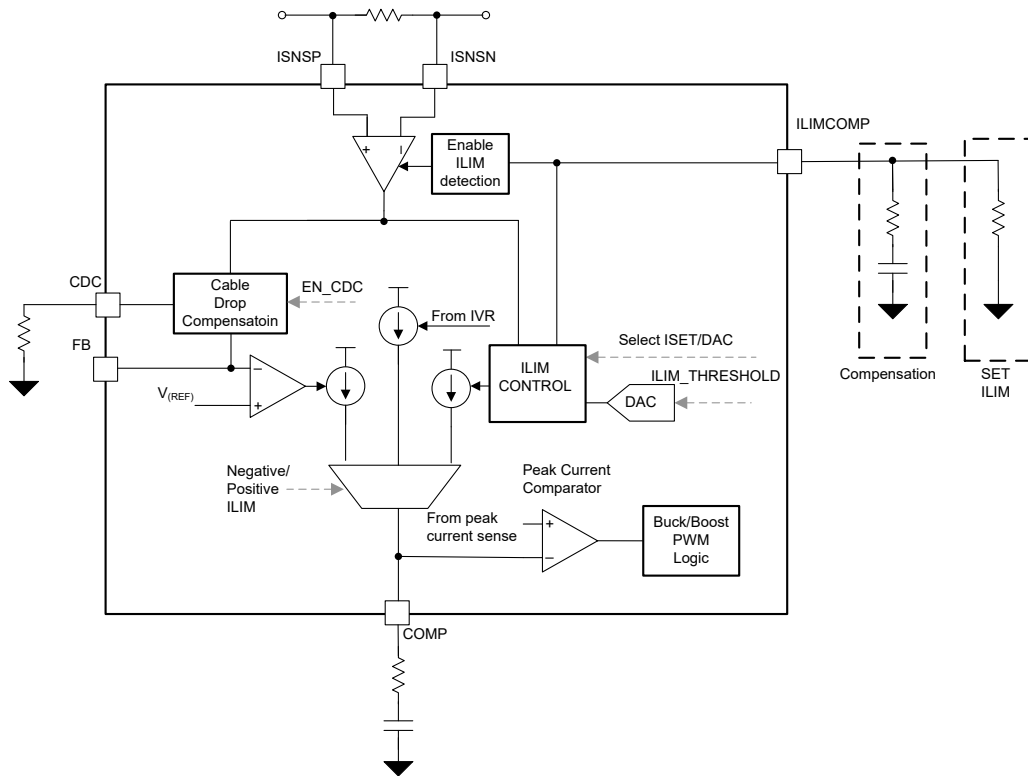


图 8-20. 电流监测功能方框图

### 8.3.11.2 输出电流限制

在此配置中，电流检测对器件的峰值电流限制具有内部反馈。ILIM 电路将 ILIMCOMP 电压调节至  $V_{(ISET)}$ ，并优先于电压环路调节。

只要 ISNSP 和 ISNSN 之间的差分电压超过 ILIM 电路的内部失调电压，峰值电流限值就会降低。可以通过寄存器编程或 ILIMCOMP 引脚中的 ISET 电阻器来设置 ILIM 阈值。

如果通过电阻器选择电流限制阈值，则在  $V_{(ISET)}$  增加至阈值电压（典型值为 1V）后，调节将优先于电压环路。ISET 的阈值电压可以使用以下公式进行计算：

$$V_{(ISET)} = (V_{(ISNSP)} - V_{(ISNSN)}) \cdot gm_{(ILIMCOMP)} \cdot R_{(ILIMCOMP)} \quad (15)$$

因此，用于选择电流限制阈值电压的电阻值通过以下公式进行计算：

$$R_{(ISET)} = \frac{V_{(ISET)}}{(V_{(ISNSP)} - V_{(ISNSN)}) \cdot gm_{(ILIMCOMP)}} \quad (16)$$

为实现高频噪声抑制，应将基于以下公式的电容器与  $R_{(ISET)}$  并联放置：

$$C_{(ISET)} = \frac{1}{\pi \cdot f_{(SW)} \cdot R_{(ISET)}} \quad (17)$$

如果电流限制阈值由内部 DAC 进行编程，则可以通过 ILIMCOMP 引脚上的电阻器和电容器网络针对不同的负载来优化电流限制控制环路的带宽。可根据以下公式选择阻性负载的简单积分器补偿：

$$C_{O2} = \frac{5}{2 \cdot \pi \cdot f_{bw} \cdot R_{(LOAD)}} \quad (18)$$

其中  $C_{O2}$  是平均电流检测电阻  $R_{(SNS)}$  之后的电容

$f_{bw}$  是电压环路补偿的带宽（请参阅[电压调节环路](#)）

$$C_{O1} = C_O - C_{O2} \quad (19)$$

其中  $C_O$  是由电压环路计算和应用电压纹波要求决定的总输出电容。

其中  $C_{O1}$  是平均电流检测电阻器  $R_{(SNS)}$  之前的电容

$$f_p = \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot R_{(SNS)} \cdot C_{O2}} \quad (20)$$

$$f_{bwilim} = f_p \cdot 10^{-0.25} \quad (21)$$

$$C_{(ILIMCOMP)} = \frac{gm_{(ILIMCOMP)}}{2\pi \cdot f_{bwilim}} \quad (22)$$

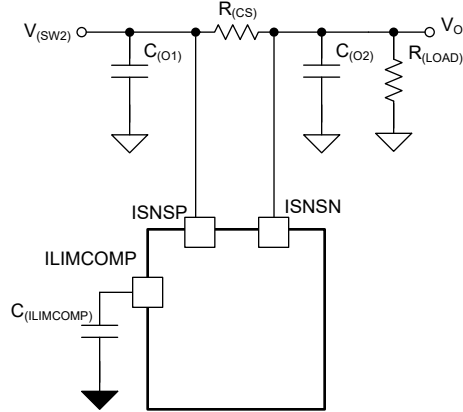


图 8-21. 具有阻性负载的电流限制元件简化版原理图

对于电子负载 (CC 模式 CR 模式)，可能需要采用 II 型补偿网络，以便适应所用电子负载的内部调节环路和带宽。有关更详细的优化信息，请参阅[快速入门计算器工具](#)。

如果通过电阻器而不是内部 DAC 来选择电流限制阈值，则在  $V_{(ISET)}$  增加至阈值电压 (典型值为 1V) 后，调节将优先于电压环路。ISET 的阈值电压可以使用以下公式进行计算：

$$V_{(ISET)} = (V_{(ISNSP)} - V_{(ISNSN)}) \cdot gm_{(ILIMCOMP)} \cdot R_{(ISET)} \quad (23)$$

因此，用于选择电流限制阈值电压的电阻值通过以下公式进行计算：

$$R_{(ISET)} = \frac{V_{(ISET)}}{(V_{(ISNSP)} - V_{(ISNSN)}) \cdot gm_{(ILIMCOMP)}} \quad (24)$$

为实现高频噪声抑制，应将基于以下公式的电容器与  $R_{(ISET)}$  并联放置：

$$C_{(ISET)} = \frac{1}{\pi \cdot f_{(SW)} \cdot R_{(ISET)}} \quad (25)$$

“ILIM\_THRESHOLD” 控制寄存器的读取寄存器值被钳制在寄存器范围的下限和上限。

- 如果先前写入的寄存器值低于钳位电流的值，则寄存器读取值会被钳位到最低钳位电流 (例如 500mA)。
- 如果先前写入的寄存器值高于钳位电流的最高值，则寄存器读取值会被钳位到最高钳位电流。

### 8.3.11.3 输出电流监控器

流经检测电阻器的电流可以同时由 CDC 引脚进行监测，不会影响通过 ILIMCOMP 引脚配置的电流限制。如果限制器被禁用 (IMON\_LIMITER\_EN = 0b0)，这两个引脚都会提供与 ISNSP/N 的差分电压成比例的电流。该电压可以通过以下公式进行计算：

$$V_{(CDC)} = (V_{(ISNSP)} - V_{(ISNSN)}) \times gm_{(CDC)} \times R_{(CDC)} \quad (26)$$

$$V_{(ILIMCOMP)} = (V_{(ISNSP)} - V_{(ISNSN)}) \times gm_{(ILIMCOMP)} \times R_{(ILIMCOMP)} \quad (27)$$

### 8.3.12 振荡器频率选择

具有一个低容差内部修整振荡器。

在这些情况下由于频率不准确，建议不要使用“断开”或“短接”的 RT 引脚运行。在 RT 引脚保持断开的情况下，振荡器频率处于最小可能边界。在 RT 引脚接地的情况下，开关频率处于最大可能边界。

通过在 RT 引脚与地之间连接一个电阻器，可以调高或调低振荡器频率。要计算特定振荡器频率下的 RT 电阻，请使用方程式 28。

$$R_{(RT)} = \frac{1}{32 \cdot 10^{-12} \cdot f_{sw}} \quad (28)$$

当器件处于运行模式时，RT 引脚由内部电压源调节至 0.75V。因此，可以通过更改流过电阻器的电流来动态更改运行期间的开关频率。图 8-22 和图 8-23 展示了通过切换电阻值或通过电阻器施加外部电压源来改变频率的两个示例。建议不要将任何额外的电容直接连接到 RT 引脚。

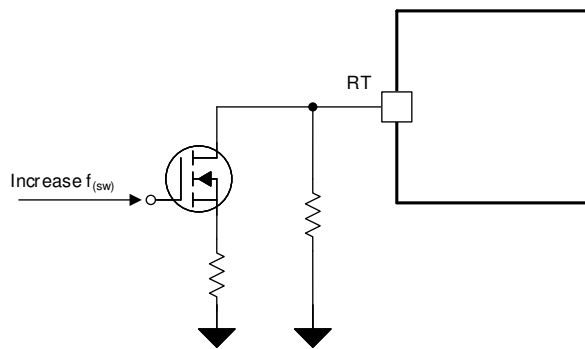


图 8-22. 跳频示例

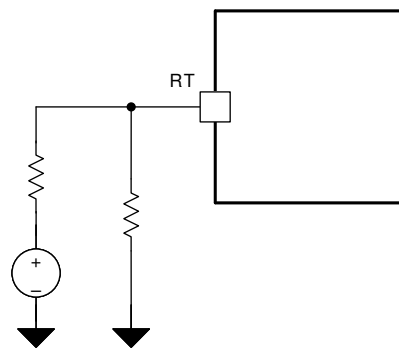


图 8-23. 动态更改频率的示例



### 8.3.13 频率同步

该器件有一个内部锁相环 (PLL) 可以在 RT 引脚设置的频率和外部频率同步信号之间无缝转换开关频率。如果未提供外部频率，RT 引脚将设置同步范围的中心频率。外部同步信号可以更改开关频率  $\pm 50\%$ 。为了确保低静态电流，如果没有有效的 SYNC 频率（即施加了超出建议同步范围的频率信号），则会禁用 SYNC 引脚的输入缓冲器。

如果器件进入省电模式或  $\mu$  Sleep 运行模式（如果启用），则  $f_{(sw)}$  同步将停止。一旦转换器再次进入 PWM 运行模式，该器件就会重新同步到引脚信号。同步时序如图 8-25 所示

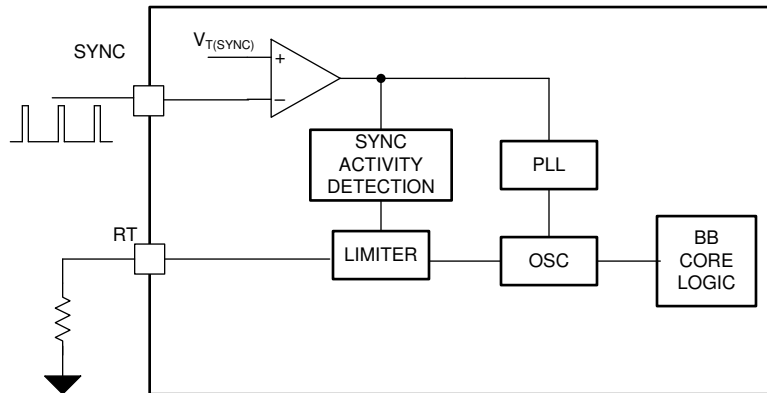


图 8-24. 主振荡器功能方框图

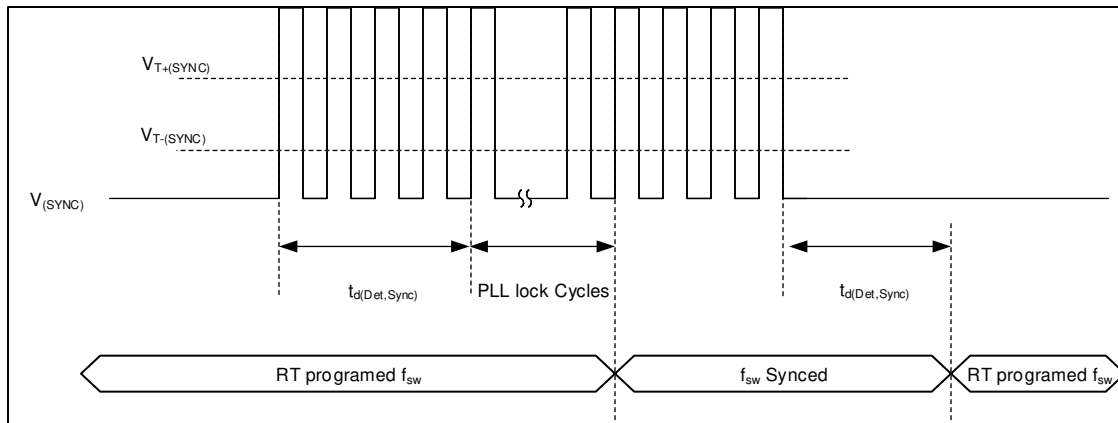


图 8-25. 时序图 SYNC 功能

SYNC 引脚可以通过 I<sup>2</sup>C 进行编程或通过 R2D 接口进行配置：

- 作为在上升沿触发的输入
- 作为在下降沿触发的输入 ( 180 度相移 )
- 作为主振荡器时钟的输出

### 8.3.14 输出电压跟踪

该器件集成了两种输出电压跟踪功能。

- 通过 SS/ATRК 引脚实现的模拟电压跟踪功能
- 通过 DTRK 引脚实现的数字电压跟踪功能

#### 8.3.14.1 模拟电压跟踪

对于模拟输出电压跟踪，施加到 SS/ATRК 引脚的电压会覆盖输出调节环路的基准电压。虽然可以在完成软启动之前施加该电压，但建议不要这样做，因为启动期间的软启动斜坡时间会改变，因此会改变输入电流。

由于内部误差放大器设计为使用最低基准输入电压，因此在 SS/ATRК 引脚上施加的电压仅对低于反馈引脚  $V_{ref}$  的电压有效。所以，输出的最大电压由 FB 引脚上的电阻器网络决定。

如果使用模拟电压跟踪来启动转换器电压，则 MODE 引脚上从高电平变为低电平或从低电平变为高电平的变化将指示软启动已完成的逻辑。

#### 8.3.14.2 数字电压跟踪

LM251772 的 DTRK 输入会直接调制内部基准电压。如果 DTRK 引脚上的电压高于  $V_{T(DTRK)}$  上升阈值，并且向该引脚施加了建议频率的 PWM 信号，则会激活此功能。

数字跟踪期间的最大输出电压不能超过 FB 电阻分压器的标称基准电压。施加的 PWM 信号根据 DTRK 引脚上的占空比降低内部基准电压。PWM 输入的占空比较低意味着输出电压较低，而占空比较高表示输出电压较高。例如，30% 的占空比会使输出电压为 FB 分压电阻器所选电压的 30%。

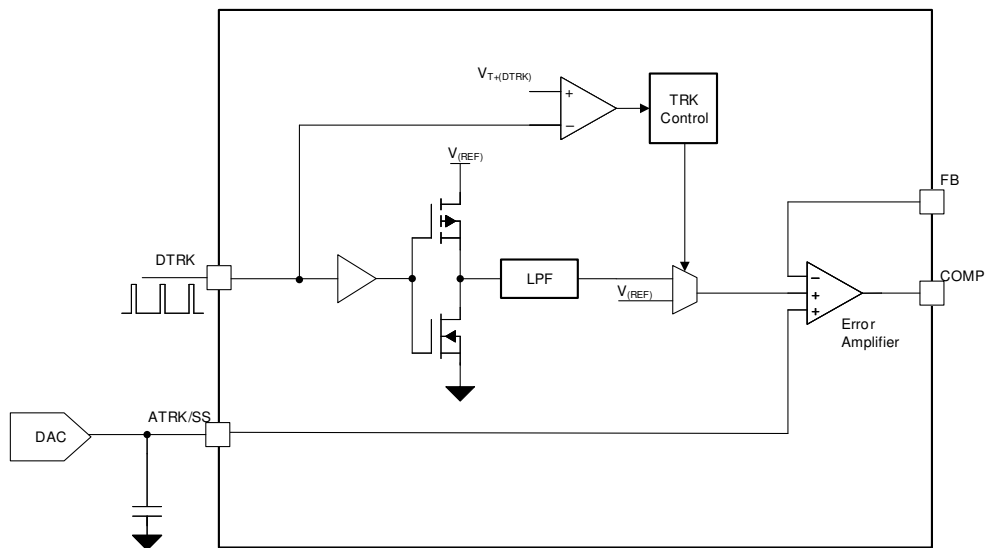


图 8-26. 输出电压跟踪功能方框图

### 8.3.15 斜率补偿

提供斜率补偿，可在宽工作范围内实现稳定运行和出色的瞬态性能。

首先，需要根据 [方程式 29](#) 计算校正因数：

$$m_{SC} = \frac{R_{CS}}{f_{SW} \times L_{eff}} \times 625 \quad (29)$$

- 其中  $R_{CS}$  是所选的峰值电流检测电阻器
- $L_{eff}$  是所选峰值电流下的电感器有效（降额）电感
- $f_{SW}$  是所选的开关频率
- $m_{SC}$  是斜率补偿校正因数

如果使用的电感器没有电感降额，可以使用 [SEL\\_INDUC\\_DERATE 表 9-15](#) 禁用电感器降额。

如果所使用的电感器没有电感降额，并且系统没有通过 I<sup>2</sup>C 进行编程的能力，则通过 [CFG/SLOPE](#) 引脚选择的  $m_{SC}$  必须增加 [INC\\_INDUC\\_DERATE](#) 上选择的值，请参阅 [表 8-6](#)（例如： $m_{SC} \times 1.2$  或  $m_{SC} \times 1.3$ ）。这样做会在斜率补偿和 PSM 进入阈值方面有所折衷。

根据计算得出的校正因数，可以通过 I<sup>2</sup>C 或通过将电阻器连接到 [ADDR/Slope](#) 引脚对斜率补偿进行编程。如需了解如何根据斜率补偿校正因数来选择电阻值，请参阅 [表 8-4](#)。

### 8.3.16 可配置软启动

软启动功能让稳压器逐渐达到稳态操作点，因而可减少启动应力和浪涌。

LM251772 具有可调软启动功能，该功能决定了输出的充电时间。软启动功能会限制高输出电容导致的浪涌电流，从而避免出现过流情况。

在软启动序列开始时，SS 电压为 0V。如果 SS 引脚电压低于反馈基准电压  $V_{REF}$ ，则软启动引脚会控制稳定的 FB 电压，而内部软启动电流源会逐渐增加连接到 SS 引脚的外部软启动电容器上的电压，从而使 FB 引脚上的输出电压逐渐上升。一旦 SS 上的电压超过内部基准电压，软启动时间间隔结束，误差放大器以  $V_{(REF)}$  为基准。

软启动时间 ( $t_{(SS)}$ ) 的计算公式为：

$$C_{SS} = \frac{I_{SS} \times t_{SS}}{V_{Ref}} \quad (30)$$

当转换器由于以下原因被禁用时，软启动电容器会在内部放电：

- EN/UVLO 降至工作阈值以下
- VCC2 降至 VCC2 欠压阈值以下
- 器件受到断续模式电流限制。
- 器件处于热关断状态。
- 自举电压低于自举欠压阈值

### 8.3.17 驱动引脚

该器件有一个高压驱动引脚 (DRV1) 可支持输入或输出断开 FET。该引脚还可用作电荷泵输出的驱动器，以使用外部 n 沟道 FET 实现反极性保护。该引脚的电源可通过 R2D 和 I2C 配置进行选择。

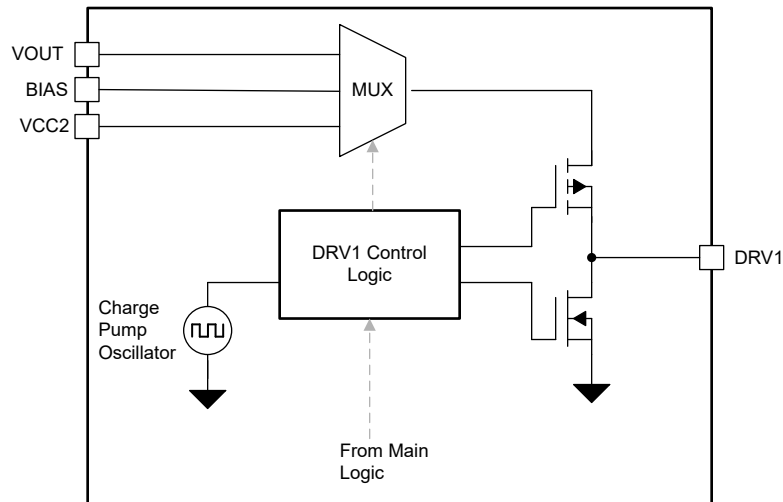


图 8-27. 功能方框图 - DRV 引脚

通过 DRV1 引脚可支持以下配置：

1. 开漏输出
2. 高压推挽，由 VOUT 供电
3. 高压推挽，由 VBIAS 供电
4. CP 驱动引脚，由 VCC2 供电

DRV 引脚的时序取决于寄存器表 9-16 中指定的设置

### 8.3.18 双随机展频 - DRSS

该器件提供数字展频，可在宽频率范围内降低电源的 EMI。可通过 R2D 接口 (表 8-7) 或寄存器表 9-10 来选择此功能。启用展频后，内部调制器会使内部时钟抖动。向 SYNC 引脚施加外部同步时钟时，内部展频会被禁用。DRSS 将低频三角调制曲线与高频随机调制曲线相结合。低频三角调制提高了低射频频带 (例如 AM 频带) 中的性能，高频随机调制提高了高射频频带 (例如 FM 频带) 中的性能。此外，还会进一步随机调制三角调制的频率，以降低出现任何可闻音的可能性。为了更大限度地减少展频引起的输出电压纹波，可以逐周期修改占空比，以便在启用抖动时保持几乎恒定的占空比。

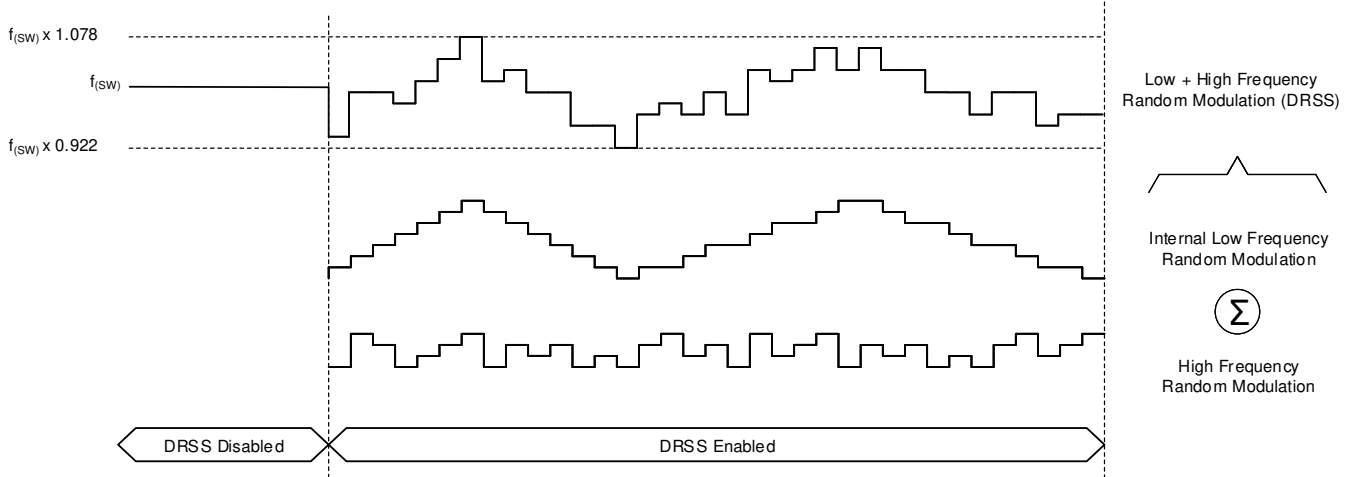


图 8-28. 双随机展频

### 8.3.19 栅极驱动器

LM251772 具有四个内部逻辑电平 nMOS 栅极驱动器。这些驱动器可以维持降压/升压运行所需的两个半桥的高频开关。如果器件处于升压或降压模式，则另一个半桥高侧开关需要持久导通。内部栅极驱动器通过共享来自另一个正在开关的半桥的电流来实现该功能。因此，由于无需额外的电荷泵，可以提供最小的静态电流。由于具有高驱动电流能力，LM251772 可以支持各种外部功率 FET 并且可以并联运行这些 FET。

LO 和 HO 输出受击穿保护，可防止两个输出同时导通。如果降压/升压转换器的 PWM 调制逻辑将 LOx 引脚关闭，则在满足以下条件之前不会开启 HOx 引脚：

1. 达到最短内部转换时间 ( $t_{t(\text{dead})}$ )。
2. LOx 引脚上的电压降至检测阈值  $V_{\text{TH}(\text{GATEOUT})}$  以下。

当 HOx 关闭而 LOx 开启时，这种行为是类似的。

栅极驱动器的高侧电源电压由一个额外的自举 UVLO 比较器进行监测。该比较器会监测 SWx 和 HBx 之间的差分电压。如果电压降至阈值以下，降压/升压转换器将关闭。在通过软启动方案达到正向阈值后，该器件会自动重新启动。

此外，LM251772 还会监测 SWx 和 HBx 之间的上限电压。如果该电压超过钳位电路的阈值电压，LM251772 会激活内部电流源来拉低电压。

死区时间值可由寄存器表 9-14 中的 SEL\_SCALE\_DT、SEL\_MIN\_DEADTIME\_GDRV 进行控制。

如果在应用中未使用 I<sup>2</sup>C 接口，也可以通过 CFG-PIN (表 8-6) 选择 SEL\_SCALE\_DT。如果启用，通常会将默认死区时间设置增加 15ns。

此外，可以让高侧和低侧之间的转换（死区）时间对频率具有可选的依赖性。这样可以解决硅 MOSFET  $Q_g$  在具有低开关频率的高功率应用和具有高开关频率的低功耗应用中常见的差异。启用该选项后，当开关频率设置为更高时，死区时间会更短。可以使用寄存器表 9-14 中的寄存器 EN\_CONST\_TDEAD 启用或禁用频率依赖性。

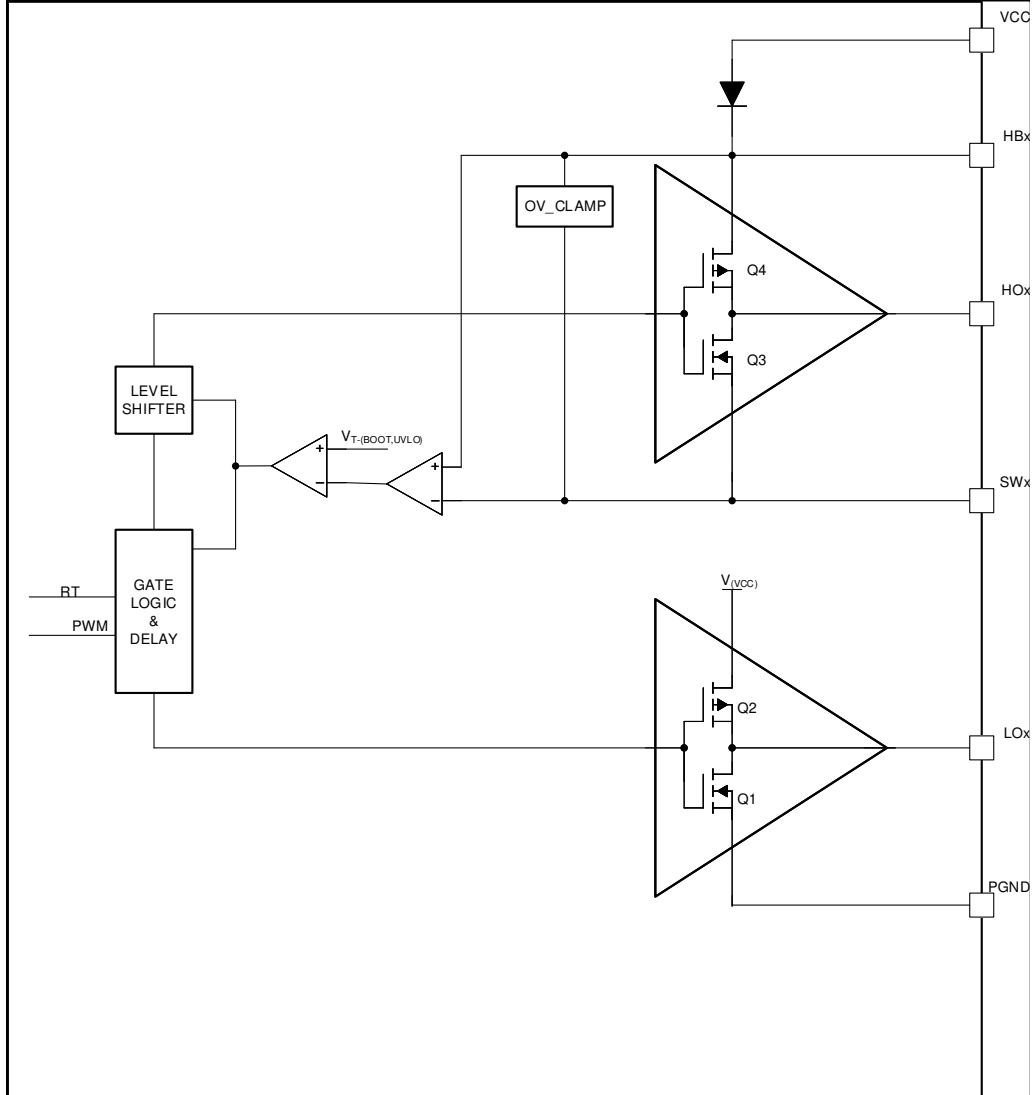


图 8-29. 栅极驱动器功能方框图

### 8.3.20 电缆压降补偿 (CDC)

电缆压降补偿功能有助于在宽负载电流范围内将输出电压保持在标称值，无需额外的遥感。电缆压降补偿功能会测量电流，并根据测得的电流按比例使输出电压失调。

如果启用该功能，电流监测传感器 (ISNSP/N) 的 gm 级会向 CDC 引脚发送成比例的电流。CDC 引脚上的电压用作标称输出电压的失调值。建议选择 CDC 引脚上的电阻值，以免超过 1V。请参阅下面的公式：

$$V_{(CDC)} = (V_{(ISNSP)} - V_{(ISNSN)}) \times gm_{(CDC)} \times R_{(CDC)} \quad (31)$$

为了精确执行理想范围的电缆压降补偿，可以通过 CDC\_GAIN 寄存器位对 CDC 失调电压的增益进行编程。

CDC 功能与外部反馈分压器的运行方式相同。建议使用 100kΩ 的反馈分压器上端电阻。如果使用其他电阻，则 CDC 的增益将乘以  $R_{top}/100k\Omega$ 。

下图展示了 CDC 功能的控制曲线。

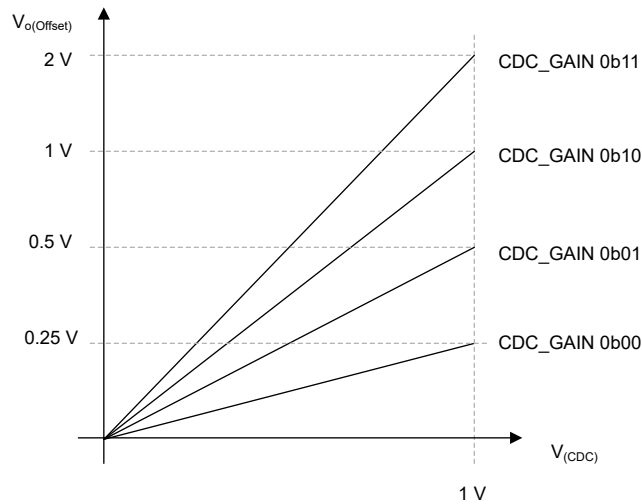


图 8-30. Vo 失调电压与 CDC 电压间的关系



### 8.3.21 CFG 引脚和 R2D 接口

LM251772 具有四个电阻/数字转换配置引脚 (R2D)，其中 CFG1 用于控制 ADDR/SLOPE 引脚。通道 CFG3 和 CFG4 与 SDA/SCL 引脚进行多路复用，并且只能在禁用 I2C 功能时使用。

在器件的上电序列期间会读取和锁存 CFG 引脚上的电阻值。在切换 nRST 引脚上的电压或 VCC2 电压降至  $V_{VCC2T-(UVLO)}$  阈值以下之前，无法更改选择。表 8-4 展示了可能的器件配置和 CFG 引脚上的不同电阻值。

**表 8-4. ADDR/Slope 引脚 (R2D-CH1) 配置概览**

#	$R_{(CFG)}/k\Omega$	I2C/ADDR	斜率补偿 ( $m_{(SC)}$ )
1	GND	启用 I2C，地址 0x6A	默认 NVM 设置 0.875
2	0.511	禁用 I2C	0.25
3	1.15		0.375
4	1.9		0.5
5	2.7		0.625
6	3.8		0.75
7	5.1		0.875
8	6.5		1
9	8.3		1.5
10	10.5		2
11	13.3		2.5
12	16.2		3
13	20.5		3.5
14	24.9		4
15	30.1		4.5
16	VCC2	启用 I2C，地址 0x6B	由寄存器选择

表 8-5. CFG2 引脚 (R2D-CH2) 配置概览

#	$R_{(CFG)}/k\Omega$	EN_SYNC_OUT	SYNC_IN_FALLING	FORCE_BIAS	未使用
1	0	禁用	禁用	禁用	RESERVED
2	0.511	启用			
3	1.15	禁用	启用	禁用	
4	1.9	启用			
5	2.7	禁用	禁用	启用	
6	3.8	启用			
7	5.1	禁用			
8	6.5	启用	启用	禁用	
9	8.3	禁用			
10	10.5	启用	禁用	禁用	
11	13.3	禁用			
12	16.2	启用	启用	禁用	
13	20.5	禁用			
14	24.9	启用	禁用	启用	
15	30.1	禁用			
16	36.5	启用			

表 8-6. CFG3 引脚 (R2D-CH3) 配置概览

#	$R_{(CFG)}/k\Omega$	EN_VCC1	INC_INDUCT_DE-RATE	$\mu$ SLEEP	SCALE_DT
1	0	禁用	禁用 (30%)	禁用	DISABLE
2	0.511	启用			
3	1.15	禁用	启用 (40%)		
4	1.9	启用			
5	2.7	禁用	禁用 (30%)	启用	
6	3.8	启用			
7	5.1	禁用	启用 (40%)		
8	6.5	启用			
9	8.3	禁用	禁用 (30%)	禁用	启用
10	10.5	启用			
11	13.3	禁用	启用 (40%)		
12	16.2	启用			
13	20.5	禁用	禁用 (30%)	启用	
14	24.9	启用			
15	30.1	禁用	启用 (40%)		
16	36.5	启用			

表 8-7. CFG4 引脚 (R2D-CH4) 配置概览

#	$R_{(CFG)}/k\Omega$	DRSS	SCP - 断续模式	负电流限制	电流限制
1	0	禁用	禁用	禁用	DISABLE
2	0.511	启用			
3	1.15	禁用	启用	禁用	
4	1.9	启用			
5	2.7	禁用	禁用	启用	
6	3.8	启用			
7	5.1	禁用	启用	禁用	
8	6.5	启用			
9	8.3	禁用	禁用	禁用	启用
10	10.5	启用			
11	13.3	禁用	启用	禁用	
12	16.2	启用			
13	20.5	禁用	禁用	启用	
14	24.9	启用			
15	30.1	禁用	启用	禁用	
16	36.5	启用			

### 8.3.22 高级监控功能

#### 8.3.22.1 概述

该器件具有一个状态寄存器，可通过接口从其中读取当前运行状态。

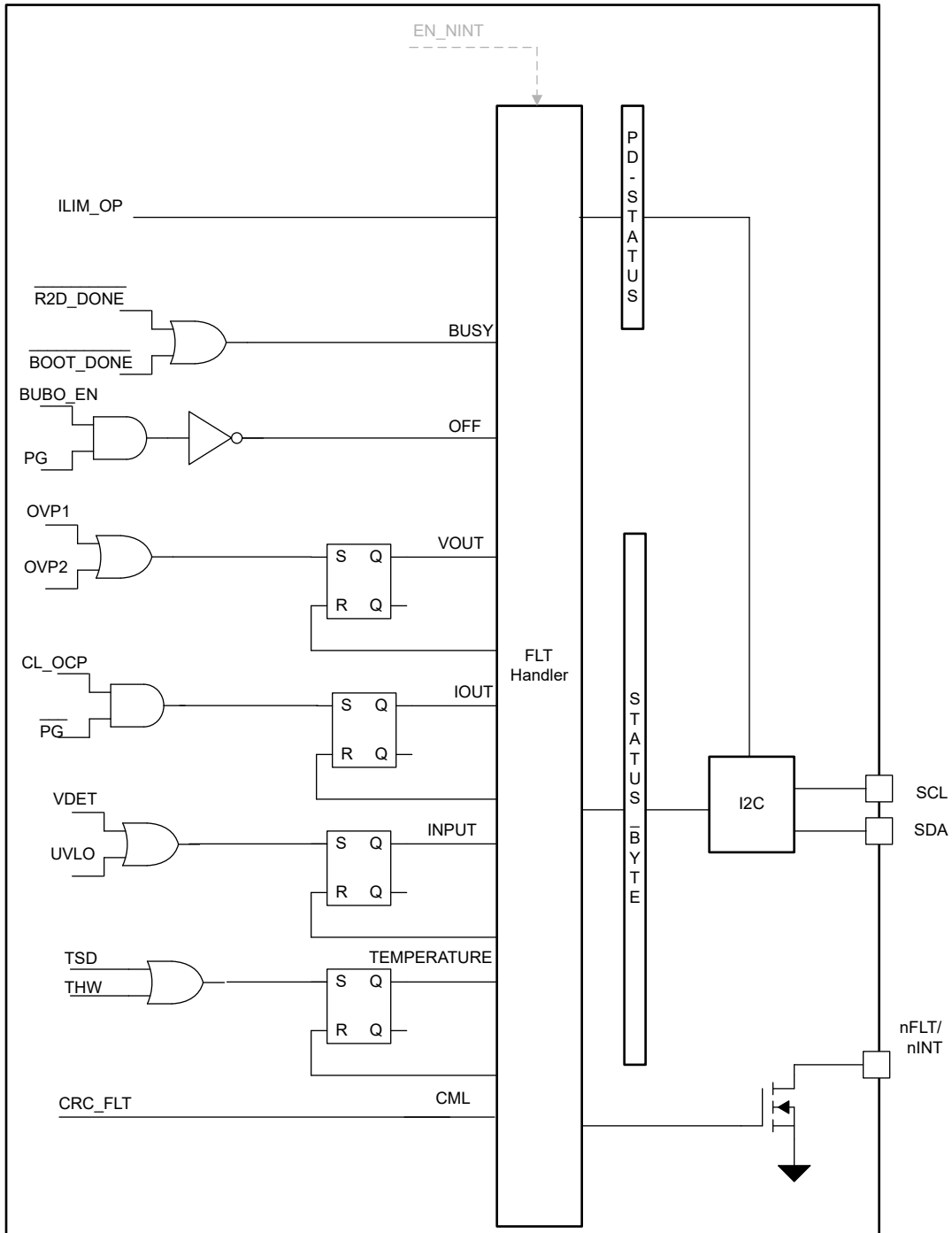


图 8-31. 功能方框图故障处理程序

### 8.3.22.2 BUSY

如果器件寄存器字段繁忙或正被另一个实例使用，则该位为高电平。在 BUSY 标志为高电平期间，建议不要通过 I<sup>2</sup>C 接口进行写入。仅在器件启动后观察该位

### 8.3.22.3 OFF

如果器件未提供足够高的输出电压 ( $V_{(VOUT)} < V_{T+(PG)}$ )，则该位为高电平。如果转换器由系统输入关闭，该位也为高电平。仅在器件启动后观察该位

### 8.3.22.4 VOUT

超出了输出电压过压阈值 ( OVP1、OVP2 )。此错误会锁存，直到寄存器被清除或发生下电上电

### 8.3.22.5 IOUT

过流保护，当达到电感器峰值电流限值时，该位将变为高电平。此错误会锁存，直到寄存器被清除或发生下电上电

### 8.3.22.6 INPUT

输入电压检测 (VDET) 或 UVLO 电阻器检测到电压低于下降阈值。此错误会锁存，直到寄存器被清除或发生下电上电

### 8.3.22.7 TEMPERATURE

器件已进入 TSD 状态或达到可编程热警告阈值。此错误会锁存，直到寄存器被清除或发生下电上电

### 8.3.22.8 CML

该器件检测到内部逻辑故障，即 NVM 存储器校验和已检测到数据保留事件。

### 8.3.22.9 其他

unused

### 8.3.22.10 ILIM\_OP

该信号随平均电流限制一起启用。如果禁用电流限制器，则该信号为低电平。如果达到编程 ( 通过 I<sup>2</sup>C 或 ISET ) 的电流限制阈值，则该信号变为高电平。PD-STATUS 字节随 ILIM\_OP 信号瞬时变化。输入信号在模拟域中会经过去毛刺处理。

### 8.3.22.11 nFLT/nINT 引脚输出

如果 EN\_NINT 位 ( 请参阅表 9-11 ) 设置为 0b0 , 则 nFLT/nINT 引脚会指示报告给 STATUS 字节的所有故障。

在转换器重新开始运行之后, 或者在故障模式消失的情况下, nFLT 引脚将恢复到高阻态。传输到 STATUS-BYTE 以及 nFLT/nINT 引脚的输入信号经过去毛刺处理。所以, FLT 引脚的最大反应时间由  $t_{d(nFLT-PIN)}$  给出

建议不要在运行期间动态更改 EN\_NINT , 而应该在 CONV\_OFF 状态期间执行此更改。

如果 EN\_NINT = 0b1 , nFLT/nINT 引脚用作中断引脚。STATUS\_BYTE 的瞬时信号变化以及 USB\_PD\_STATUS\_0 的输入会切换该引脚。

### 8.3.22.12 状态字节

可以使用以下方法来清除故障 :

1. 对 CLEAR\_FAULTS 字节执行 I<sup>2</sup>C 写入。
2. 对 CLEAR\_FAULTS 字节执行 I<sup>2</sup>C 读取。
3. 对 STATUS\_BYTE 执行 I<sup>2</sup>C 写入 ( 其中以 “1” 指示故障 ) , 并通过将其设置为 “1” 来清除该位。这样就可以写入旧的 STATUS\_BYTE 来清除旧故障, 从而进行诊断。

### 8.3.23 保护特性

#### 8.3.23.1 热关断 (TSD)

为了避免器件遭到热损坏的情况, 需要监测裸片的温度。一旦检测到温度上升到超过热关断阈值, 该器件便会停止运行。当温度降至低于热关断迟滞, TSD 信号会恢复正常, 并且转换器将根据主 FSM 定义恢复正常运行。

#### 8.3.23.2 过流保护

该器件具有断续模式短路保护功能, 可避免裸片或系统应用出现故障时出现过大的功率耗散。如果超过 CSA 引脚和 CSB 引脚之间的峰值电流检测电压, 则会触发 CL\_OP。

如果启用该保护功能, 该功能将在检测到短路事件时使转换器停止运行并重新启动转换器。

NVM 寄存器中的 HICCUP\_EN 位会启用 OCP。

#### 8.3.23.3 输出过压保护 1 (OVP1)

该过压保护功能用于监测 FB 引脚电压以及内部反馈。

由于该阈值以编程的  $V_{(REF)}$  为基准, 因此如果跟踪功能之一 ( 例如 DTRK 或 ATRK ) 更改了  $V_o$  目标值, OVP1 仍然正常工作。

即使触发了 OVP1 阈值, 转换器也能保持运行。

OVP1 在 uSleep 期间被禁用, 以避免额外的漏电流。在 uSleep 运行期间, OVP1 信号被屏蔽, 该信号不会指示任何故障。

在软启动过程中以及使用内部反馈而不是外部 FB 时, 该保护将被禁用

### 8.3.23.4 输出过压保护 2 (OVP2)

该功能应该可以避免在外部反馈引脚或补偿引脚无法正常工作的情况下（例如在元件或引脚短路的情况下）对器件造成任何损坏

过压保护由转换器内核和参考系统实现。OVP2 功能会监测绝对输出电压，当触发该功能时，转换器逻辑将采取适当的措施（例如紧急跳过模式）以避免输出电压进一步增加。

如果在 VOUT 引脚上达到输出电压阈值  $V_{T+(OVP2)}$ ，则降压/升压内核逻辑会禁用转换器功率级并在开关节点处进入高阻抗状态。如果输出电压回到该阈值以下，转换器将恢复运行

为了适应宽工作范围，OVP2 阈值可通过 V\_OVP2 寄存器字段进行编程。

为了省电，可以关闭 OVP2 电路。

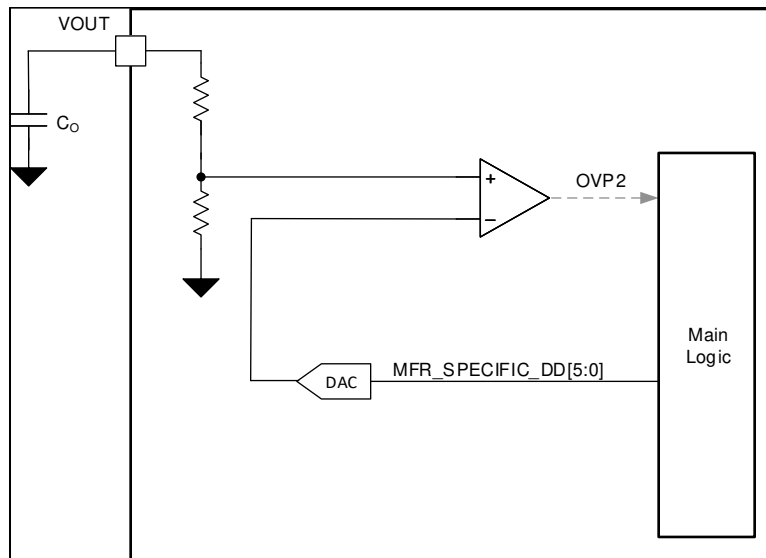


图 8-32. OVP2 功能方框图

### 8.3.23.5 输入电压保护 (IVP)

输入过压保护是通过转换器内核调制方案实现的。当电流从输出端流向输入端而输入源无法灌入电流时，该功能应防止对器件造成任何损坏。如果转换器强制 PWM 模式处于激活状态，电流可能变为负值，直至达到负峰值电流限制。一旦 VIN 引脚上达到输入电压阈值  $V_{T+(IVP)}$ ，保护功能将禁用强制 PWM 模式，只允许电流从 VIN 流向 VOUT。输入电压降至低于输入电压保护阈值后，可再次激活 fPWM 模式。

$V_{T+(IVP)}$  的阈值可通过 V\_IVP 寄存器字段进行编程，并可通过 EN\_IVP 位进行禁用。



### 8.3.23.6 输入电压调节 (IVR)

输入过压调节 (IVR) 可以调节输入电压，电流将受到正负峰值电流限值或可选平均电流限值的限制。目标电压由表 9-17 进行编程。一旦 EN\_IVP 和 EN\_IVR 都设置为 0b1，便会启用 IVR 功能。为了允许反向电流为输入充电，需要启用 fPWM。如果 MODE 引脚被拉至低电平，则 IVR 运行会暂停，直到再次启用 fPWM。

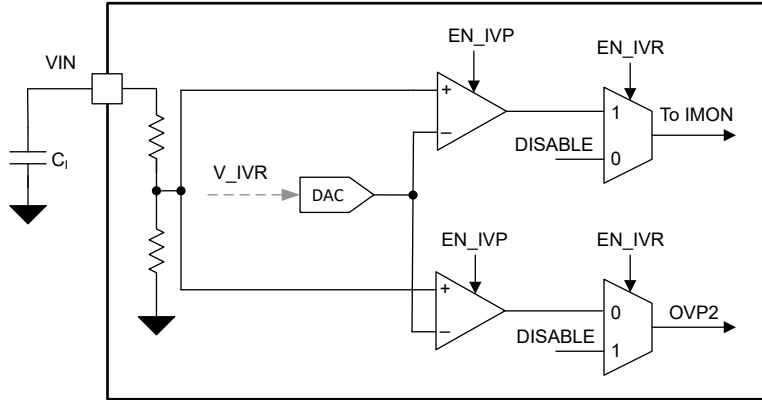


图 8-33. IVP/IVR 功能方框图

### 8.3.23.7 电源正常

该器件具有电源正常 (PG) 检测功能。监测功能将使用内部 PG 信号。

软启动斜坡完成后，即可获取电源正常状态信息。

### 8.3.23.8 自举欠压保护

栅极驱动器的高侧电源电压由一个内部自举 UVLO 比较器进行监测。该比较器会监测 SWx 和 HBx 之间的差分电压。该保护功能通过以下方式支持两种模式。

1. 如果在 fPWM 模式下测得的电压降至  $V_{TH(BST\_UV)}$  以下，则转换器会在固定数量的开关周期后停止运行。
2. 在 PSM - ACM 降压/升压运行期间，BOOT\_UV 会触发转换器的开关操作以刷新自举电压。如果在固定数量的刷新周期后，启动的开关操作没有启动 BOOT\_UV，则 BOOT\_UV 保护功能会使转换器停止运行。

### 8.3.23.9 自举过压钳位

为了保护外部 FET 栅极和内部栅极驱动电路，栅极驱动器具有过压钳位功能。如果电压上升到高于  $V_{TH(BST\_OV)}$ ，则只要电压高于阈值，过压钳位电路就会将电流从 HBx 灌入到 SWx。

### 8.3.23.10 CRC 校验

为了确保 NVM 的数据完整性，该器件采用了 CRC 算法来生成器件 NVM 中存储的数据的校验和。

生产编程过程会自动生成校验和并将其存储到单独的 NVM 寄存器中。

在 NVM 启动阶段之后，CRC 算法会将加载的寄存器的校验和与生产测试期间生成并存储在 NVM 寄存器中的校验和进行比较。如果这两个值不相等，则不允许器件退出 CONV\_OFF 状态。

## 8.4 器件功能模式

### 8.4.1 概述

该器件包含一个可以控制功能行为的数字逻辑内核。

### 8.4.2 逻辑状态说明

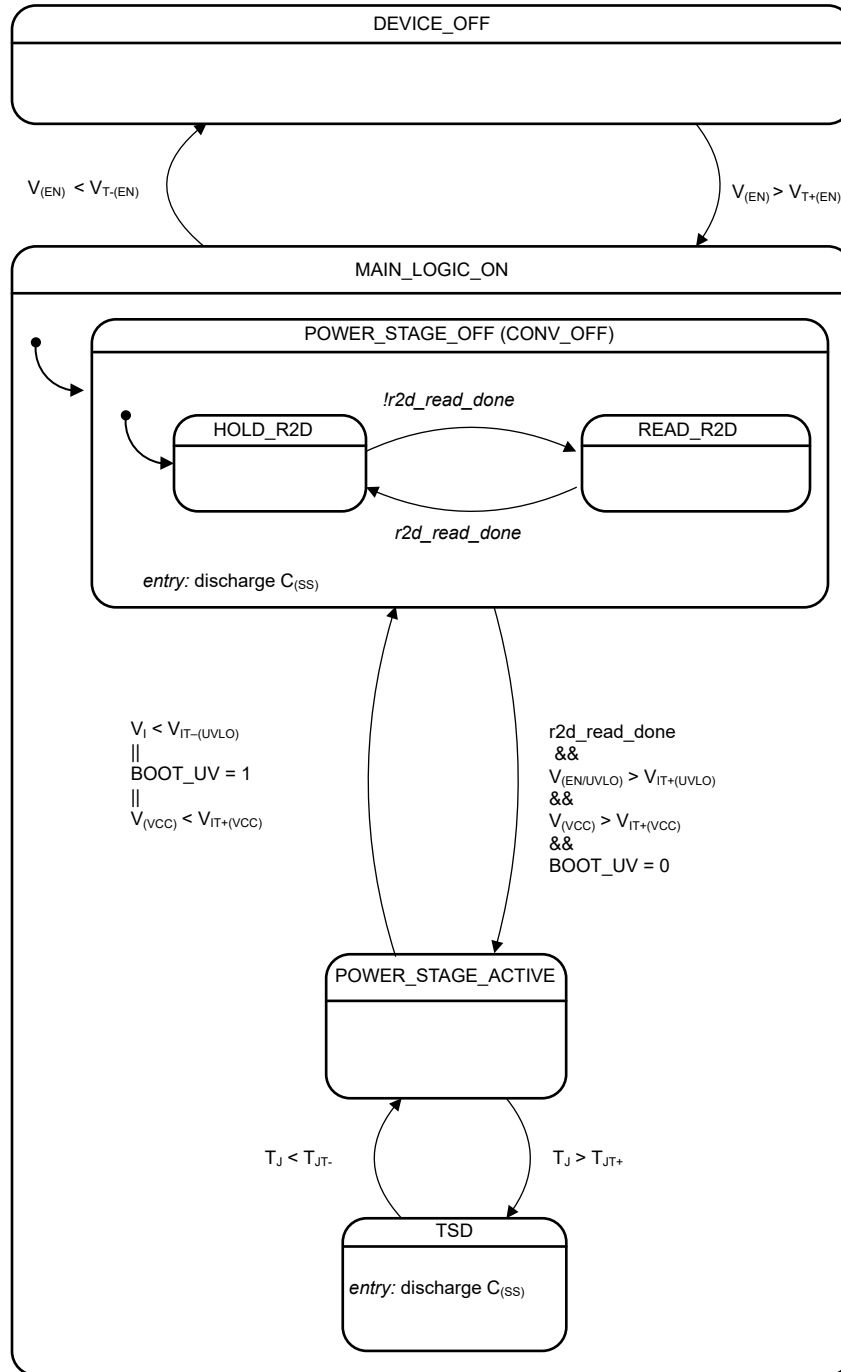


图 8-34. 状态图

## 8.5 编程

### 8.5.1 I<sup>2</sup>C 总线运行

I<sup>2</sup>C 总线是控制器与一系列目标器件之间的通信链路。该链路是使用一条双线总线建立的，这条总线包含串行时钟信号 (SCL) 和串行数据信号 (SDA)。在串行数据线路用于控制器与目标终端之间双向数据通信的所有情况下，串行时钟均来源于控制器。每个器件都有一个开漏输出可用于在串行数据线路 (SDA) 上传输数据。为了在数据传输期间将漏极输出拉至高电平，必须在串行数据线路上放置一个外部上拉电阻器。该器件上配有一个目标 I<sup>2</sup>C 接口，这个接口支持以标准模式、快速模式和快速+ 模式运行，数据速率分别高达 100kbit/s、400kbit/s 和 1000kbit/s，并可实现与 I<sup>2</sup>C 标准 3.0 兼容的自动递增寻址。

如果 ADDR/SLOPE 引脚 I 拉至 GND，该器件的 7 位目标地址为 0x6A；如果该引脚连接到 VCC2，则为 0x6B

如下图所示，数据传输由一个来自控制器的起始位启动。在 SCL 信号的高电平期间，当 SDA 线路从高电平转换为低电平时，会识别到启动条件。接收到起始位后，该器件将在 SDA 输入端接收串行数据，并检查是否存在有效地址和控制信息。如果为器件设置了目标地址位，则器件会发出确认脉冲并准备接收寄存器地址和数据。在接收到停止条件或接收到发送给器件的数据字时，数据传输即完成。停止条件是指在 SCL 信号的高电平期间，SDA 输入从低电平转换到高电平。SDA 线路的所有其他转换必须在 SCL 信号的最低电平期间完成。在接收到有效地址、子地址和数据字后，会发出确认。I<sup>2</sup>C 接口将通过寄存器地址实现自动定序，以便在一次给定的 I<sup>2</sup>C 传输中可以发送多个数据字。

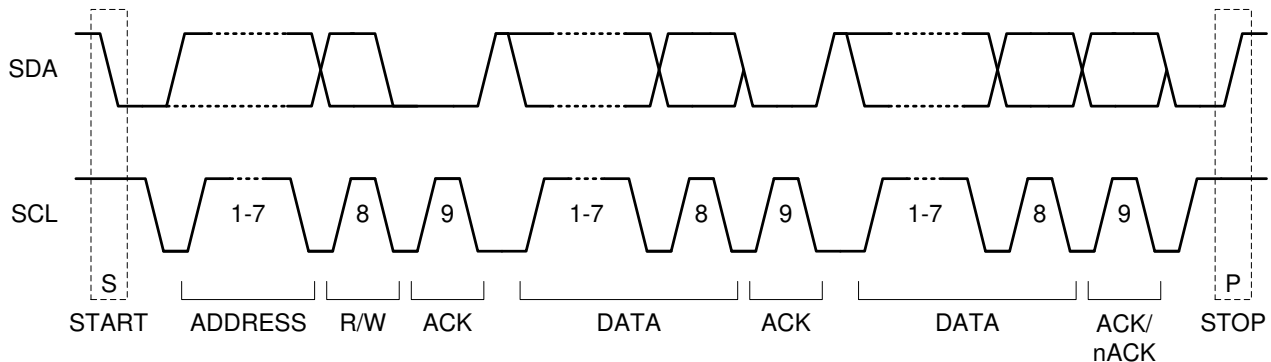


图 8-35. I<sup>2</sup>C 启动/停止/确认协议

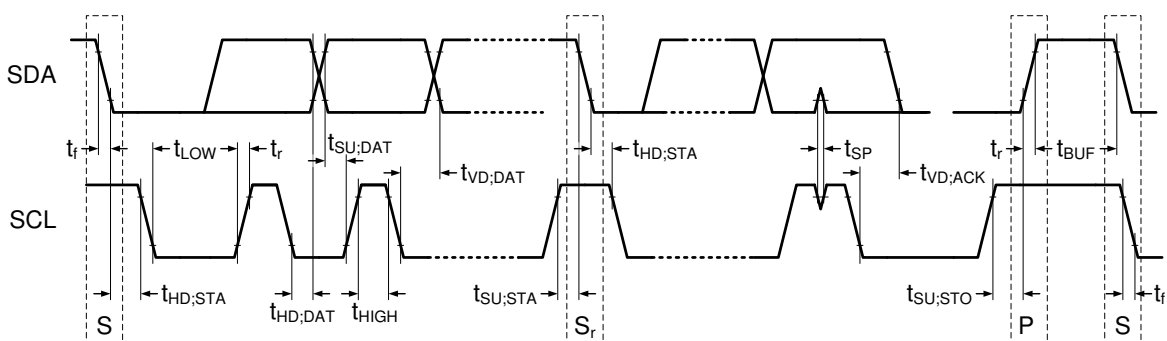
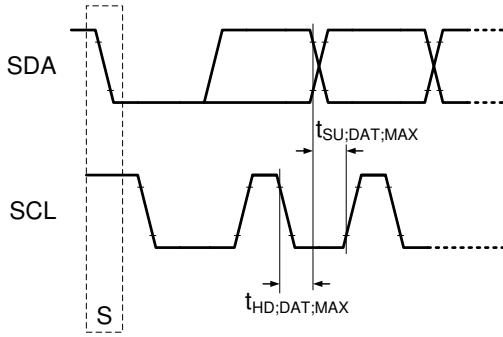


图 8-36. I<sup>2</sup>C 数据传输时序

图 8-37. 最长上升/下降时间的 I<sup>2</sup>C 数据传输时序

### 8.5.2 时钟延展

不支持时钟延展。如果器件在繁忙期间被寻址且无法处理接收到的数据，则其不会确认相关事务。如果控制器在器件处于 BOOT 状态时启动 I<sup>2</sup>C 事务，可能会发生这种情况。

### 8.5.3 数据传输格式

该器件支持四种不同的读取/写入操作：

- 从定义的寄存器地址进行单次读取。
- 对定义的寄存器地址进行单次写入。
- 从定义的寄存器地址开始进行顺序读取
- 从定义的寄存器地址开始进行顺序写入

### 8.5.4 从定义的寄存器地址进行单次读取

**从定义的寄存器地址进行单次读取** 显示了对定义寄存器地址进行单次读取的格式。首先，控制器发出一个启动条件，后跟一个 7 位 I<sup>2</sup>C 地址。接下来，控制器写入 0 以表示其会执行写操作。接收到目标的确认后，控制器会经由总线发送 8 位寄存器地址。在第二次确认之后，器件会将内部 I<sup>2</sup>C 寄存器编号设置为定义的值。然后，控制器发出重复启动条件，并发出 7 位 I<sup>2</sup>C 地址后跟 1 以表示其执行读取操作。在接收到第三次确认时，控制器将总线释放给器件。然后，器件在总线上返回寄存器的 8 位数据值。控制器进行否定确认 (nACK) 并发出停止条件。该操作结束寄存器读取。

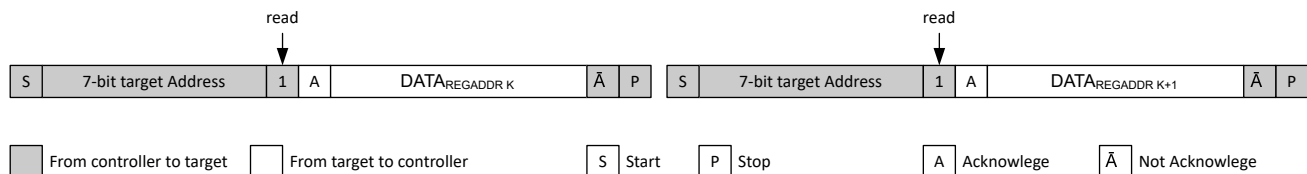


图 8-38. 从定义的寄存器地址进行单次读取

### 8.5.5 从定义的寄存器地址开始进行顺序读取

顺序读取操作是单个读取协议的扩展，如从定义的寄存器地址开始进行顺序读取所示。控制器确认收到一个数据字节，器件会自动递增寄存器地址并返回下一个寄存器的数据。停止数据传输的方法是控制器不确认最后一个数据字节并发送停止条件。

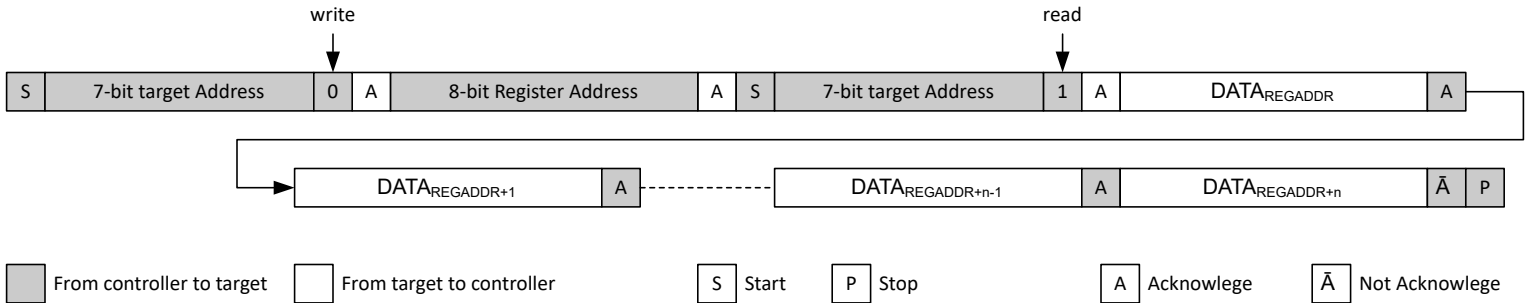


图 8-39. 从定义的寄存器地址开始进行顺序读取

### 8.5.6 对定义的寄存器地址进行单次写入

对定义的寄存器地址进行单次写入显示了对定义的寄存器地址进行单次写入的格式。首先，控制器发出一个启动条件，后跟一个 7 位 I<sup>2</sup>C 地址。接下来，控制器写入 0 以表示其要执行写操作。接收到目标的确认后，控制器会经由总线发送 8 位寄存器地址。在第二次确认之后，器件将 I<sup>2</sup>C 寄存器地址设置为定义的值，控制器对其写入 8 位数据值。第三次确认后，器件会将 I<sup>2</sup>C 寄存器地址自动递增 1，而控制器会发出停止条件。该操作结束寄存器写入。

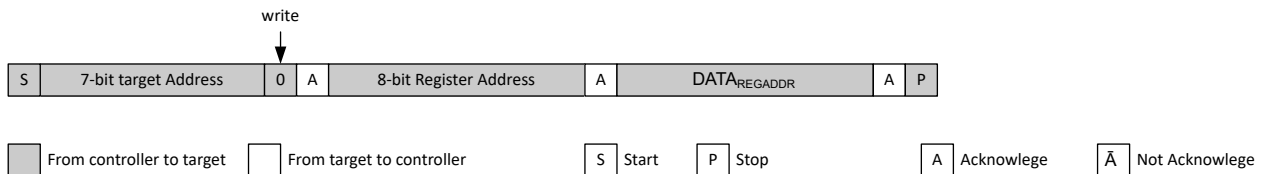


图 8-40. 对定义的寄存器地址进行单次写入

### 8.5.7 在定义的寄存器地址开始进行顺序写入

顺序写入操作是单个写入协议的扩展，如在定义的寄存器地址开始进行顺序写入所示。如果控制器在器件发出 ACK 后没有发送停止条件，则器件会自动将寄存器地址递增 1，并且控制器可以写入下一个寄存器。

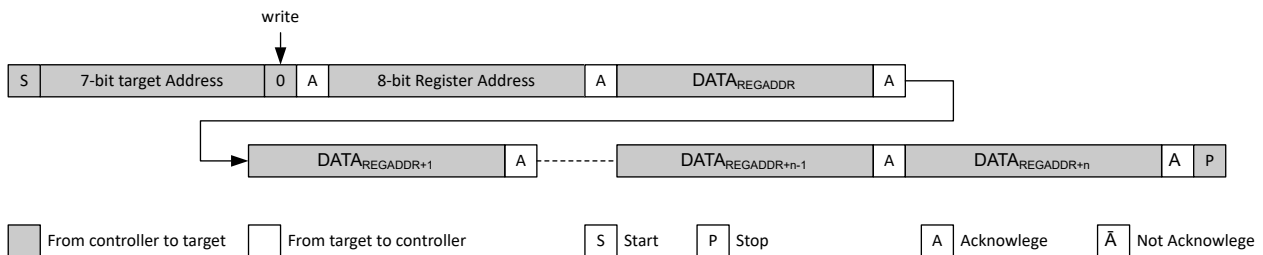


图 8-41. 在定义的寄存器地址开始进行顺序写入

## 9 LM251772 寄存器

表 9-1 列出了 LM251772 寄存器的存储器映射寄存器。LM251772 寄存器表中未列出的所有寄存器偏移地址都应视为保留位置，且不应修改寄存器内容。

表 9-1. LM251772 寄存器

偏移	首字母缩写词	寄存器名称	部分
3h	CLEAR_FAULTS	CLEAR_FAULTS	节 9.1
Ah	ILIM_THRESHOLD	ILIM_THRESHOLD	节 9.2
Ch	VOUT_TARGET1_LSB	VOUT_TARGET1_LSB	节 9.3
Dh	VOUT_TARGET1_MSB	VOUT_TARGET1_MSB	节 9.4
21h	USB_PD_STATUS_0	USB_PD_STATUS_0	节 9.5
78h	STATUS_BYTE	STATUS_BYTE	节 9.6
81h	USB_PD_CONTROL_0	USB_PD_CONTROL_0	节 9.7
D0h	MFR_SPECIFIC_D0	MFR_SPECIFIC_D0	节 9.8
D1h	MFR_SPECIFIC_D1	MFR_SPECIFIC_D1	节 9.9
D2h	MFR_SPECIFIC_D2	MFR_SPECIFIC_D2	节 9.10
D5h	MFR_SPECIFIC_D5	MFR_SPECIFIC_D5	节 9.11
D6h	MFR_SPECIFIC_D6	MFR_SPECIFIC_D6	节 9.12
D7h	MFR_SPECIFIC_D7	MFR_SPECIFIC_D7	节 9.13
D8h	MFR_SPECIFIC_D8	MFR_SPECIFIC_D8	节 9.14
DAh	IVP_VOLTAGE	IVP_VOLTAGE	节 9.15

复杂的位访问类型经过编码可适应小型表单元。表 9-2 展示了适用于此部分中访问类型的代码。

表 9-2. LM251772 访问类型代码

访问类型	代码	说明
读取类型		
R	R	读取
写入类型		
W	W	写入
复位或默认值		
-n		复位后的值或默认值

## 9.1 CLEAR\_FAULTS 寄存器 ( 偏移 = 3h ) [复位 = 00h]

表 9-3 展示了 CLEAR\_FAULTS。

返回到[汇总表](#)。

清除所有锁存的状态标志

表 9-3. CLEAR\_FAULTS 寄存器字段说明

位	字段	类型	复位	说明
7-0	CLEAR_FAULTS	R	0h	访问地址足以清除故障

## 9.2 ILIM\_THRESHOLD 寄存器 ( 偏移 = Ah ) [复位 = 12h]

表 9-4 展示了 ILIM\_THRESHOLD。

返回到[汇总表](#)。



表 9-4. ILIM\_THRESHOLD 寄存器字段说明

位	字段	类型	复位	说明
7-0	ILIM_THRESHOLD	R/W	12h	<p>ISNS 电流限制阈值电压。括号中的值假定使用 10mΩ 检测电阻器</p> <p>0h = 5mV (0.5A)            1h = 5mV (0.5A)            2h = 5mV (0.5A)            3h = 5mV (0.5A)            4h = 5mV (0.5A)            5h = 5mV (0.5A)            6h = 5mV (0.5A)            7h = 5mV (0.5A)            8h = 5mV (0.5A)            9h = 5mV (0.5A)            Ah = 5mV (0.5A)            Bh = 5.5mV (0.55A)            Ch = 6mV (0.6A)            Dh = 6.5mV (0.65A)            Eh = 7mV (0.7A)            Fh = 7.5mV (0.75A)            10h = 8mV (0.8A)            11h = 8.5mV (0.85A)            12h = <b>9mV (0.9A)</b>            13h = 9.5mV (0.95A)            14h = 10mV (1A)            15h = 10.5mV (1.05A)            16h = 11mV (1.1A)            17h = 11.5mV (1.15A)            18h = 12mV (1.2A)            19h = 12.5mV (1.25A)            1Ah = 13mV (1.3A)            1Bh = 13.5mV (1.35A)            1Ch = 14mV (1.4A)            1Dh = 14.5mV (1.45A)            1Eh = 15mV (1.5A)            1Fh = 15.5mV (1.55A)            20h = 16mV (1.6A)            21h = 16.5mV (1.65A)            22h = 17mV (1.7A)            23h = 17.5mV (1.75A)            24h = 18mV (1.8A)            25h = 18.5mV (1.85A)            26h = 19mV (1.9A)            27h = 19.5mV (1.95A)            28h = 20mV (2A)            29h = 20.5mV (2.05A)            2Ah = 21mV (2.1A)            2Bh = 21.5mV (2.15A)            2Ch = 22mV (2.2A)            2Dh = 22.5mV (2.25A)            2Eh = 23mV (2.3A)            2Fh = 23.5mV (2.35A)            30h = 24mV (2.4A)            31h = 24.5mV (2.45A)            32h = 25mV (2.5A)            33h = 25.5mV (2.55A)            34h = 26mV (2.6A)            35h = 26.5mV (2.65A)            36h = 27mV (2.7A)            37h = 27.5mV (2.75A)            38h = 28mV (2.8A)            39h = 28.5mV (2.85A)            3Ah = 29mV (2.9A)            3Bh = 29.5mV (2.95A)            3Ch = 30mV (3A)            3Dh = 30.5mV (3.05A)            3Eh = 31mV (3.1A)            3Fh = 31.5mV (3.15A)</p>

表 9-4. ILIM\_THRESHOLD 寄存器字段说明 (续)

位	字段	类型	复位	说明
7-0 (续)	ILIM_THRESHOLD	R/W	12h	ISNS 电流限制阈值电压。括号中的值假定使用 10mΩ 检测电阻器 40h = 32mV (3.2A) 41h = 32.5mV (3.25A) 42h = 33mV (3.3A) 43h = 33.5mV (3.35A) 44h = 34mV (3.4A) 45h = 34.5mV (3.45A) 46h = 35mV (3.5A) 47h = 35.5mV (3.55A) 48h = 36mV (3.6A) 49h = 36.5mV (3.65A) 4Ah = 37mV (3.7A) 4Bh = 37.5mV (3.75A) 4Ch = 38mV (3.8A) 4Dh = 38.5mV (3.85A) 4Eh = 39mV (3.9A) 4Fh = 39.5mV (3.95A) 50h = 40mV (4A) 51h = 40.5mV (4.05A) 52h = 41mV (4.1A) 53h = 41.5mV (4.15A) 54h = 42mV (4.2A) 55h = 42.5mV (4.25A) 56h = 43mV (4.3A) 57h = 43.5mV (4.35A) 58h = 44mV (4.4A) 59h = 44.5mV (4.45A) 5Ah = 45mV (4.5A) 5Bh = 45.5mV (4.55A) 5Ch = 46mV (4.6A) 5Dh = 46.5mV (4.65A) 5Eh = 47mV (4.7A) 5Fh = 47.5mV (4.75A) 60h = 48mV (4.8A) 61h = 48.5mV (4.85A) 62h = 49mV (4.9A) 63h = 49.5mV (4.95A) 64h = 50mV (5A) 65h = 50.5mV (5.05A) 66h = 51mV (5.1A) 67h = 51.5mV (5.15A) 68h = 52mV (5.2A) 69h = 52.5mV (5.25A) 6Ah = 53mV (5.3A) 6Bh = 53.5mV (5.35A) 6Ch = 54mV (5.4A) 6Dh = 54.5mV (5.45A) 6Eh = 55mV (5.5A) 6Fh = 55.5mV (5.55A) 70h = 56mV (5.6A) 71h = 56.5mV (5.65A) 72h = 57mV (5.7A) 73h = 57.5mV (5.75A) 74h = 58mV (5.8A) 75h = 58.5mV (5.85A) 76h = 59mV (5.9A) 77h = 59.5mV (5.95A) 78h = 60mV (6A) 79h = 60.5mV (6.05A) 7Ah = 61mV (6.1A) 7Bh = 61.5mV (6.15A) 7Ch = 62mV (6.2A) 7Dh = 62.5mV (6.25A) 7Eh = 63mV (6.3A) 7Fh = 63.5mV (6.35A)

表 9-4. ILIM\_THRESHOLD 寄存器字段说明 (续)

位	字段	类型	复位	说明
7-0 (续)	ILIM_THRESHOLD	R/W	12h	<p>ISNS 电流限制阈值电压。括号中的值假定使用 10mΩ 检测电阻器</p> <p>80h = 64mV (6.4A)</p> <p>81h = 64.5mV (6.45A)</p> <p>82h = 65mV (6.5A)</p> <p>83h = 65.5mV (6.55A)</p> <p>84h = 66mV (6.6A)</p> <p>85h = 66.5mV (6.65A)</p> <p>86h = 67mV (6.7A)</p> <p>87h = 67.5mV (6.75A)</p> <p>88h = 68mV (6.8A)</p> <p>89h = 68.5mV (6.85A)</p> <p>8Ah = 69mV (6.9A)</p> <p>8Bh = 69.5mV (6.95A)</p> <p>8Ch = 70mV (7A)</p> <p>8Dh = 70mV (7A)</p> <p>8Eh = 70mV (7A)</p> <p>8Fh = 70mV (7A)</p> <p>90h = 70mV (7A)</p> <p>91h = 70mV (7A)</p> <p>92h = 70mV (7A)</p> <p>93h = 70mV (7A)</p> <p>94h = 70mV (7A)</p> <p>95h = 70mV (7A)</p> <p>96h = 70mV (7A)</p> <p>97h = 70mV (7A)</p> <p>98h = 70mV (7A)</p> <p>99h = 70mV (7A)</p> <p>9Ah = 70mV (7A)</p> <p>9Bh = 70mV (7A)</p> <p>9Ch = 70mV (7A)</p> <p>9Dh = 70mV (7A)</p> <p>9Eh = 70mV (7A)</p> <p>9Fh = 70mV (7A)</p> <p>A0h = 70mV (7A)</p> <p>A1h = 70mV (7A)</p> <p>A2h = 70mV (7A)</p> <p>A3h = 70mV (7A)</p> <p>A4h = 70mV (7A)</p> <p>A5h = 70mV (7A)</p> <p>A6h = 70mV (7A)</p> <p>A7h = 70mV (7A)</p> <p>A8h = 70mV (7A)</p> <p>A9h = 70mV (7A)</p> <p>AAh = 70mV (7A)</p> <p>ABh = 70mV (7A)</p> <p>ACh = 70mV (7A)</p> <p>ADh = 70mV (7A)</p> <p>A Eh = 70mV (7A)</p> <p>AFh = 70mV (7A)</p> <p>B0h = 70mV (7A)</p> <p>B1h = 70mV (7A)</p> <p>B2h = 70mV (7A)</p> <p>B3h = 70mV (7A)</p> <p>B4h = 70mV (7A)</p> <p>B5h = 70mV (7A)</p> <p>B6h = 70mV (7A)</p> <p>B7h = 70mV (7A)</p> <p>B8h = 70mV (7A)</p> <p>B9h = 70mV (7A)</p> <p>BAh = 70mV (7A)</p> <p>BBh = 70mV (7A)</p> <p>BCh = 70mV (7A)</p> <p>BDh = 70mV (7A)</p> <p>BEh = 70mV (7A)</p>

表 9-4. ILIM\_THRESHOLD 寄存器字段说明 (续)

位	字段	类型	复位	说明
7-0 (续)	ILIM_THRESHOLD	R/W	12h	ISNS 电流限制阈值电压。括号中的值假定使用 10mΩ 检测电阻器 BFh = 70mV (7A) C0h = 70mV (7A) C1h = 70mV (7A) C2h = 70mV (7A) C3h = 70mV (7A) C4h = 70mV (7A) C5h = 70mV (7A) C6h = 70mV (7A) C7h = 70mV (7A) C8h = 70mV (7A) C9h = 70mV (7A) CAh = 70mV (7A) CBh = 70mV (7A) CCh = 70mV (7A) CDh = 70mV (7A) CEh = 70mV (7A) CFh = 70mV (7A) D0h = 70mV (7A) D1h = 70mV (7A) D2h = 70mV (7A) D3h = 70mV (7A) D4h = 70mV (7A) D5h = 70mV (7A) D6h = 70mV (7A) D7h = 70mV (7A) D8h = 70mV (7A) D9h = 70mV (7A) DAh = 70mV (7A) DBh = 70mV (7A) DCh = 70mV (7A) DDh = 70mV (7A) DEh = 70mV (7A) DFh = 70mV (7A) E0h = 70mV (7A) E1h = 70mV (7A) E2h = 70mV (7A) E3h = 70mV (7A) E4h = 70mV (7A) E5h = 70mV (7A) E6h = 70mV (7A) E7h = 70mV (7A) E8h = 70mV (7A) E9h = 70mV (7A) EAh = 70mV (7A) EBh = 70mV (7A) ECh = 70mV (7A) EDh = 70mV (7A) EEh = 70mV (7A) EFh = 70mV (7A) F0h = 70mV (7A) F1h = 70mV (7A) F2h = 70mV (7A) F3h = 70mV (7A) F4h = 70mV (7A) F5h = 70mV (7A) F6h = 70mV (7A) F7h = 70mV (7A) F8h = 70mV (7A) F9h = 70mV (7A) FAh = 70mV (7A) FBh = 70mV (7A) FCh = 70mV (7A) FDh = 70mV (7A) FEh = 70mV (7A)

表 9-4. ILIM\_THRESHOLD 寄存器字段说明 (续)

位	字段	类型	复位	说明
				FFh = 70mV (7A)

### 9.3 VOUT\_TARGET1\_LSB 寄存器 ( 偏移 = Ch ) [复位 = FFh]

表 9-5 展示了 VOUT\_TARGET1\_LSB。

返回到[汇总表](#)。

表 9-5. VOUT\_TARGET1\_LSB 寄存器字段说明

位	字段	类型	复位	说明
7-0	VOUT_A	R/W	FFh	输出目标电压 逻辑寄存器 Vout 设置 下限：3.3V 或 1V，具体取决于 SEL__FB_DIV20 上限：48V 或 24V，具体取决于 SEL__FB_DIV20 步长：20mV 或 10mV，具体取决于 SEL__FB_DIV20 针对 10mV 进行值计算 针对 20mV 进行值计算

### 9.4 VOUT\_TARGET1\_MSB 寄存器 ( 偏移 = Dh ) [复位 = 00h]

表 9-6 展示了 VOUT\_TARGET1\_MSB。

返回到[汇总表](#)。

**表 9-6. VOUT\_TARGET1\_MSB 寄存器字段说明**

位	字段	类型	复位	说明
7-4	NIL	R	0h	此位未在硬件中实现。在写入操作期间会忽略此位的数据。在读取操作期间会返回 0。
3-0	VOUT_A	R/W	0h	输出目标电压 逻辑寄存器 Vout 设置 下限：3.3V 或 1V，具体取决于 SEL__FB_DIV20 上限：48V 或 24V，具体取决于 SEL__FB_DIV20 步长：20mV 或 10mV，具体取决于 SEL__FB_DIV20 针对 20mV 进行值计算。 针对 10mV 进行值计算。

## 9.5 USB\_PD\_STATUS\_0 寄存器 ( 偏移 = 21h ) [复位 = 00h]

表 9-7 展示了 USB\_PD\_STATUS\_0。

返回到[汇总表](#)。

USB-PD 状态寄存器

表 9-7. USB\_PD\_STATUS\_0 寄存器字段说明

位	字段	类型	复位	说明
7	NIL	R	0h	此位未在硬件中实现。在写入操作期间会忽略此位的数据。在读取操作期间会返回 0。
6	CC_OPERATION	R	0h	恒流 (CC) ILIM 运行的瞬时状态
5.0	NIL	R	0h	此位未在硬件中实现。在写入操作期间会忽略此位的数据。在读取操作期间会返回 0。



## 9.6 STATUS\_BYTE 寄存器 ( 偏移 = 78h ) [复位 = 00h]

表 9-8 展示了 STATUS\_BYTE。

返回到[汇总表](#)。

故障状态低字节

**表 9-8. STATUS\_BYTE 寄存器字段说明**

位	字段	类型	复位	说明
7	BUSY	R	0h	单元忙 0h = 单元不忙 1h = 单元忙
6	OFF	R	0h	器件不提供 VOUT 和/或器件关闭 0h = 单元开启 1h = 单元关闭
5	VOUT	R	0h	VOUT_OV 故障 0h = 无故障 1h = 故障
4	IOUT	R	0h	IOUT_OC 故障 0h = 无故障 1h = 故障
3	INPUT	R	0h	VIN_UV 故障 0h = 无故障 1h = 故障
2	TEMPERATURE	R	0h	温度故障或警告 0h = 无故障 1h = 故障
1	CML	R	0h	通信、逻辑、存储器事件 0h = 无故障 1h = 故障
0	OTHER	R	0h	其他故障或警告 0h = 无故障 1h = 故障

## 9.7 USB\_PD\_CONTROL\_0 寄存器 ( 偏移 = 81h ) [复位 = 00h]

表 9-9 展示了 USB\_PD\_CONTROL\_0。

返回到[汇总表](#)。

USB-PD 控制寄存器

表 9-9. USB\_PD\_CONTROL\_0 寄存器字段说明

位	字段	类型	复位	说明
7-2	NIL	R	0h	此位未在硬件中实现。在写入操作期间会忽略此位的数据。在读取操作期间会返回 0。
1	FORCE_DISCH	R/W	0h	激活 Vo 放电 0h = 禁用 1h = 启用
0	CONV_EN2	R/W	0h	启用功率级 0h = 禁用 1h = 启用

## 9.8 MFR\_SPECIFIC\_D0 寄存器 ( 偏移 = D0h ) [复位 = 32h]

表 9-10 展示了 MFR\_SPECIFIC\_D0。

返回到[汇总表](#)。

CONFIG\_0 器件配置寄存器 0

**表 9-10. MFR\_SPECIFIC\_D0 寄存器字段说明**

位	字段	类型	复位	说明
7	NIL	R	0h	此位未在硬件中实现。在写入操作期间会忽略此位的数据。在读取操作期间会返回 0。
6	EN_NEG_CL_LIMIT	R/W	0h	为负电流限制启用 ILIM，如果禁用，ILIM 将钳位正 I <sub>L</sub> 0h = 禁用 1h = 启用
5	EN_VCC1	R/W	1h	启用 VCC1 辅助 LDO 0h = 禁用 1h = 启用
4	IMON_LIMITER_EN	R/W	1h	启用限制器配置中的 I <sub>mon</sub> 0h = 禁用 1h = 启用
3	HICCUP_EN	R/W	0h	启用断续短路 0h = 禁用 1h = 启用
2	DRSS_EN	R/W	0h	启用双展频 0h = 禁用 1h = 启用
1	USLEEP_EN	R/W	1h	启用微睡眠模式 0h = 禁用 1h = 启用
0	CONV_EN	R/W	0h	启用功率级 0h = 禁用 1h = 启用

## 9.9 MFR\_SPECIFIC\_D1 寄存器 ( 偏移 = D1h ) [复位 = 19h]

表 9-11 展示了 MFR\_SPECIFIC\_D1。

返回到[汇总表](#)。

### CONFIG\_1 器件配置寄存器 1

表 9-11. MFR\_SPECIFIC\_D1 寄存器字段说明

位	字段	类型	复位	说明
7	EN_THER_WARN	R/W	0h	启用热警告 0h = 禁用 1h = 启用
6-5	THW_THRESHOLD	R/W	0h	选择热警告阈值 0h = 140°C 1h = 125°C 2h = 110°C 3h = 95°C
4	EN_NINT	R/W	1h	配置 nFLT 引脚处理程序以用作中断引脚或 nFLT 引脚 0h = 禁用 1h = 启用
3	EN_DTRK_STARTOVER	R/W	1h	允许在启用了 DTRK 的情况下无需等待 DTRK PWM 信号即可直接启动 0h = 禁用 1h = 启用
2	FORCE_BIASPIN	R/W	0h	允许通过降低阈值优先从 BIAS 为 VCC2 供电。 0h = 禁用 1h = 启用
1	EN_BB_2P_FPWM	R/W	0h	在 fPWM 模式下启用两相 BB 切换 0h = 禁用 1h = 启用
0	EN_BB_2P_PSM	R/W	1h	在 PSM 模式下启用两相 BB 切换 0h = 禁用 1h = 启用

## 9.10 MFR\_SPECIFIC\_D2 寄存器 ( 偏移 = D2h ) [复位 = 7Ah]

表 9-12 展示了 MFR\_SPECIFIC\_D2。

返回到[汇总表](#)。

**表 9-12. MFR\_SPECIFIC\_D2 寄存器字段说明**

位	字段	类型	复位	说明
7	NIL	R	0h	此位未在硬件中实现。在写入操作期间会忽略此位的数据。在读取操作期间会返回 0。
6	EN_ACTIVE_DVS	R/W	1h	通过放电为 DVS 启用主动斜降 0h = 禁用 1h = 启用
5-4	DVS_SLEW_RAMP	R/W	3h	设置 DVS 的正负 Vo 压摆率 0h = 40mV/us 1h = 20mV/us 2h = 1mV/us 3h = <b>0.5mV/us</b>
3-2	DISCHARGE_STRENGTH	R/W	2h	设置 Vo 放电的放电电流 0h = 慢速 (25mA) 1h = 中速 (50mA) 2h = <b>快速 (75mA)</b> 3h = 快速 (75mA)
1	DISCHARGE_CONFIG0	R/W	1h	与 CONV_EN 一起选择放电 0h = 禁用 1h = 启用
0	DISCHARGE_CONFIG1	R/W	0h	选择放电直到 VTH DISCH 0h = 禁用 1h = 启用

### 9.11 MFR\_SPECIFIC\_D5 寄存器 ( 偏移 = D5h ) [复位 = 3Fh]

表 9-13 展示了 MFR\_SPECIFIC\_D5。

返回到[汇总表](#)。

**表 9-13. MFR\_SPECIFIC\_D5 寄存器字段说明**

位	字段	类型	复位	说明
7-6	NIL	R	0h	此位未在硬件中实现。在写入操作期间会忽略此位的数据。在读取操作期间会返回 0。
5-0	V_OVP2	R/W	3Fh	OVP2 阈值电压 0h = 4.00V 1h = 4.500V 2h = 5.000V 3h = 5.500V 4h = 6.000V 5h = 6.500V 6h = 7.000V 7h = 7.500V 8h = 8.000V 9h = 8.500V Ah = 9.000V Bh = 9.500V Ch = 10.000V Dh = 10.500V Eh = 11.000V Fh = 11.500V 10h = 12.000V 11h = 12.500V 12h = 13.000V 13h = 13.500V 14h = 14.000V 15h = 14.500V 16h = 15.000V 17h = 15.500V 18h = 16.000V 19h = 17.000V 1Ah = 18.000V 1Bh = 19.000V

**表 9-13. MFR\_SPECIFIC\_D5 寄存器字段说明 (续)**

位	字段	类型	复位	说明
5-0 (续)	V_OVP2	R/W	3Fh	OVP2 阈值电压 1Ch = 20.000V 1Dh = 21.000V 1Eh = 22.000V 1Fh = 23.000V 20h = 24.000V 21h = 25.000V 22h = 26.000V 23h = 27.000V 24h = 28.000V 25h = 29.000V 26h = 30.000V 27h = 31.000V 28h = 32.000V 29h = 33.000V 2Ah = 34.000V 2Bh = 35.000V 2Ch = 36.000V 2Dh = 37.000V 2Eh = 38.000V 2Fh = 39.000V 30h = 40.000V 31h = 41.000V 32h = 42.000V 33h = 43.000V 34h = 44.000V 35h = 45.000V 36h = 46.000V 37h = 47.000V 38h = 48.000V 39h = 49.000V 3Ah = 50.000V 3Bh = 51.000V 3Ch = 52.000V 3Dh = 53.000V 3Eh = 54.000V 3Fh = <b>55.000V</b>

## 9.12 MFR\_SPECIFIC\_D6 寄存器 ( 偏移 = D6h ) [复位 = 15h]

表 9-14 展示了 MFR\_SPECIFIC\_D6。

返回到[汇总表](#)。

PS\_Config0 功率级配置

表 9-14. MFR\_SPECIFIC\_D6 寄存器字段说明

位	字段	类型	复位	说明
7-6	CONFIG_SYNC_PIN	R/W	0h	选择 SYNC 功能以维持并行运行 0h = 上升沿输入同步 1h = 下降沿输入同步 2h = 从内部上升沿同步输出 3h = 从内部下降沿同步输出 ( 180 度相移 )
5	EN_CONST_TDEAD	R/W	0h	强制对 SEL_MIN_DEADTIME_GDRV 的设置使用恒定死区时间。禁用最小 Tdead 的频率依赖性 0h = 禁用 1h = 启用
4	SEL_SCALE_DT	R/W	1h	调整栅极驱动器死区时间频率依赖性和 2MHz 设定值 0h = 禁用 1h = 启用
3-2	SEL_MIN_DEADTIME_GDRV	R/W	1h	定义栅极驱动器在 fsw = 2MHz 时的最短死区时间 0h = 10ns ( 无延迟 ) 1h = <b>20ns</b> 2h = 40ns 3h = 60ns
1-0	BB_MIN_TIME_OFFSET	R/W	1h	调整栅极刷新的 BB 最小 Ton 或 Toff 时间 0h = 0.75 倍 1h = <b>1 倍</b> 2h = 1.25 倍 3h = 1.5 倍



### 9.13 MFR\_SPECIFIC\_D7 寄存器 ( 偏移 = D7h ) [复位 = 28h]

表 9-15 展示了 MFR\_SPECIFIC\_D7。

返回到[汇总表](#)。

**表 9-15. MFR\_SPECIFIC\_D7 寄存器字段说明**

位	字段	类型	复位	说明
7-6	NIL	R	0h	此位未在硬件中实现。在写入操作期间会忽略此位的数据。在读取操作期间会返回 0。
5-4	SEL_INDUC_DERATE	R/W	2h	选择在 PSM 模式下达到斜率的电感器降额 0h = 禁用 1h = 20% 2h = <b>30%</b> 3h = 40%
3-0	SEL_SLOPE_COMP	R/W	8h	选择斜率补偿电流与 RT 电流之比 0h = 0.125 1h = 0.25 2h = 0.375 3h = 0.5 4h = 0.625 5h = 0.75 6h = 0.875 7h = 1 8h = <b>1.5</b> 9h = 2 Ah = 2.5 Bh = 3 Ch = 3.5 Dh = 4 Eh = 4.5 Fh = 5

### 9.14 MFR\_SPECIFIC\_D8 寄存器 ( 偏移 = D8h ) [复位 = 84h]

表 9-16 展示了 MFR\_SPECIFIC\_D8。

返回到[汇总表](#)。

表 9-16. MFR\_SPECIFIC\_D8 寄存器字段说明

位	字段	类型	复位	说明
7	SEL_FB_DIV20	R/W	1h	选择内部 FB 分压器分压比为 20 0h = DIV10 1h = <b>DIV20</b>
6	EN_CDC	R/W	0h	启用电缆压降补偿 0h = <b>禁用</b> 1h = 启用
5-4	CDC_GAIN	R/W	0h	选择 CDC 电压 (1V) 相对于 Vout 的增益 0h = <b>0.250V</b> 1h = 0.500V 2h = 1.000V 3h = 2.000V
3-2	SEL_DRV1_SEQ	R/W	1h	选择 DRV 1 运行时序 0h = 如果转换器运行关闭, 则拉至低电平/CP 运行 1h = <b>如果转换器运行开启, 则拉至低电平/CP 运行</b> 2h = 强制激活 3h = 强制关闭
1-0	SEL_DRV1_SUP	R/W	0h	为 DRV1 引脚选择驱动器配置 0h = <b>开漏 (有效 = 拉至低电平)</b> 1h = Vout 2h = VBIAS 3h = VCC2 ( 电荷泵驱动器 )

## 9.15 IVP\_VOLTAGE 寄存器 ( 偏移 = DAh ) [复位 = FFh]

表 9-17 展示了 IVP\_VOLTAGE。

返回到[汇总表](#)。

表 9-17. IVP\_VOLTAGE 寄存器字段说明

位	字段	类型	复位	说明
7-0	V_IVP	R/W	FFh	输入过压保护和调节阈值 0h = 4.75V 1h = 4.875V 2h = 5.000V 3h = 5.125V 4h = 5.250V 5h = 5.375V 6h = 5.500V 7h = 5.625V 8h = 5.750V 9h = 5.875V Ah = 6.000V Bh = 6.125V Ch = 6.250V Dh = 6.375V Eh = 6.500V Fh = 6.625V 10h = 6.750V 11h = 6.875V 12h = 7.000V 13h = 7.125V 14h = 7.250V 15h = 7.375V 16h = 7.500V 17h = 7.625V 18h = 7.750V 19h = 7.875V 1Ah = 8.000V 1Bh = 8.125V 1Ch = 8.250V 1Dh = 8.375V 1Eh = 8.500V 1Fh = 8.625V 20h = 8.750V 21h = 8.875V 22h = 9.000V 23h = 9.125V 24h = 9.250V 25h = 9.375V 26h = 9.500V 27h = 9.625V 28h = 9.750V 29h = 9.875V 2Ah = 10.000V 2Bh = 10.125V 2Ch = 10.250V 2Dh = 10.375V 2Eh = 10.500V 2Fh = 10.625V 30h = 10.750V 31h = 10.875V 32h = 11.000V 33h = 11.125V 34h = 11.250V 35h = 11.375V 36h = 11.500V 37h = 11.625V 38h = 11.750V 39h = 11.875V 3Ah = 12.000V 3Bh = 12.125V 3Ch = 12.250V 3Dh = 12.375V 3Eh = 12.500V 3Fh = 12.625V

**表 9-17. IVP\_VOLTAGE 寄存器字段说明 (续)**

位	字段	类型	复位	说明
7-0 (续)	V_IVP	R/W	FFh	输入过压保护和调节阈值 40h = 12.750V 41h = 12.875V 42h = 13.000V 43h = 13.125V 44h = 13.250V 45h = 13.375V 46h = 13.500V 47h = 13.625V 48h = 13.750V 49h = 13.875V 4Ah = 14.000V 4Bh = 14.125V 4Ch = 14.250V 4Dh = 14.375V 4Eh = 14.500V 4Fh = 14.625V 50h = 14.750V 51h = 14.875V 52h = 15.000V 53h = 15.125V 54h = 15.250V 55h = 15.375V 56h = 15.500V 57h = 15.625V 58h = 15.750V 59h = 15.875V 5Ah = 16.000V 5Bh = 16.125V 5Ch = 16.250V 5Dh = 16.375V 5Eh = 16.500V 5Fh = 16.625V 60h = 16.750V 61h = 16.875V 62h = 17.000V 63h = 17.125V 64h = 17.250V 65h = 17.375V 66h = 17.500V 67h = 17.625V 68h = 17.750V 69h = 17.875V 6Ah = 18.000V 6Bh = 18.125V 6Ch = 18.250V 6Dh = 18.375V 6Eh = 18.500V 6Fh = 18.625V 70h = 18.750V 71h = 18.875V 72h = 19.000V 73h = 19.125V 74h = 19.250V 75h = 19.375V 76h = 19.500V 77h = 19.625V 78h = 19.750V 79h = 19.875V 7Ah = 20.000V 7Bh = 20.125V 7Ch = 20.250V 7Dh = 20.375V 7Eh = 20.500V 7Fh = 20.625V

表 9-17. IVP\_VOLTAGE 寄存器字段说明 (续)

位	字段	类型	复位	说明
7-0 (续)	V_IVP	R/W	FFh	输入过压保护和调节阈值 80h = 20.750V 81h = 20.875V 82h = 21.000V 83h = 21.125V 84h = 21.250V 85h = 21.375V 86h = 21.500V 87h = 21.625V 88h = 21.750V 89h = 21.875V 8Ah = 22.000V 8Bh = 22.125V 8Ch = 22.250V 8Dh = 22.375V 8Eh = 22.500V 8Fh = 22.625V 90h = 22.750V 91h = 22.875V 92h = 23.000V 93h = 23.125V 94h = 23.250V 95h = 23.500V 96h = 23.750V 97h = 24.000V 98h = 24.250V 99h = 24.500V 9Ah = 24.750V 9Bh = 25.000V 9Ch = 25.250V 9Dh = 25.500V 9Eh = 25.750V 9Fh = 26.000V A0h = 26.250V A1h = 26.500V A2h = 26.750V A3h = 27.000V A4h = 27.250V A5h = 27.500V A6h = 27.750V A7h = 28.000V A8h = 28.250V A9h = 28.500V AAh = 28.750V ABh = 29.000V ACh = 29.250V ADh = 29.500V AEh = 29.750V AFh = 30.000V B0h = 30.250V B1h = 30.500V B2h = 30.750V B3h = 31.000V B4h = 31.250V B5h = 31.500V B6h = 31.750V B7h = 32.000V B8h = 32.250V B9h = 32.500V BAh = 32.750V BBh = 33.000V BCh = 33.250V BDh = 33.500V BEh = 33.750V BFh = 34.000V

**表 9-17. IVP\_VOLTAGE 寄存器字段说明 (续)**

位	字段	类型	复位	说明
7-0 (续)	V_IVP	R/W	FFh	输入过压保护和调节阈值 C0h = 34.250V C1h = 34.500V C2h = 34.750V C3h = 35.000V C4h = 35.250V C5h = 35.500V C6h = 35.750V C7h = 36.000V C8h = 36.250V C9h = 36.500V CAh = 36.750V CBh = 37.000V CCh = 37.250V CDh = 37.500V CEh = 37.750V CFh = 38.000V D0h = 38.250V D1h = 38.500V D2h = 38.750V D3h = 39.000V D4h = 39.250V D5h = 39.500V D6h = 39.750V D7h = 40.000V D8h = 40.250V D9h = 40.500V DAh = 40.750V DBh = 41.000V DCh = 41.250V DDh = 41.500V DEh = 41.750V DFh = 42.000V E0h = 42.250V E1h = 42.500V E2h = 42.750V E3h = 43.000V E4h = 43.250V E5h = 43.500V E6h = 43.750V E7h = 44.000V E8h = 44.250V E9h = 44.500V EAh = 44.750V EBh = 45.000V ECh = 45.250V EDh = 45.500V EEh = 45.750V EFh = 46.000V F0h = 46.250V F1h = 46.500V F2h = 46.750V F3h = 47.000V F4h = 47.250V F5h = 47.500V F6h = 47.750V F7h = 48.000V F8h = 48.250V F9h = 48.500V FAh = 48.750V FBh = 49.000V FCh = 49.250V FDh = 49.500V FEh = 49.750V

表 9-17. IVP\_VOLTAGE 寄存器字段说明 (续)

位	字段	类型	复位	说明
				FFh = 50.000V



## 10 应用和实施

### 备注

以下应用部分中的信息不属于 TI 元件规格，TI 不担保其准确性和完整性。TI 的客户负责确定元件是否适合其用途，以及验证和测试其设计实现以确认系统功能。

### 10.1 应用信息

LM251772 是一款宽输入电压同步同相降压/升压控制器，适用于需要稳定输出电压并且输入电源电压可能高于或低于输出电压的应用。为了加快和简化外部电路的设计过程并便于选择元件，可下载全面的[快速入门计算器](#)，以帮助设计人员为特定应用选择合适的元件。

### 10.2 典型应用

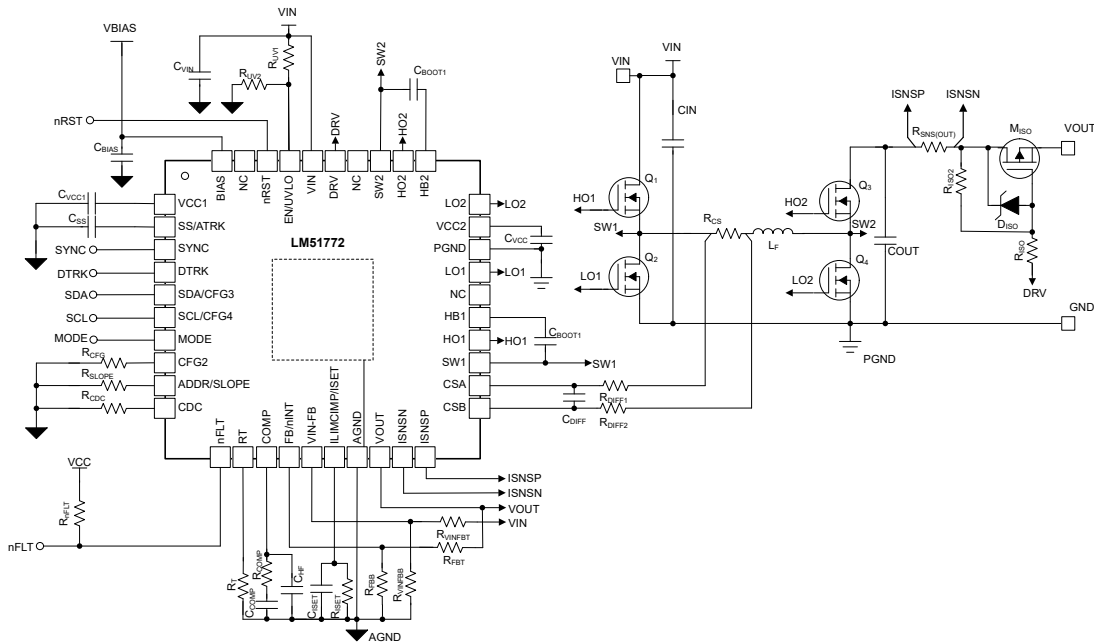


图 10-1. 典型应用的简化版原理图

#### 10.2.1 设计要求

表 10-1 展示了一个典型设计示例的预期输入、输出和性能参数。

表 10-1. 设计参数

参数	值
$V_I$ 最小值	9V
$V_I$ 典型值 = $V_I$ 启动电压	19.5V
$V_I$ 最大值	36V
$V_O$ 标称值	20V
$P_O$ 最大值	100W

## 10.2.2 详细设计过程

### 10.2.2.1 使用 WEBENCH 工具创建定制设计方案

[点击此处](#)，使用 LM251772 器件并借助 WEBENCH® Power Designer 创建定制设计。

1. 首先，输入您的  $V_{IN}$ 、 $V_{OUT}$  和  $I_{OUT}$  要求。
2. 使用优化器拨盘优化效率、封装和成本等关键设计参数并将您的设计与德州仪器 (TI) 的其他可行解决方案进行比较。
3. WEBENCH Power Designer 提供一份定制原理图以及罗列实时价格和元件供货情况的物料清单。
4. 大多数情况下，您还可以：
  - 运行电气仿真，观察重要波形以及电路性能；
  - 运行热性能仿真，了解电路板热性能；
  - 将定制原理图和布局方案导出至常用 CAD 格式；
  - 打印设计方案的 PDF 报告并与同事共享。
5. 有关 WEBENCH 工具的详细信息，请访问 [www.ti.com/webench](http://www.ti.com/webench)。

### 10.2.2.2 频率

LM251772 的开关频率由从 RT/SYNC 引脚连接到 AGND 的  $R_T$  电阻器设定。可以使用 [方程式 32](#) 计算出设置目标频率所需的  $R_T$  电阻。当  $f_{SW} = 600\text{kHz}$  时，选择  $51.0\text{k}\Omega$  的 1% 标准电阻器。

$$R_{(RT)} = \frac{1}{32 \times 12^{-12} \times f_{SW}} = 52.08\text{k}\Omega \quad (32)$$

### 10.2.2.3 反馈分压器

根据 [方程式 33](#) 计算反馈分压器：

$$R_{FB,top} = (V_{(VOUT)} - V_{(REF)}) \times R_{FB,bot} \quad (33)$$

为了获得 20V 输出，选择了  $82.0\text{k}\Omega$  的上端电阻器和  $4.3\text{k}\Omega$  的下端电阻器。

$R_{FB,top} = 71.5\text{k}\Omega$  时的 FB 引脚电阻分压器示例概述了在常见输出电压下可选择的反馈分压电阻器。

表 10-2.  $R_{FB,top} = 71.5\text{k}\Omega$  时的 FB 引脚电阻分压器示例

$V_O$ - 目标	$R_{FB,bot}$ - 计算	$R_{FB,bot}$ - E48 系列	$V_O$ 标称值	FB 电阻器带来的误差
5V	17.9k $\Omega$	17.8k $\Omega$	5.02V	0.3%
9V	8.94k $\Omega$	9.09k $\Omega$	8.87V	-1.5%
12V	6.50k $\Omega$	6.59k $\Omega$	12.02V	0.1%
16V	4.77k $\Omega$	4.87k $\Omega$	15.68V	-2.0%
24V	3.11k $\Omega$	3.16k $\Omega$	23.63V	-1.6%
28V	2.65k $\Omega$	2.61k $\Omega$	28.39V	1.4%
36V	2.04k $\Omega$	2.05k $\Omega$	35.88V	-0.3%
42V	1.74k $\Omega$	1.78k $\Omega$	41.17V	-2.0%
48V	1.50k $\Omega$	1.54k $\Omega$	47.43V	-1.2%

#### 10.2.2.4 电感器和电流检测电阻器选型

电感器的选择需考虑降压和升压运行模式以及支持的斜率补偿范围。由于电感器和电流检测电阻器互相影响，因此需要根据彼此进行选择。最好先设置电流检测电阻器以使平均电流电平为过流检测电平的 60%。这里考虑了 20% 的电感器纹波  $\Delta I_L$  以及 20% 的过流检测电平裕度。在最低输入电压下会出现最高电感器电流。

$$I_{L Peak, max, est.} = \frac{V_{OUT}}{V_{IN, min}} \times I_{OUT} \times 1.4 = 15.6 A \quad (34)$$

检测电阻的计算公式如下：

$$R_{CS} = \frac{50 mV}{I_{L Peak, max, est.}} = 3.2 m\Omega \quad (35)$$

可以选择具有中等斜率补偿的电感器。该值的计算公式如下：

$$L = \frac{R_{CS} \times 625}{f_{SW}} = 3.35 \mu H \quad (36)$$

此外，可以根据降压和升压模式下的峰峰值电流纹波  $\Delta I_L$  来选择电感器，具体情况取决于更好的降压或升压运行效率是否很重要。在最大输入电压下大约处于最大电感器电流的 60% 时，降压模式的目标电感为：

$$L_{BUCK} = \frac{(V_{IN(MAX)} - V_{OUT}) \times V_{OUT}}{0.6 \times I_{OUT(MAX)} \times F_{SW} \times V_{IN(MAX)}} = 6.48 \mu H \quad (37)$$

在最大输入电压下大约处于最大电感器电流的 30% 时，升压模式的目标电感为：

$$L_{BOOST} = \frac{V_{IN(MIN)}^2 \times (V_{OUT} - V_{IN(MIN)})}{0.3 \times I_{OUT(MAX)} \times F_{SW} \times V_{OUT}^2} = 2.48 \mu H \quad (38)$$

在该应用中选择了 3.3  $\mu H$  的电感器。

在该配置中，电感器峰值电流出现最小输入电压时，效率为 95%，计算公式如下：

$$I_{L Peak Boost} = \frac{V_{OUT} \times I_{OUT}}{\eta \times V_{IN, min}} + \frac{V_{IN, min} \times (V_{OUT} - V_{IN, min})}{2 \times L \times f_{SW} \times V_{OUT}} = 12.9 A \quad (39)$$

对于电流检测电阻器，通常认为 20% 的裕度能够为动态响应（例如负载阶跃调节）提供足够的余量。为了确保能够提供最大输出电流，应采用最小的峰值电流限制阈值：

$$R_{CS} = \frac{39 mV}{I_{L Peak Boost}} = 3.0 m\Omega \quad (40)$$

选择 RCS 标准值 = 2.5m $\Omega$  的 2 倍，即 5m $\Omega$ 。通过将两个电阻器并联，还可以降低寄生电感。RCS 中的最大功率耗散发生在  $V_{IN(MAX)}$  时：

$$P_{RCS(Max)} = \left( \frac{59 mV}{R_{CS}} \right)^2 \times R_{CS} \times \left( 1 - \frac{V_{OUT}}{V_{IN(Max)}} \right) = 0.81 W \quad (41)$$

### 10.2.2.5 输出电容器

在升压模式下，输出电容器会出现高纹波电流。输出电容器 RMS 纹波电流由以下公式得出：

$$I_{\text{COUT(RMS)}} = I_{\text{OUT}} \times \sqrt{\frac{V_{\text{OUT}}}{V_{\text{IN}}} - 1} \quad (42)$$

其中最小  $V_{\text{IN}}$  对应于最大电容器电流。

在此示例中，最大输出纹波 RMS 电流为  $I_{\text{COUT(RMS)}} = 5.5\text{A}$ 。3mΩ 输出电容器 ESR 会产生 33.3mV 的输出纹波电压，计算公式如下：

$$\Delta V_{\text{RIPPLE(ESR)}} = \frac{I_{\text{OUT}} \times V_{\text{OUT}}}{V_{\text{IN(MIN)}}} \times \text{ESR} \quad (43)$$

80μF 输出电容器会产生 151mV 的电容纹波电压，计算公式如下：

$$\Delta V_{\text{RIPPLE(COUT)}} = \frac{I_{\text{OUT}} \times \left(1 - \frac{V_{\text{IN(MIN)}}}{V_{\text{OUT}}}\right)}{C_{\text{OUT}} \times f_{\text{SW}}} \quad (44)$$

通常情况下，需要使用陶瓷电容器和大容量电容器的组合来提供低 ESR 和高纹波电流容量。节 10.2 展示了典型应用中的  $C_{\text{OUT}}$  的良好起点。

### 10.2.2.6 输入电容器

在降压模式下，输入电容器可提供高纹波电流。输入电容器的 RMS 电流的计算公式如下：

$$I_{\text{CIN(RMS)}} = I_{\text{OUT}} \times \sqrt{D \times (1 - D)} \quad (45)$$

最大 RMS 电流出现在  $D = 0.5$  时，因此  $I_{\text{CIN(RMS)}} = I_{\text{OUT}} / 2 = 2.5\text{A}$ 。必须使用陶瓷电容器和大容量电容器的组合来为高 di/dt 电流提供短路径并降低输出电压纹波。图 10-1 展示了典型应用中的  $C_{\text{IN}}$  的良好起点。

### 10.2.2.7 斜率补偿

为了实现稳定的电流环路运行并避免次谐波振荡，必须根据方程式 46 选择斜率电阻器。

为了计算斜率补偿的  $m_{\text{SC}}$  值，应使用最大电感电流（由电流限制进行设置）下的有效电感。当  $R_{\text{CS}}$  为 2.5mΩ 时，电流限制设置为 20A（典型值）。对于使用的电感器，电感在该峰值电流下将减小至  $L_{\text{eff}} = 2.5 \mu\text{H}$ 。

$$m_{\text{SC}} = \frac{R_{\text{CS}}}{f_{\text{sw}} \times L_{\text{eff}}} \times 625 = 1.04 \quad (46)$$

必须选择次高值，即 1.5，然后通过  $R_{\text{CFG1}}$  或 I2C 接口进行设置。

该斜率补偿会导致“无差拍”运行情况，这种情况下，电流环路干扰会在一个开关周期内消失。理论上，电流模式环路是稳定的，其斜率为“无差拍”斜率的一半（已在方程式 46 中计算的斜率电阻值中予以考虑）。 $m_{\text{sc}}$  值越大，斜率信号就越大，因此在切换区域的抗噪性越好（ $V_{\text{IN}}$  约等于  $V_{\text{OUT}}$ ）。不过，较大的斜率信号会限制在给定的输出电压、开关频率和电感器条件下可实现的输入电压范围。在此设计中选择了 1.5 的斜率补偿系数（请参阅配置引脚 CFG2），以便实现更好的切换区域行为，同时仍提供所需的  $V_{\text{IN}}$  范围。

电感器降额约为 24%，可以使用 30% 的降额设置（请参阅配置引脚 CFG3）或通过 I2C 进行设置。

### 10.2.2.8 UVLO 分频器

UVLO 电阻分压器必须设计为导通电压低于 8.7V。根据 [方程式 47](#)，选择  $R_{UVLO,top} = 75k\Omega$  可得出 UVLO 迟滞为 0.375V。使用以下公式选择下端 UVLO 电阻器：

$$V_{(VIN, IT+, UVLO)} = V_{IT+ (UVLO)} \times \left(1 + \frac{R_{UVLO,top}}{R_{UVLO,bot}}\right) + R_{UVLO,top} \times I_{(UVLO,hyst)} \quad (47)$$

对于  $R_{UVLO,bot}$ ，选择标准值 12.4kΩ。

为了在更低输入电压下运行而对 UVLO 阈值进行编程时，选择栅极（米勒）平坦电压低于最小  $V_{IN}$  的 MOSFET 非常重要。

### 10.2.2.9 软启动电容器

软启动时间通过软启动电容器进行编程。 $C_{SS}$  和软启动时间之间的关系如以下公式所示：

$$C_{SS} = \frac{I_{SS} \times t_{SS}}{V_{Ref}} = 18 \text{ nF} \quad (48)$$

$C_{SS} = 18\text{nF}$  时，软启动时间为 1.8ms。

### 10.2.2.10 MOSFET QH1 和 QL1

输入侧 MOSFET QH1 (Q1) 和 QL1 (Q2) 需要承受 48V 的最大输入电压。此外，它们还必须承受开关期间 SW1 上的瞬态尖峰。因此，QH1 和 QL1 的额定电压必须为 58V 或更高。MOSFET 的栅极平坦电压必须小于转换器的最小输入电压，否则，MOSFET 在启动或过载情况下可能无法完全增强。

升压模式下 QH1 中的功率损耗根据以下公式进行近似计算：

$$P_{COND(QH1)} = \left(I_{OUT} \times \frac{V_{OUT}}{V_{IN}}\right)^2 \times R_{DS,On(QH1)} \quad (49)$$

降压模式下 QH1 中的功率损耗分别由 [方程式 50](#) 和 [方程式 51](#) 给出的导通损耗和开关损耗分量组成：

$$P_{COND(QH1)} = \left(I_{OUT} \times \frac{V_{OUT}}{V_{IN}}\right)^2 \times R_{DS,On(QH1)} \quad (50)$$

$$P_{SW(QH1)} = \frac{1}{2} \times V_{IN} \times I_{OUT} \times (t_r + t_f) \times f_{SW} \quad (51)$$

上升 ( $t_r$ ) 和下降 ( $t_f$ ) 时间基于 MOSFET 数据表信息或在实验室中进行测量。通常， $R_{DS,On}$  较小（导通损耗较小）的 MOSFET 具有较长的上升和下降时间（开关损耗较大）。

降压运行模式下 QL1 中的功率损耗如 [方程式 52](#) 所示：

$$P_{COND(QL1)} = \left(1 - \frac{V_{OUT}}{V_{IN}}\right) \times I_{OUT}^2 \times R_{DS,On(QL1)} \quad (52)$$

### 10.2.2.11 MOSFET QH2 和 QL2

输出侧 MOSFET QH2 (Q4) 和 QL2 (Q3) 会看到 48V 的输出电压以及开关期间 SW2 上出现的额外瞬态尖峰。因此，QH2 和 QL2 的额定电压必须为 58V 或更高。MOSFET 的栅极平坦电压必须小于转换器的最小输入电压，否则，MOSFET 在启动或过载情况下可能无法完全增强。

降压运行模式下 QH2 中的功率损耗根据以下公式进行近似计算：

$$P_{COND(QH2)} = I_{OUT}^2 \times R_{DS,On(QH2)} \quad (53)$$

升压运行模式下 QL2 中的功率损耗分别由以下两个公式给出的导通损耗和开关损耗分量组成：

$$P_{COND(QL2)} = \left(1 - \frac{V_{IN}}{V_{OUT}}\right) \times \left(I_{OUT} \times \frac{V_{OUT}}{V_{IN}}\right)^2 \times R_{DS,On(QL2)} \quad (54)$$

和

$$P_{SW(QL2)} = \frac{1}{2} \times V_{OUT} \times \left(I_{OUT} \times \frac{V_{OUT}}{V_{IN}}\right) \times (t_r + t_f) \times f_{SW} \quad (55)$$

上升 ( $t_r$ ) 和下降 ( $t_f$ ) 时间可以基于 MOSFET 数据表信息或在实验室中进行测量。通常， $R_{DS,On}$  较小 (导通损耗较小) 的 MOSFET 具有较长的上升和下降时间 (开关损耗较大)。

升压运行模式下 QH2 中的功率损耗如下所示：

$$P_{COND(QH2)} = \frac{V_{IN}}{V_{OUT}} \times \left(I_{OUT} \times \frac{V_{OUT}}{V_{IN}}\right)^2 \times R_{DS,On(QH2)} \quad (56)$$

### 10.2.2.12 环路补偿

本节介绍 LM251772 降压/升压控制器的控制环路补偿设计过程。LM251772 主要以降压或升压模式运行，由一个转换区域隔开，因此该控制环路设计需要同时考虑降压和升压工作模式。然后，根据从环路稳定性角度来看具有更严格限制的模式来最终选择补偿方式。通常，对于设计为同时深入降压和升压工作区域的转换器而言，由于升压模式下存在右半平面零点 (RHPZ)，升压补偿设计具有更严格的限制。

升压功率级输出极点位置由以下公式得出：

$$f_{p1(\text{boost})} = \frac{1}{2\pi} \left( \frac{2}{R_{OUT} \times C_{OUT}} \right) = 995 \text{ Hz} \quad (57)$$

其中

- $R_{OUT} = 5.0 \Omega$  对应于 5.0A 的最大负载。

升压功率级 ESR 零点位置由以下公式得出：

$$f_{z1} = \frac{1}{2\pi} \left( \frac{1}{R_{ESR} \times C_{OUT}} \right) = 73.7 \text{ kHz} \quad (58)$$

升压功率级 RHP 零点位置由以下公式得出：

$$f_{RHP} = \frac{1}{2\pi} \left( \frac{R_{OUT} \times (1 - D_{MAX})^2}{L_1} \right) = 39.1 \text{ kHz} \quad (59)$$

其中

- $D_{MAX}$  是最小  $V_{IN}$  时的最大占空比。

降压功率级输出极点位置由以下公式得出：

$$f_{p1(\text{buck})} = \frac{1}{2\pi} \left( \frac{1}{R_{\text{OUT}} \times C_{\text{OUT}}} \right) = 497 \text{ Hz} \quad (60)$$

降压功率级 ESR 零点位置与升压功率级 ESR 零点相同。

根据方程式 59 可以明显看出，RHP 零点是限制可实现的带宽的主要因素。为了实现稳健的设计，交叉频率必须小于 RHP 零点频率的 1/3。给定 RHP 零点的位置后，升压运行模式下的合理目标带宽约为 8kHz：

$$f_{\text{bw}} = 8 \text{ kHz} \quad (61)$$

对于某些功率级，升压 RHP 零点的限制可能不那么严格，这种情况在升压最大占空比 ( $D_{\text{MAX}}$ ) 很小时发生，或者当使用非常小的电感器时发生。在这些情况下，应将 RHP 零点 ( $f_{\text{RHP}} / 3$ ) 施加的限制与开关频率的 1/20 进行比较，然后使用两个值中的较小者作为可实现的带宽。

补偿零点可设置为升压输出极点频率的 1.5 倍。请注意，这种情况下会使零点为降压输出极点频率的三倍，这样会在降压环路交叉之前产生大约 30 度的相位损耗，并在升压环路的中间频率下产生 15 度的相位损耗：

$$f_{\text{ZC}} = 1.5 \text{ kHz} \quad (62)$$

补偿增益电阻  $R_{\text{C1}}$  的计算公式为：

$$R_{\text{C1}} = \frac{2\pi \times f_{\text{bw}}}{g_{\text{mEA}}} \times \frac{R_{\text{FB1}} + R_{\text{FB2}}}{R_{\text{FB2}}} \times \frac{A_{\text{CS}} \times R_{\text{CS}} \times C_{\text{OUT}}}{1 - D_{\text{MAX}}} \times \frac{1}{\sqrt{1 + \left( \frac{f_{\text{bw}}}{f_{\text{RHP}}} \right)^2}} = 7.4 \text{ k}\Omega \quad (63)$$

其中

- $D_{\text{MAX}}$  是降压模式下最小  $V_{\text{IN}}$  时的最大占空比。
- $A_{\text{CS}}$  是电流检测放大器增益：10。

然后，通过以下公式计算补偿电容  $C_{\text{C1}}$ ：

$$C_{\text{C1}} = \frac{1}{2\pi \times f_{\text{ZC}} \times R_{\text{C1}}} = 14.5 \text{ nF} \quad (64)$$

补偿元件标准值选取为  $R_{\text{C1}} = 7.32 \text{ k}\Omega$ 、 $C_{\text{C1}} = 15 \text{ nF}$ 。

使用与  $R_{\text{C1}}$  和  $C_{\text{C1}}$  并联的电容 ( $C_{\text{C2}}$ ) 来确定高频极点 ( $f_{\text{pc2}}$ ) 的位置。将该极点的频率设置为  $f_{\text{bw}}$  的 7 到 10 倍，以便衰减 COMP 上的开关纹波和噪声，同时避免在交叉频率下出现过多的相位损耗。对于目标  $f_{\text{pc2}} = 98 \text{ kHz}$ ，可以使用方程式 65 计算  $C_{\text{C2}}$ ：

$$C_{\text{C2}} = \frac{1}{2\pi \times f_{\text{pc2}} \times R_{\text{C1}}} = 263 \text{ pF} \quad (65)$$

为  $C_{\text{C2}}$  选择 270pF 的标准值。这些值为补偿设计提供了一个良好的起点。必须在实验室中对每个设计进行调优，以便在整个工作范围内的稳定性裕度和瞬态响应时间之间实现理想的平衡。

## 10.2.2.13 外部元件选型

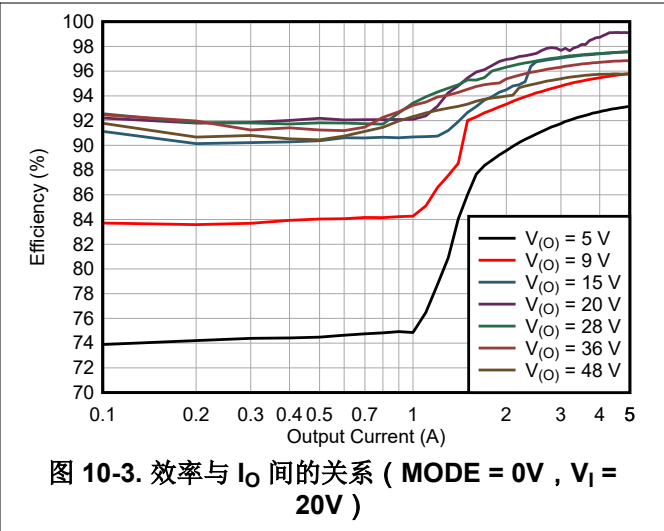
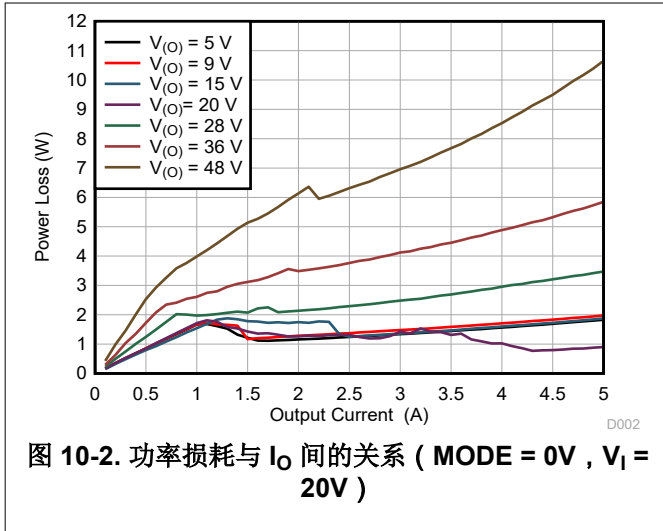
表 10-3. 典型应用的元件示例

参考	说明	器件型号	备注
R <sub>COMP</sub>	7.15k $\Omega$		
C <sub>COMP1</sub>	12nF、50V 陶瓷电容器		
C <sub>COMP2</sub>	220pF、50V 陶瓷电容器		
C <sub>SS</sub>	20nF、50V 陶瓷电容器或 20nF、80V 陶瓷电容器		
R <sub>FB,top</sub>	82.0k $\Omega$		
R <sub>FB,bot</sub>	4.3k $\Omega$		
R <sub>nFLT</sub>	10k $\Omega$		
C <sub>LIMCOMP</sub>	82k $\Omega$		
C <sub>IN1</sub>	2 个 10 $\mu$ F、100V 陶瓷电容器	C3225X7R2A106K250AC	
C <sub>IN2</sub>	3 个 27 $\mu$ F、63V 铝电容器	A768KE276M1JLAE054	
M <sub>1</sub>	N 沟道 60V MOSFET, R <sub>DS(on)</sub> = 4.2m $\Omega$	ISZ034N06LM5ATMA1	
M <sub>2</sub>	N 沟道 60V MOSFET, R <sub>DS(on)</sub> = 4.2m $\Omega$	ISZ034N06LM5ATMA1	
M <sub>3</sub>	N 沟道 60V MOSFET, R <sub>DS(on)</sub> = 4.2m $\Omega$	ISZ034N06LM5ATMA1	
M <sub>4</sub>	N 沟道 60V MOSFET, R <sub>DS(on)</sub> = 4.2m $\Omega$	ISZ034N06LM5ATMA1	
R <sub>CS</sub>	2.5m $\Omega$	2xKRL2012E-M-R005-F-T5	
L <sub>1</sub>	3.3 $\mu$ H, DCR = 5.7m $\Omega$	XGL1060-332MEC	
C <sub>OUT1</sub>	6 个 10 $\mu$ F、100V 陶瓷电容器	C3225X7R2A106K250AC	
C <sub>OUT2</sub>	2 个 100 $\mu$ F、63V 铝电容器	A768KE276M1JLAE054	
R <sub>ISNS</sub>	10m $\Omega$	KRL2012E-C-R010-F-T05	
C <sub>BST1</sub>	0.1 $\mu$ F、50V 陶瓷电容器	GCM155R71H104KE02D	
C <sub>BST2</sub>	0.1 $\mu$ F、50V 陶瓷电容器	GCM155R71H104KE02D	
C <sub>VCC</sub>	22 $\mu$ F、10V 陶瓷电容器	GRT188R61A226ME13D	
R <sub>UVLO,top</sub>	75k $\Omega$		
R <sub>UVLO,bot</sub>	12.4k $\Omega$		
R <sub>SLOPE</sub>	5.1k $\Omega$		
R <sub>CFG2</sub>	8.3k $\Omega$		
R <sub>RT</sub>	51k $\Omega$		

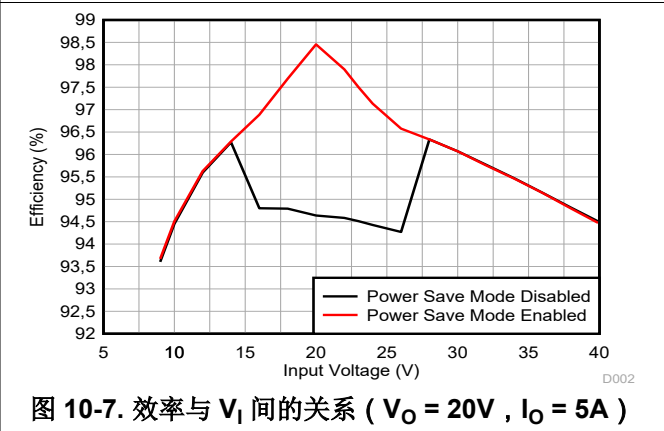
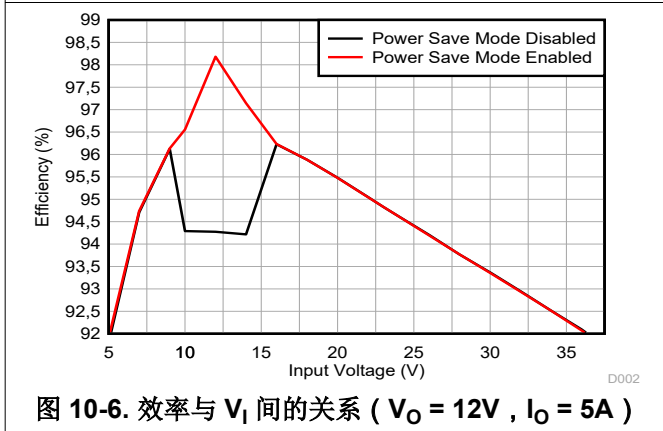
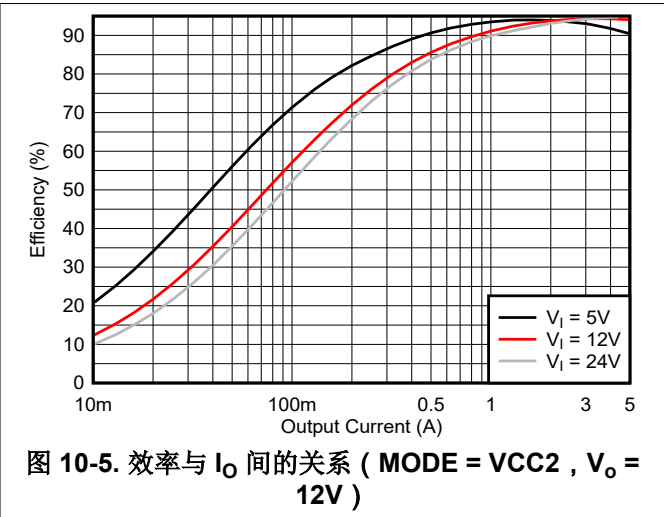
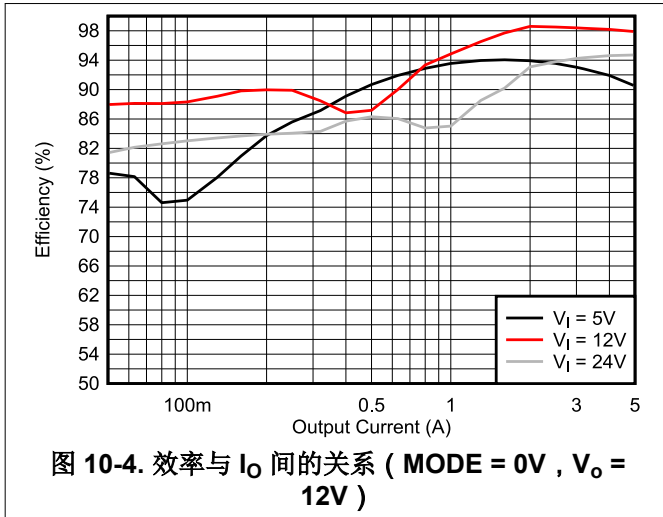


### 10.2.3 应用曲线

$f_{(SW)} = 320\text{kHz}$ ,  $L_{(F)} = 5.3\mu\text{H}$ , 有关详细的 BOM, 请参阅 [PMP23447](#)



$R_{(COMP)} = 20\text{k}\Omega$ ,  $C_{(COMP)} = 2.1\text{nF}$ ,  $C_{(HF)} = 50\text{pF}$  (除非另有说明)



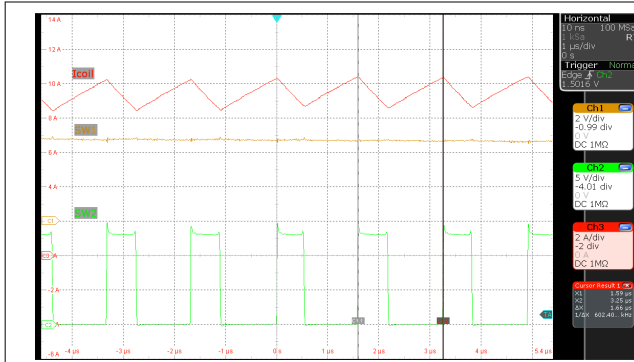


图 10-8. 电感器电流升压模式 ( $V_{(VIN)} = 5V$ ,  $V_{(VOUT)} = 12V$ ,  $I_O = 5A$ ,  $MODE = VCC2$ )

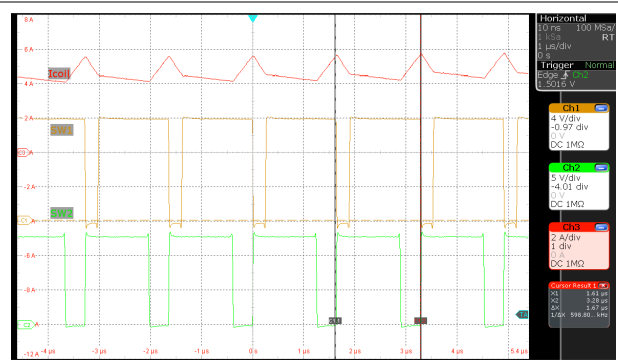


图 10-9. 电感器电流降压/升压模式 ( $V_{(VIN)} = 12V$ ,  $V_{(VOUT)} = 12V$ ,  $I_O = 5A$ ,  $MODE = VCC2$ )

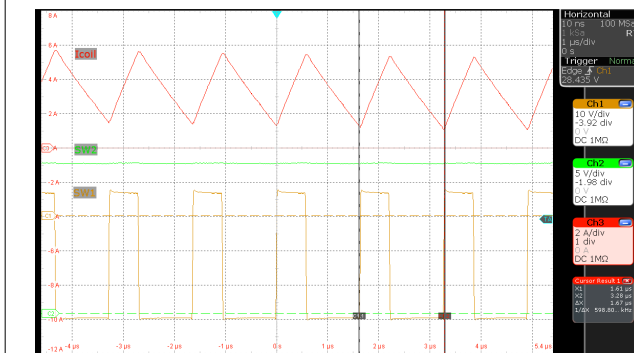


图 10-10. 电感器电流降压模式 ( $V_{(VIN)} = 36V$ ,  $V_{(VOUT)} = 12V$ ,  $I_O = 5A$ ,  $MODE = VCC2$ )

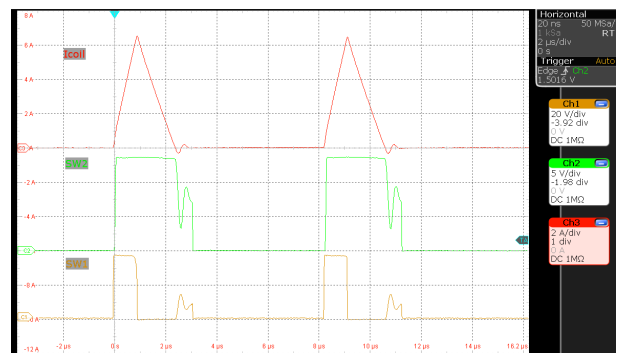


图 10-11. 电感器电流升压模式 ( $V_{(VIN)} = 5V$ ,  $V_{(VOUT)} = 12V$ ,  $I_O = 0.05A$ ,  $MODE = GND$ )

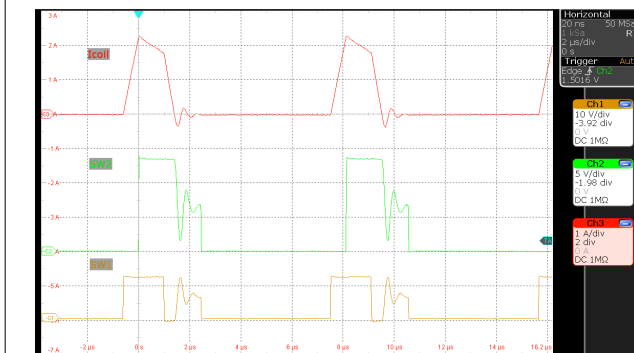


图 10-12. 电感器电流升压模式 ( $V_{(VIN)} = 12V$ ,  $V_{(VOUT)} = 12V$ ,  $I_O = 0.05A$ ,  $MODE = GND$ )

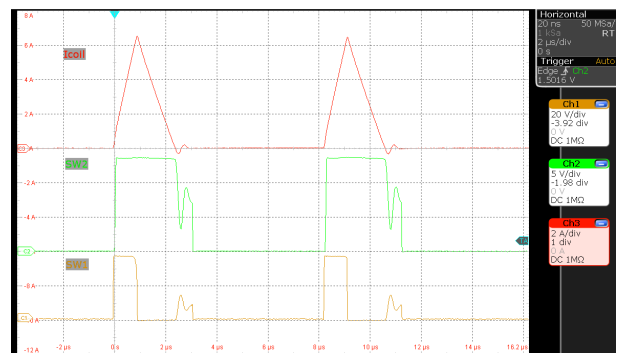


图 10-13. 电感器电流升压模式 ( $V_{(VIN)} = 36V$ ,  $V_{(VOUT)} = 12V$ ,  $I_O = 0.05A$ ,  $MODE = GND$ )

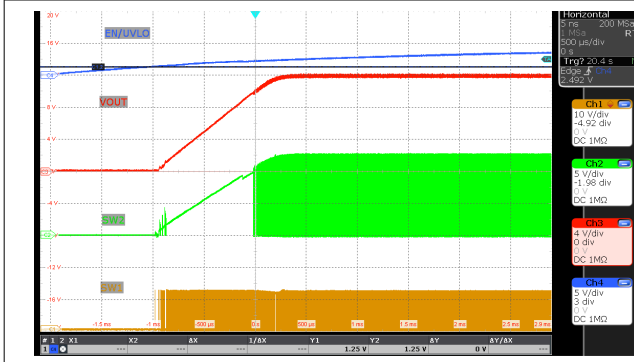


图 10-14. 器件启动 ( $V_{VIN} = 12V$ ,  $V_{VOUT} = 12V$ ,  $I_O = 5A$ ,  $MODE = VCC2$ )

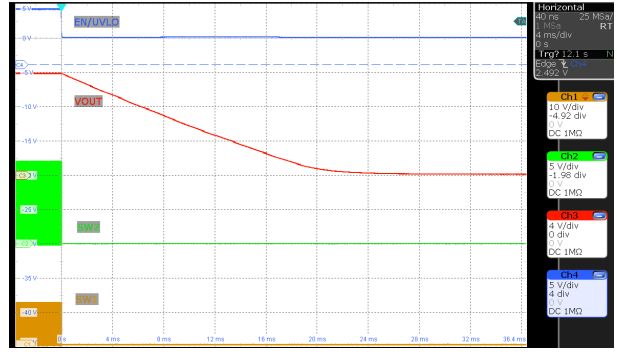


图 10-15. 器件关断 (启用放电,  $V_{VIN} = 12V$ ,  $V_{VOUT} = 12V$ ,  $I_O = 0A$ ,  $MODE = GND$ )

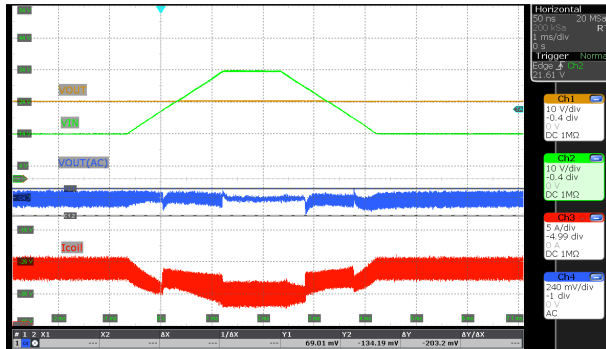


图 10-16. 输入电压斜坡 ( $V_{VIN} = 14V \leftrightarrow 24V$ ,  $V_{VOUT} = 24V$ ,  $I_O = 5A$ ,  $MODE = GND$ )

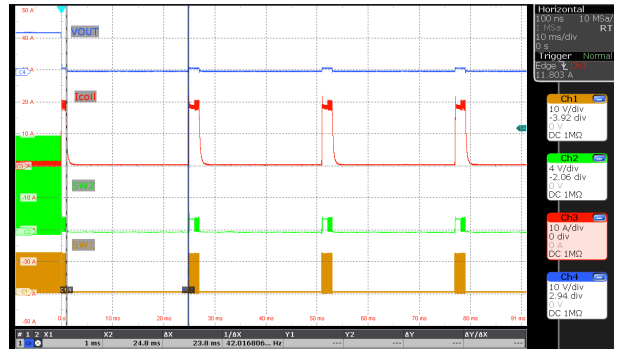


图 10-17. SCP - 断续保护 ( $V_{VIN} = 12V$ ,  $V_{VOUT} = 12V$ ,  $I_O = \text{短路}$ ,  $MODE = VCC2$ )

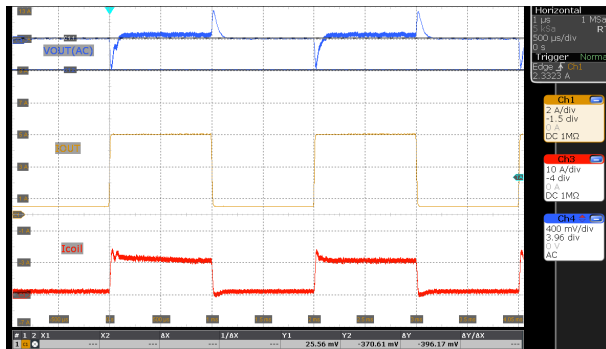


图 10-18. 负载瞬态 ( $V_{VIN} = 12V$ ,  $V_{VOUT} = 24V$ ,  $I_O = 0.5A \leftrightarrow 5A$ ,  $MODE = VCC2$ )

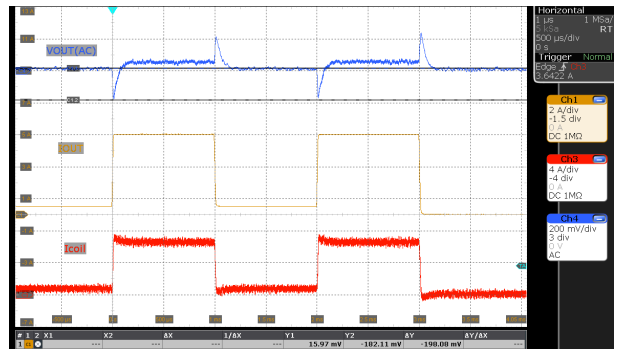


图 10-19. 负载瞬态 ( $V_{VIN} = 24V$ ,  $V_{VOUT} = 24V$ ,  $I_O = 0.5A \leftrightarrow 5A$ ,  $MODE = VCC2$ )

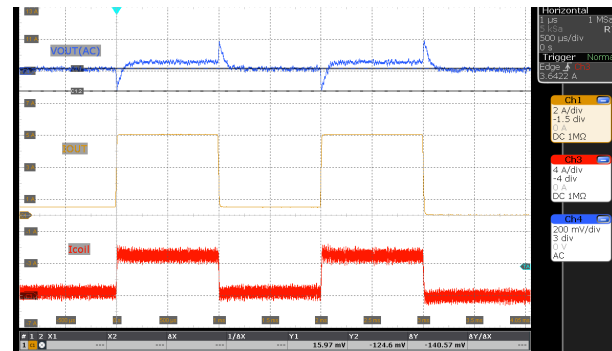


图 10-20. 负载瞬态 ( $V_{(VIN)} = 36V$ ,  $V_{(VOUT)} = 24V$ ,  $I_O = 0.5A \leftrightarrow 5A$ , MODE = VCC2)

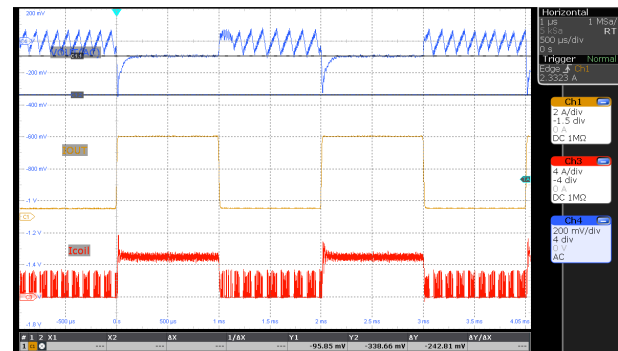


图 10-21. 负载瞬态 ( $V_{(VIN)} = 12V$ ,  $V_{(VOUT)} = 24V$ ,  $I_O = 0.5A \leftrightarrow 5A$ , MODE = GND)

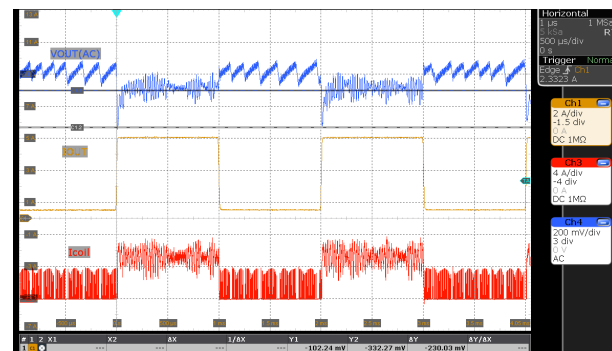


图 10-22. 负载瞬态 ( $V_{(VIN)} = 24V$ ,  $V_{(VOUT)} = 24V$ ,  $I_O = 0.5A \leftrightarrow 5A$ , MODE = GND)

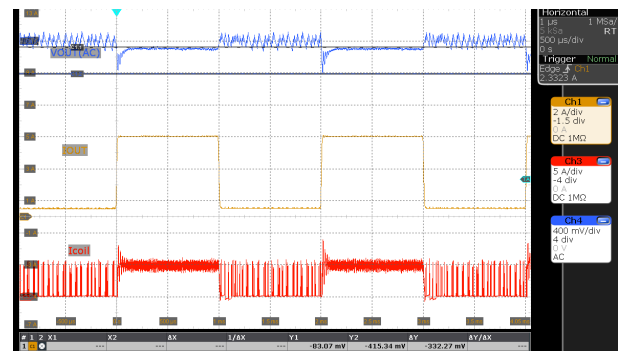


图 10-23. 负载瞬态 ( $V_{(VIN)} = 36V$ ,  $V_{(VOUT)} = 24V$ ,  $I_O = 0.5A \leftrightarrow 5A$ , MODE = GND)

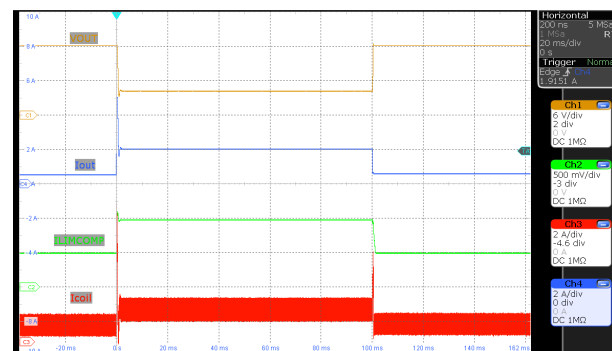


图 10-24. 平均输出电流限值 ( $V_{(VIN)} = 12V$ ,  $V_{(VOUT)} = 12V$ ,  $I_O = 0.5A \leftrightarrow 5A$ , MODE = VCC2, ILIM\_THRESHOLD = 0x28 (2A))

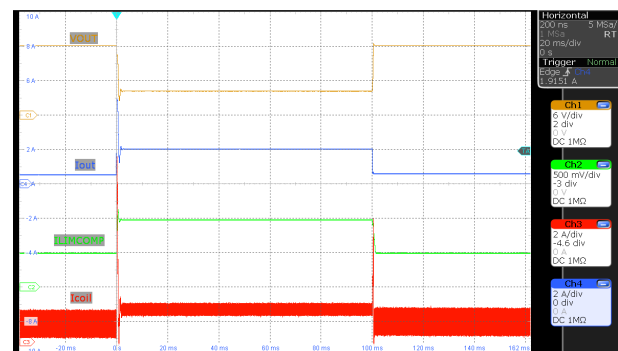


图 10-25. 平均输出电流限值 ( $V_{(VIN)} = 6V$ ,  $V_{(VOUT)} = 12V$ ,  $I_O = 0.5A \leftrightarrow 5A$ , MODE = VCC2, ILIM\_THRESHOLD = 0x28 (2A))

### 10.3 无线充电电源

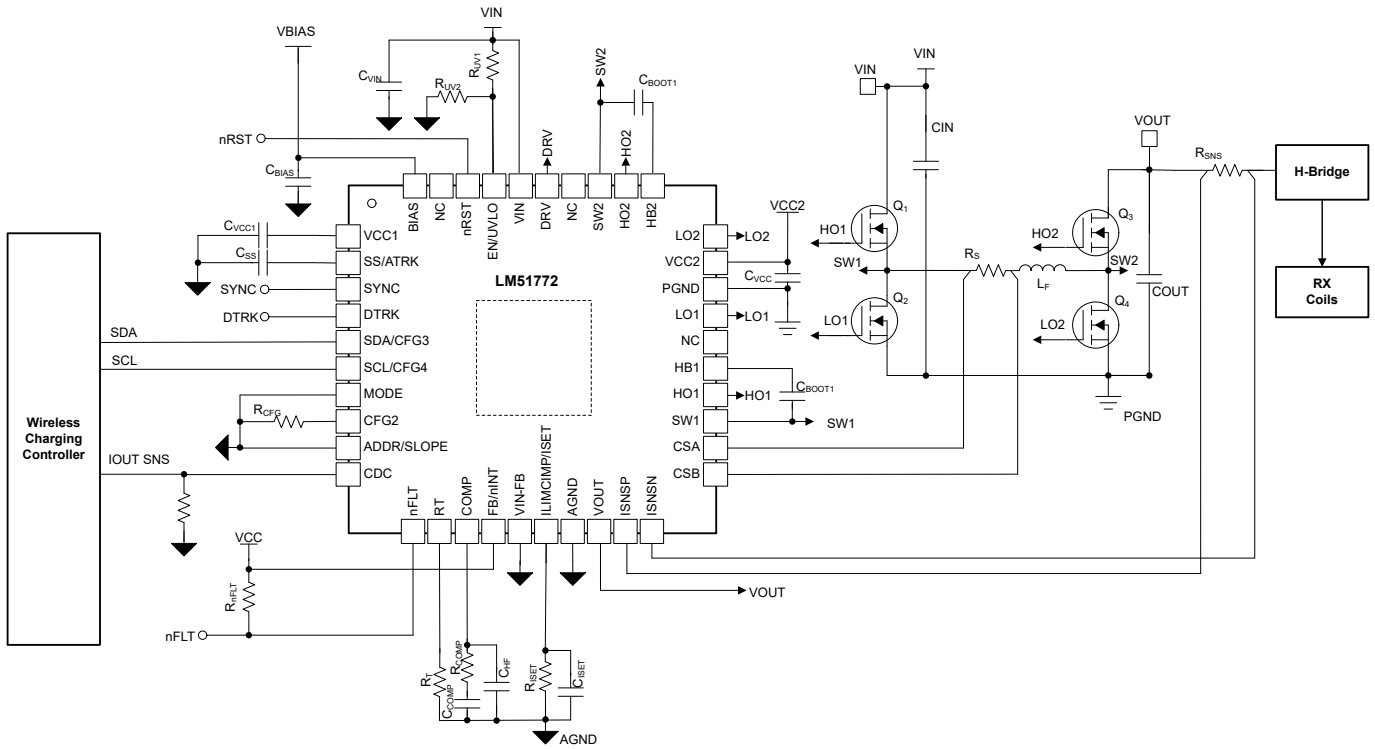


图 10-26. 无线充电电源的简化版原理图

### 10.4 具有电源路径的 USB PD 源

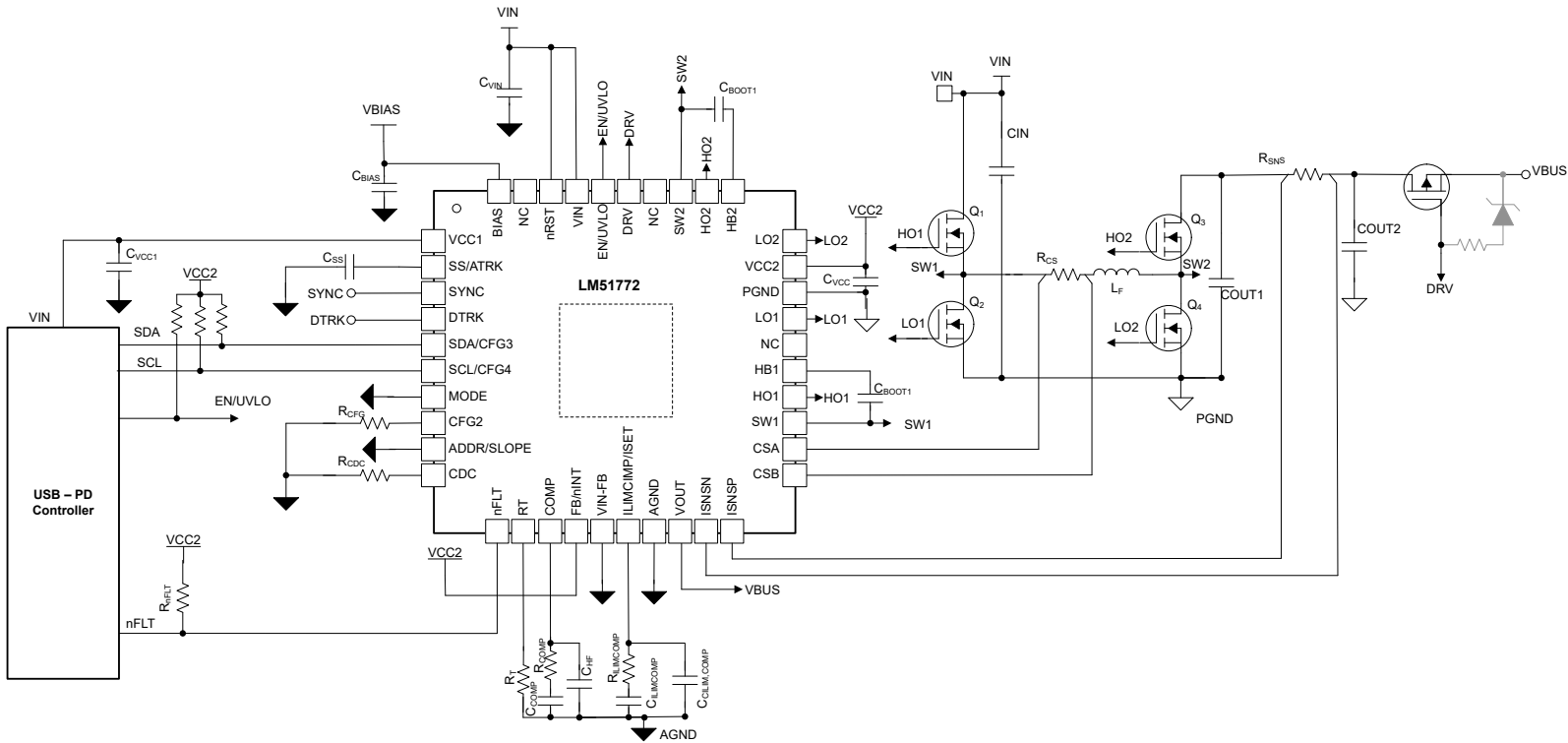


图 10-27. 具有电源路径的 USB PD 源的简化版原理图

## 10.5 并行 (多相) 运行

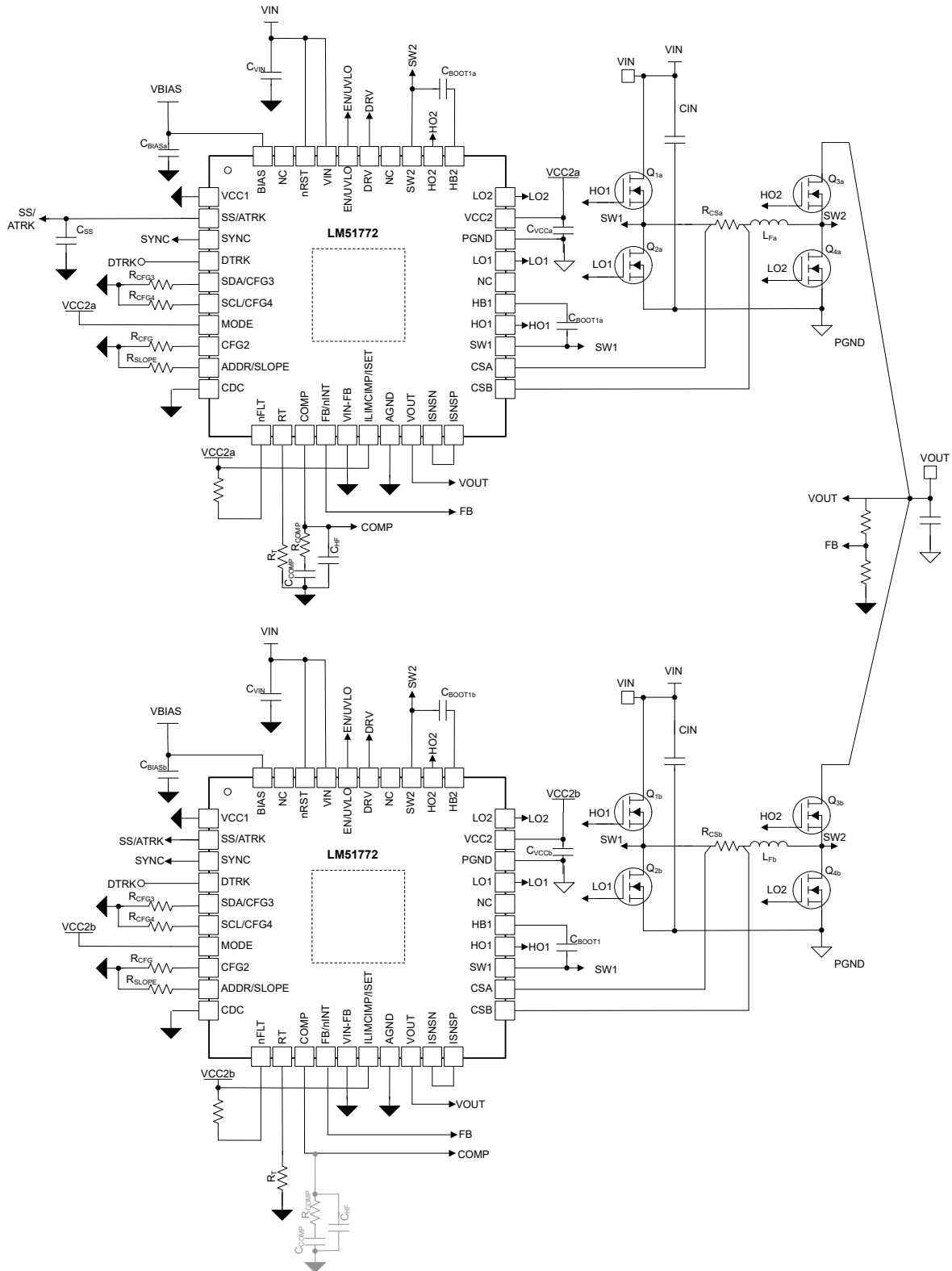


图 10-28. 两相运行的简化版原理图

## 11 器件和文档支持

TI 提供广泛的开发工具。下面列出了用于评估器件性能、生成代码和开发解决方案的工具和软件。

### 11.1 文档支持

#### 11.1.1 相关文档

### 11.2 接收文档更新通知

要接收文档更新通知，请导航至 [ti.com](https://www.ti.com) 上的器件产品文件夹。点击 [通知](#) 进行注册，即可每周接收产品信息更改摘要。有关更改的详细信息，请查看任何已修订文档中包含的修订历史记录。

### 11.3 支持资源

[TI E2E™ 中文支持论坛](#) 是工程师的重要参考资料，可直接从专家处获得快速、经过验证的解答和设计帮助。搜索现有解答或提出自己的问题，获得所需的快速设计帮助。

链接的内容由各个贡献者“按原样”提供。这些内容并不构成 TI 技术规范，并且不一定反映 TI 的观点；请参阅 TI 的 [使用条款](#)。

### 11.4 商标

TI E2E™ is a trademark of Texas Instruments.

WEBENCH® is a registered trademark of Texas Instruments.

所有商标均为其各自所有者的财产。

### 11.5 静电放电警告



静电放电 (ESD) 会损坏这个集成电路。德州仪器 (TI) 建议通过适当的预防措施处理所有集成电路。如果不遵守正确的处理和安装程序，可能会损坏集成电路。

ESD 的损坏小至导致微小的性能降级，大至整个器件故障。精密的集成电路可能更容易受到损坏，这是因为非常细微的参数更改都可能会导致器件与其发布的规格不相符。

### 11.6 术语表

[TI 术语表](#) 本术语表列出并解释了术语、首字母缩略词和定义。

## 12 修订历史记录

注：以前版本的页码可能与当前版本的页码不同

日期	修订版本	注释
October 2024	*	初始发行版

## 13 机械、封装和可订购信息

以下页面包含机械、封装和可订购信息。这些信息是指定器件可用的最新数据。数据如有变更，恕不另行通知，且不会对此文档进行修订。有关此数据表的浏览器版本，请查阅左侧的导航栏。



**PACKAGING INFORMATION**

Orderable Device	Status (1)	Package Type	Package Drawing	Pins	Package Qty	Eco Plan (2)	Lead finish/ Ball material (6)	MSL Peak Temp (3)	Op Temp (°C)	Device Marking (4/5)	Samples
LM251772RHAR	ACTIVE	VQFN	RHA	40	4000	RoHS & Green	NIPDAU	Level-1-260C-UNLIM	0 to 70	LM251772	Samples

(1) The marketing status values are defined as follows:

**ACTIVE:** Product device recommended for new designs.

**LIFEBUY:** TI has announced that the device will be discontinued, and a lifetime-buy period is in effect.

**NRND:** Not recommended for new designs. Device is in production to support existing customers, but TI does not recommend using this part in a new design.

**PREVIEW:** Device has been announced but is not in production. Samples may or may not be available.

**OBSELETE:** TI has discontinued the production of the device.

(2) **RoHS:** TI defines "RoHS" to mean semiconductor products that are compliant with the current EU RoHS requirements for all 10 RoHS substances, including the requirement that RoHS substance do not exceed 0.1% by weight in homogeneous materials. Where designed to be soldered at high temperatures, "RoHS" products are suitable for use in specified lead-free processes. TI may reference these types of products as "Pb-Free".

**RoHS Exempt:** TI defines "RoHS Exempt" to mean products that contain lead but are compliant with EU RoHS pursuant to a specific EU RoHS exemption.

**Green:** TI defines "Green" to mean the content of Chlorine (Cl) and Bromine (Br) based flame retardants meet JS709B low halogen requirements of <=1000ppm threshold. Antimony trioxide based flame retardants must also meet the <=1000ppm threshold requirement.

(3) MSL, Peak Temp. - The Moisture Sensitivity Level rating according to the JEDEC industry standard classifications, and peak solder temperature.

(4) There may be additional marking, which relates to the logo, the lot trace code information, or the environmental category on the device.

(5) Multiple Device Markings will be inside parentheses. Only one Device Marking contained in parentheses and separated by a "~" will appear on a device. If a line is indented then it is a continuation of the previous line and the two combined represent the entire Device Marking for that device.

(6) Lead finish/Ball material - Orderable Devices may have multiple material finish options. Finish options are separated by a vertical ruled line. Lead finish/Ball material values may wrap to two lines if the finish value exceeds the maximum column width.

**Important Information and Disclaimer:**The information provided on this page represents TI's knowledge and belief as of the date that it is provided. TI bases its knowledge and belief on information provided by third parties, and makes no representation or warranty as to the accuracy of such information. Efforts are underway to better integrate information from third parties. TI has taken and continues to take reasonable steps to provide representative and accurate information but may not have conducted destructive testing or chemical analysis on incoming materials and chemicals. TI and TI suppliers consider certain information to be proprietary, and thus CAS numbers and other limited information may not be available for release.

In no event shall TI's liability arising out of such information exceed the total purchase price of the TI part(s) at issue in this document sold by TI to Customer on an annual basis.

**TAPE AND REEL INFORMATION**

**QUADRANT ASSIGNMENTS FOR PIN 1 ORIENTATION IN TAPE**


\*All dimensions are nominal

Device	Package Type	Package Drawing	Pins	SPQ	Reel Diameter (mm)	Reel Width W1 (mm)	A0 (mm)	B0 (mm)	K0 (mm)	P1 (mm)	W (mm)	Pin1 Quadrant
LM251772RHAR	VQFN	RHA	40	4000	330.0	16.4	6.3	6.3	1.1	12.0	16.0	Q2

**TAPE AND REEL BOX DIMENSIONS**


\*All dimensions are nominal

Device	Package Type	Package Drawing	Pins	SPQ	Length (mm)	Width (mm)	Height (mm)
LM251772RHAR	VQFN	RHA	40	4000	367.0	367.0	35.0

## GENERIC PACKAGE VIEW

**RHA 40**

**VQFN - 1 mm max height**

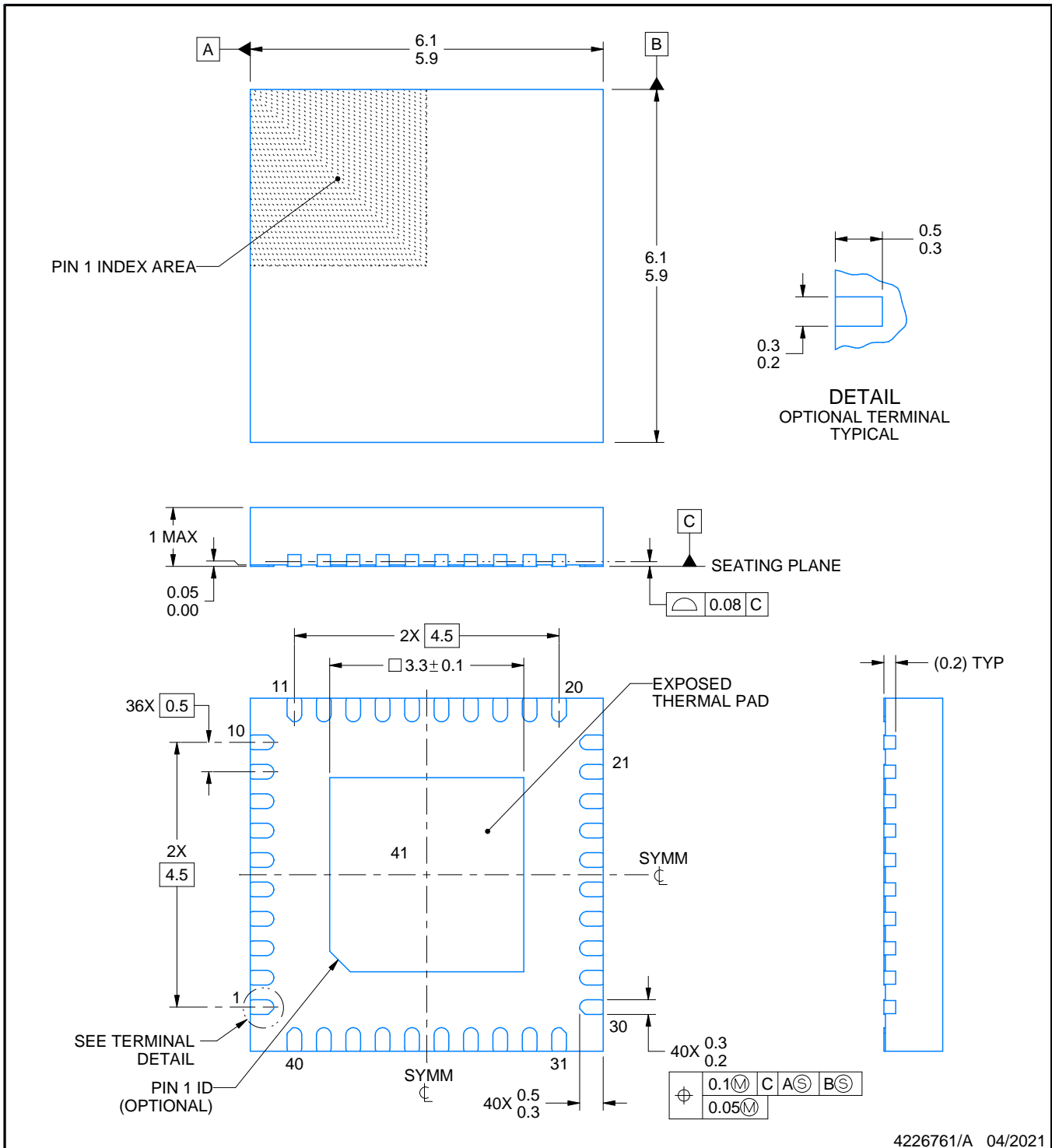
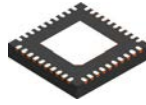
6 x 6, 0.5 mm pitch

PLASTIC QUAD FLATPACK - NO LEAD

This image is a representation of the package family, actual package may vary.  
Refer to the product data sheet for package details.



4225870/A



NOTES:

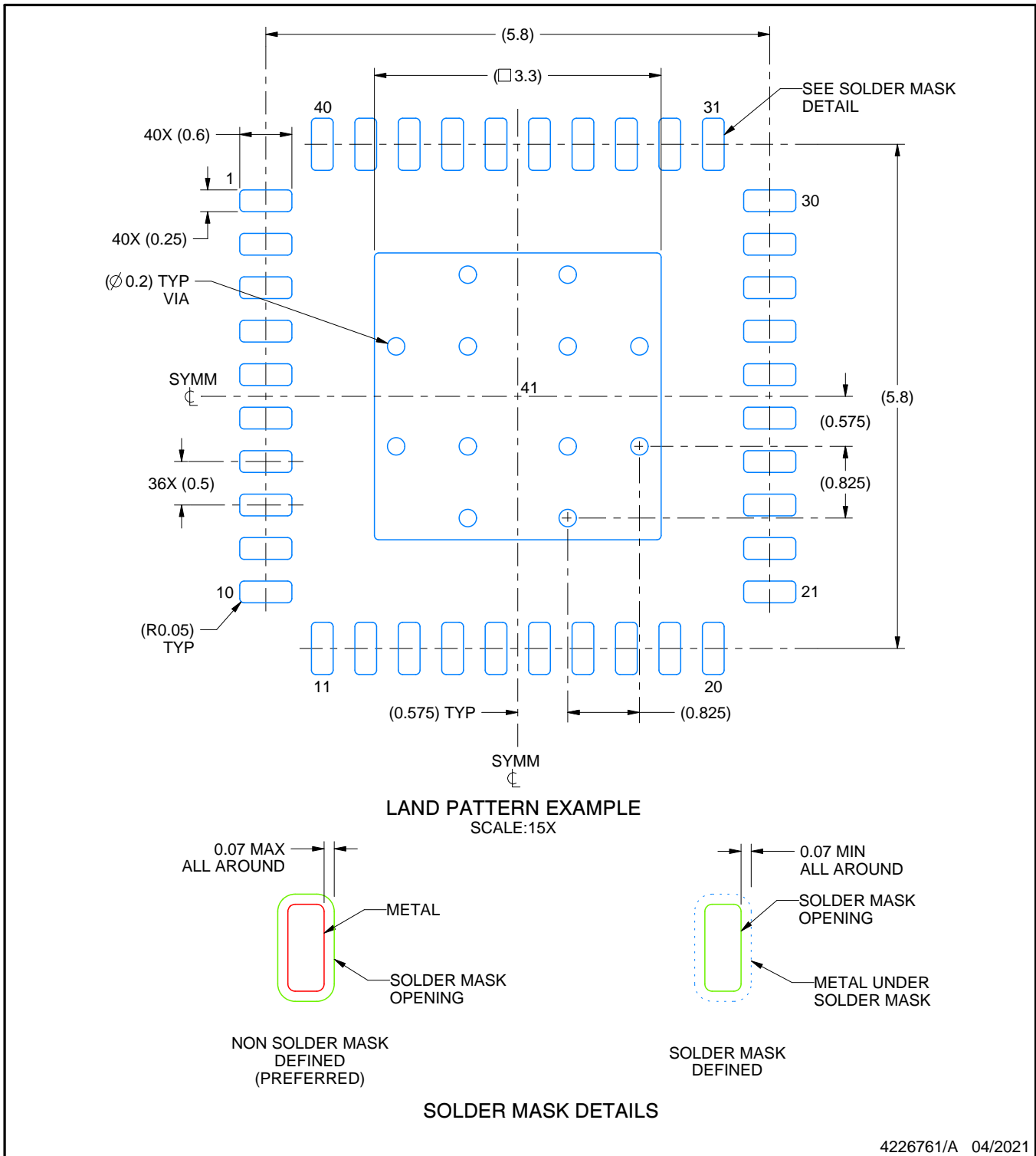
1. All linear dimensions are in millimeters. Any dimensions in parenthesis are for reference only. Dimensioning and tolerancing per ASME Y14.5M.
2. This drawing is subject to change without notice.
3. The package thermal pad must be soldered to the printed circuit board for thermal and mechanical performance.

# EXAMPLE BOARD LAYOUT

RHA0040P

VQFN - 1 mm max height

PLASTIC QUAD FLATPACK - NO LEAD



NOTES: (continued)

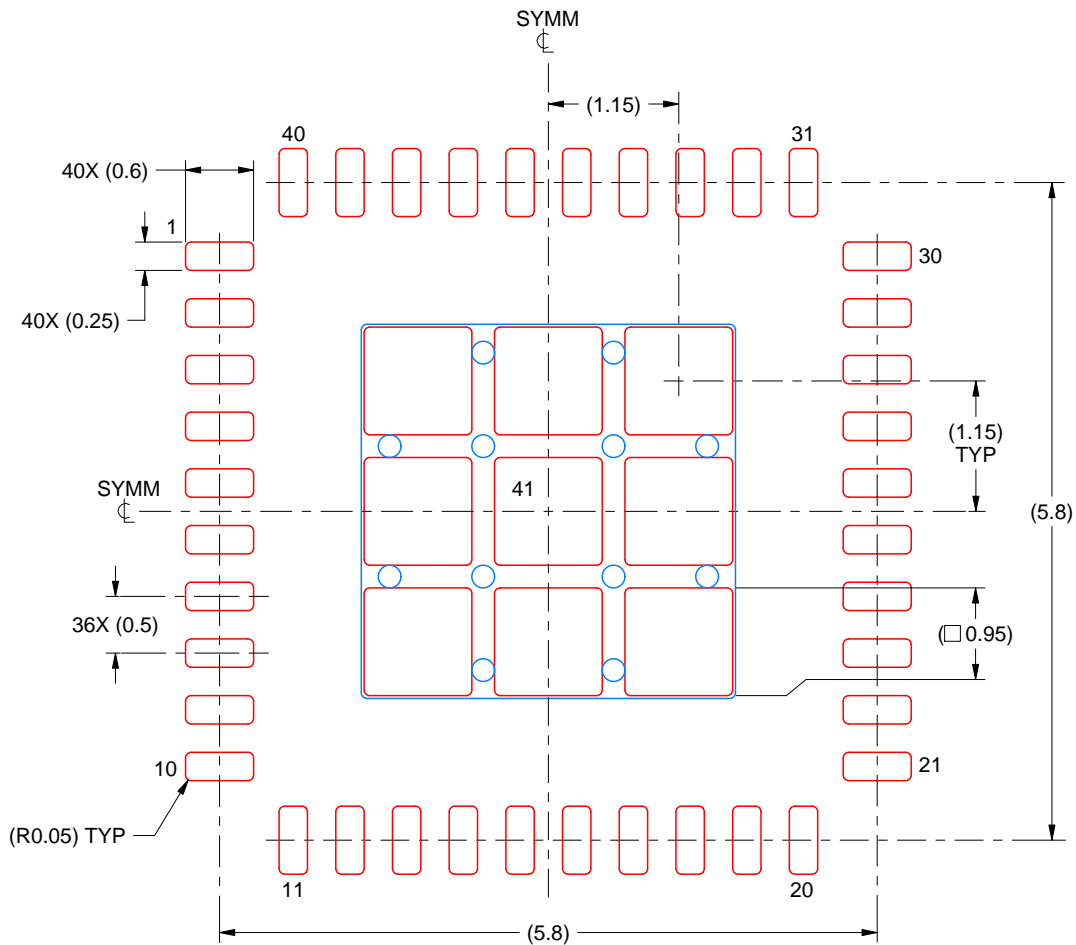
- This package is designed to be soldered to a thermal pad on the board. For more information, see Texas Instruments literature number SLUA271 ([www.ti.com/lit/sl原因271](http://www.ti.com/lit/sl原因271)).
- Vias are optional depending on application, refer to device data sheet. If any vias are implemented, refer to their locations shown on this view.

# EXAMPLE STENCIL DESIGN

RHA0040P

VQFN - 1 mm max height

PLASTIC QUAD FLATPACK - NO LEAD



**SOLDER PASTE EXAMPLE**  
BASED ON 0.125 mm THICK STENCIL

EXPOSED PAD 41:  
78.25% PRINTED SOLDER COVERAGE BY AREA UNDER PACKAGE  
SCALE:15X

4226761/A 04/2021

NOTES: (continued)

6. Laser cutting apertures with trapezoidal walls and rounded corners may offer better paste release. IPC-7525 may have alternate design recommendations.

## 重要声明和免责声明

TI“按原样”提供技术和可靠性数据（包括数据表）、设计资源（包括参考设计）、应用或其他设计建议、网络工具、安全信息和其他资源，不保证没有瑕疵且不做任何明示或暗示的担保，包括但不限于对适销性、某特定用途方面的适用性或不侵犯任何第三方知识产权的暗示担保。

这些资源可供使用 TI 产品进行设计的熟练开发人员使用。您将自行承担以下全部责任：(1) 针对您的应用选择合适的 TI 产品，(2) 设计、验证并测试您的应用，(3) 确保您的应用满足相应标准以及任何其他功能安全、信息安全、监管或其他要求。

这些资源如有变更，恕不另行通知。TI 授权您仅可将这些资源用于研发本资源所述的 TI 产品的应用。严禁对这些资源进行其他复制或展示。您无权使用任何其他 TI 知识产权或任何第三方知识产权。您应全额赔偿因在这些资源的使用中对 TI 及其代表造成的任何索赔、损害、成本、损失和债务，TI 对此概不负责。

TI 提供的产品受 [TI 的销售条款](#) 或 [ti.com](#) 上其他适用条款/TI 产品随附的其他适用条款的约束。TI 提供这些资源并不会扩展或以其他方式更改 TI 针对 TI 产品发布的适用的担保或担保免责声明。

TI 反对并拒绝您可能提出的任何其他或不同的条款。

邮寄地址：Texas Instruments, Post Office Box 655303, Dallas, Texas 75265

Copyright © 2024，德州仪器 (TI) 公司