

1. 概述

4056V 是一款具备输入过压 OVP 保护、输入电源 5V 正负极反接保护、电池正负极反接保护的单节锂电池充电芯片，优化设计的快速恒定大电流/快速恒定电压充电模式使其具备更快的充电速度。其底部带有散热片的 ESOP8/DFN2*2-8 封装与较少的外部元件数目使得 4056V 成为便携式应用的理想选择。4056V 可以适合 USB 电源、适配器电源和太阳能电池电源工作。采用内置 PMOSFET 架构，加防倒充电路，不需要外部隔离二极管。热反馈可对充电电流进行自适应调节，以便在大功率操作或高环境温度条件下对芯片温度加以限制。充电电流可通过一个电阻器进行外部设置。当充电电流在达到最终浮充

电压之后降至设定值 1/10 时，4056V 将自动终止充电循环。

当输入电压掉电后，4056V 自动进入一个低电流状态，将电池漏电流降至 0.2uA 以下。4056V 的其他特点包括电源自适应、电池温度检测、输入欠压闭锁、自动再充电和两个用于指示充电、充满的 LED 状态引脚。

2. 应用

磁吸式接口设备

穿戴设备

快速充电需求应用场景

3. 绝对最大额定值

输入电源电压 (V_{CC}): -6.5V~12V

BAT: -4.4V~10V

CHRG: -0.3V~10V

STDBY: -0.3V~10V

TEMP: -0.3V~10V

CE: -6.5V~10V

BAT 短路持续时间: 连续

BAT 引脚电流: 1200mA

最大结温: 140°C

工作环境温度范围: -40°C~85°C

4. 特点

☆6.5V OVP 输入过压保护

☆Vcc 输入端 5V 反接保护

☆锂电池正负极反接保护

☆高达 1200mA 的可编程充电电流

☆恒定大电流快速充电

☆短恒压区快速充满

☆电源自适应

芯片内部温度自适应，充电速率最大化

精度达到±1%的预设充电电压

自动再充电

充电状态双输出、无电池和故障状态显示

C/10 充电终止

2.9V 涓流充电

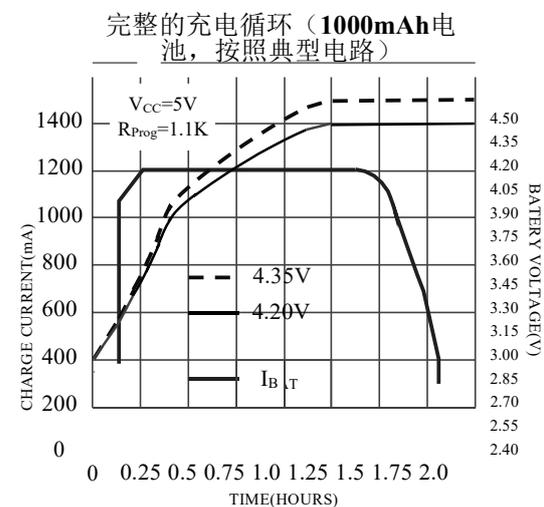
软启动限制了浪涌电流

电池温度监测功能

采用 8 引脚 ESOP 和 DFN2*2 封装

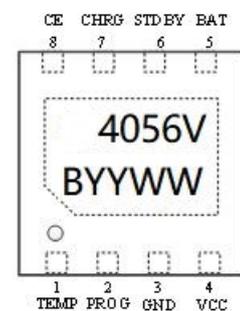
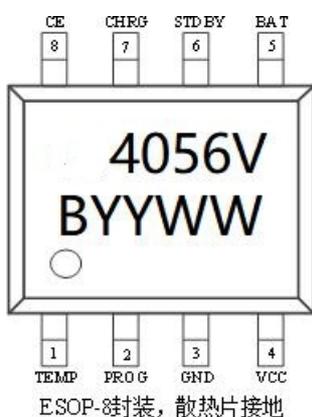
5. 典型应用

1000mA 单节锂离子电池充电器



6. 引脚功能/信息

ESOP8	DFN2*2-8	引脚名称	引脚功能
1	1	TEMP	电池温度检测输入端
2	2	PROG	恒流充电电流设置和充电电流监测端
3	3	GND	地线
4	4	VCC	输入电压正输入端
5	5	BAT	电池连接端
6	6	STDBY	电池充电完成指示端
7	7	CHRG	充电中状态指示端
8	8	CE	芯片使能输入端，高电位有效



BYYWW 注释：B 为电压 4.2V 规格，C 为 4.35V 规格，D 为 4.4V 规格
 YY 为生产年后两位
 WW 为生产周

7. 封装/订购信息

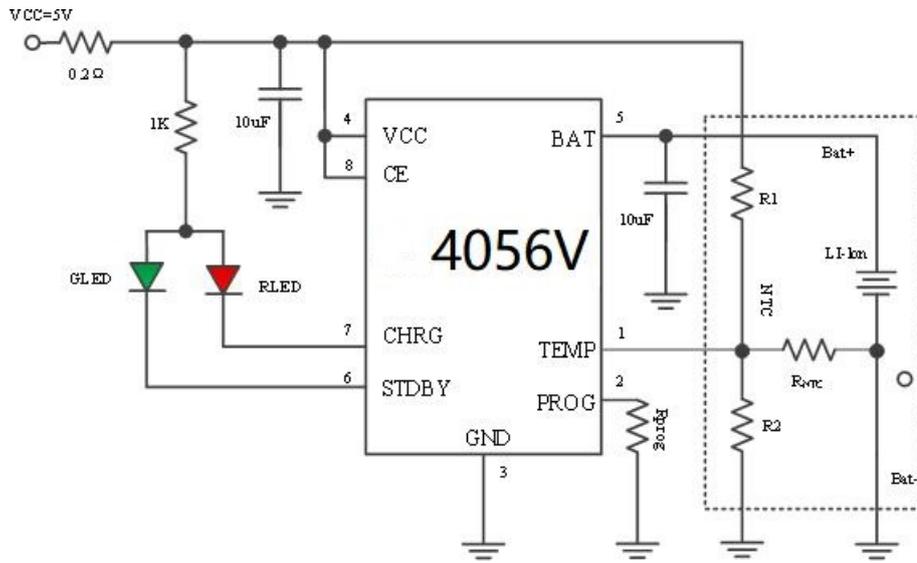
订单型号	BAT 电压 (V)	封装形式	包装/数量
4056V-42-ESOP8	4.2	ESOP8	盘装/4000pcs
4056V-42-DFN228	4.2	DFN2*2-8(厚度 0.5mm)	盘装/3000pcs
4056V-435-ESOP8	4.35	ESOP8	盘装/4000pcs
4056V-435-DFN228	4.35	DFN2*2-8(厚度 0.5mm)	盘装/3000pcs
4056V-44-ESOP8	4.4	ESOP8	盘装/4000pcs
4056V-44-DFN228	4.4	DFN2*2-8(厚度 0.5mm)	盘装/3000pcs

8. 电特性标注●表示该指标适合整个工作温度，否则仅指 $T_A=25^{\circ}\text{C}$ ， $V_{CC}=5\text{V}$ 。

符号	参数	条件		最小值	典型值	最大值	单位
V_{CC}	输入电源电压		●	4.2	5	10.0	V
I_{CC}	输入电源电流	充电模式， $R_{PROG}=1.1\text{K}$	●		90	160	μA
		待机模式（充电终止）	●		50	100	μA
		停机模式（ R_{PROG} 未连， $V_{CC}<V_{BAT}$ ，或 $V_{CC}<V_{UV}$ ）	●		50	100	μA
V_{FLOAL}	稳定输出（浮充）电压	$0^{\circ}\text{C}\leq T_A\leq 85^{\circ}\text{C}$		4.158	4.2	4.242	V
				4.306	4.35	4.394	V
				4.356	4.4	4.444	V
V_{ovp}	输入过压保护电压		●	6	6.5	7	V
I_{BAT}	BAT 引脚电流： (电流模式测试条件是 $V_{BAT}=4.0\text{V}$)	$R_{PROG}=30\text{K}$ ，电流模式	●	40	50	60	mA
		$R_{PROG}=2.2\text{K}$ ，电流模式	●	450	500	550	mA
		$R_{PROG}=1.1\text{K}$ ，电流模式	●	950	1000	1060	mA
		待机模式， $V_{BAT}=V_{FLOAL}$	●	0	-2	-6	μA
		停机模式（ R_{PROG} 未连） 睡眠模式， $V_{CC}=0\text{V}$			± 1	± 2	μA
				-1	-2	μA	
I_{TRIKL}	涓流充电电流	$V_{BAT}<V_{TRIKL}$ ， $R_{PROG}=1.1\text{K}$	●	200	230	260	mA
V_{TRIKL}	涓流充电门限电压	$R_{PROG}=1.1\text{K}$ ， V_{BAT} 上升		2.8	2.9	3.0	V
V_{TRHYS}	涓流充电迟滞电压	$R_{PROG}=1.1\text{K}$		60	80	100	mV
V_{UV}	V_{CC} 欠压闭锁门限	从 V_{CC} 低至高	●		3.6		V
V_{UVHYS}	V_{CC} 欠压闭锁迟滞		●	150	200	300	mV
V_{ASD}	$V_{CC}-V_{BAT}$ 闭锁门限电压	V_{CC} 从低到高		60	100	140	mV
		V_{CC} 从高到低		5	30	50	mV
I_{TERM}	C/10 终止电流门限	$R_{PROG}=2.4\text{K}$	●	60	70	80	mA
		$R_{PROG}=1.1\text{K}$	●	120	130	140	mA
V_{PROG}	PROG 引脚电压	$R_{PROG}=1.1\text{K}$ ，电流模式	●	0.9	1.0	1.1	V
V_{CHRG}	CHRG 引脚输出低电压	$I_{CHRG}=5\text{mA}$			0.3	0.6	V
V_{STDBY}	STDBY 引脚输出低电平	$I_{STDBY}=5\text{mA}$			0.3	0.6	V
V_{TEMP-H}	TEMP 引脚高端翻转电压				80	82	$\%V_{CC}$
V_{TEMP-L}	TEMP 引脚低端翻转电压			43	45		$\%V_{CC}$
ΔV_{RECHRG}	再充电电池门限电压	$V_{FLOAL}-V_{RECHRG}$		80	110	140	mV
T_{LIM}	限定温度模式中的结温				145		$^{\circ}\text{C}$
R_{ON}	功率 FET“导通”电阻				400		$\text{m}\Omega$
T_{SS}	软启动时间	$I_{BAT}=0$ 至 $I_{BAT}=1100\text{V}/R_{PROG}$			20		μs
T_{TERM}	终止比较器滤波时间	I_{BAT} 降至 $I_{CHG}/10$ 以下		0.8	2	4	ms
T_{RC}	再充电比较器滤波时间			0.8	2	4	ms
I_{PROG}	PROG 引脚上拉电流				2.0		μA
V_{ADPT}	V_{CC} 自适应启动电压				4.3		V
I_{VIN}	V_{IN} 反向漏电流	V_{IN} 端反接， $V_{BAT}=V_{FLOAL}$			10	20	μA

I_{BAT}	电池反向漏电流	电池反接, $V_{IN}=5V$		2	5	mA
-----------	---------	-------------------	--	---	---	----

9. 典型电路



4056V 会自动减小充电电流，当工作环境改善变化后，芯片自动恢复至设定电流充电。

当输入电压大于电源低电压检测阈值和芯片使能输入端接高电平时，4056V 开始对电池充电，CHRG 管脚输出低电平，表示充电正在进行。如果电池电压低于 2.9V，4056V 采用涓流对电池进行预充电。当电池电压超过 2.9V 时，充电器采用恒流模式对电池充电，充电电流由 PROG 管脚和 GND 之间的电阻 R_{PROG} 确定。当电池电压接近 4.2V 电压时，充电电流逐渐减小，4056V 进入恒压充电模式。当充电电流减小到充电结束阈值时，充电周期结束，CHRG 端输出高阻态，STDBY 端输出低电位。

充电结束阈值是充电电流下降至恒流充电电流的 10%。当电池电压降到再充电阈值以下时，自动开始新的充电周期。芯片内部的高精度的电压基准源，误差放大器和电阻分压网络确保电池端调制电压的精度在 1% 以内，满足了锂离子电池和锂聚合物电池的要求。当输入电压掉电或者输入电压低于电池电压时，充电器进入低功耗的睡眠模式，电池端消耗的电流小于 1 μ A，从而增加了待机时间。如果将使能输入端 CE 接低电平，充电器停止充电。

11.1 充电电流的设定

充电电流是采用一个连接在 PROG 引脚与地之间的电阻器来设定的。设定电阻器和充电电流采用下列公式来计算：根据需要的充电电流来确定电阻器阻值，

$$R_{PROG} = \frac{1100}{I_{BAT}} \quad (\text{误差} \pm 10\%)$$

客户应用中，可根据需求选取合适大小的 R_{PROG} 。 R_{PROG} 与充电电流的关系确定可参考下表：

R_{PROG} (K)	I_{BAT} (mA)
30	50
10	130
5	250
4	300
3	400
2	580
1.6	690
1.4	780
1.2	900
1.1	1000

11.2 充电终止

当充电电流在达到最终浮充电压之后降至设定值的 1/10 时，充电循环被终止。该条件是通过采用一个内部滤波比较器对 PROG 引脚进行监控来检测的。当 PROG 引脚电压降至 100mV 以下的时间超过 t_{TERM} (一般为 2ms) 时，充电被终止。充电电流被锁断，4056V 进入待机模式，此时输入电源电流降至 50 μ A。(注：C/10 终止在涓流充电和热限制模式中失效)。

充电时，BAT 引脚上的瞬变负载会使 PROG 引脚电压在 DC 充电电流降至设定值的 1/10 之间短暂地降至 100mV 以下。终止比较器上的 2ms 滤波时间 (t_{TERM}) 确保这种性质的瞬变负载不会导致充电循环过早终止。一旦平均充电电流降至设定值的 1/10 以下，4056V 即终止充电循环并停止通过 BAT 引脚提供任何电流。在这种状态下，BAT 引脚上的所有负载都必须由电池供电。

在待机模式中，4056V 对 BAT 引脚电压进行连续监控。如果该引脚电压降到再充电电门限 (V_{RECHRG}) 以下，则充电循环开始并再次向电池供应电流。

11.3 输入过压 OVP 保护功能

4056V 具备输入VIN 过压 OVP 保护功能，当输入电源电压 VIN 高于 6.5V 时，芯片自动停机，两个充电指示引脚输出高阻态，红绿灯灭。当输入电源电压从高压下降至 6V 后，4056V 自动恢复充电工作。

11.4 电池反接保护功能

4056V 具备锂电池反接保护功能，当电池正负极反接于 4056V 电流输出 BAT 引脚，4056V 会停机显示故障状态，无充电电流。充电指示管脚处于高阻态，RLED 灭，GLED 灭，此时反接的电池漏电电流小于 5mA。将反接的电池正确接入，4056V 自动开始充电循环。

反接后的4056V 当电池去除后，由于4056V 输出端BAT 管脚电容电位仍为负值，则4056V 指示灯不会立刻正常亮，只有正确接入电池可自动激活充电。或者等待较长时间BAT 端电容负电位的电量放光，BAT 端电位大于零伏，4056V 会显示正常的无电池指示灯状态。

反接情况下，电源电压应在标准电压 5V 左右，不应超过 6.5V。过高的电源电压在反接电池电压情形下，芯片的压差会超过极限耐压。

11.5 VIN 输入端反接保护功能

4056V 具备电源反接保护功能，当 VIN 正负极反接于4056V V_{CC} 引脚，4056V会停机显示故障状态，无充电电流。充电指示管脚处于高阻态，LED 灯灭，反接的电源漏电电流小于 10uA（不包含 CE 端接高电平漏电）。将反接的电源正确接入 4056V 自动开始充电循环。

11.6 电源自适应

当 V_{CC} 掉电至 4.3V 时，自适应电路启动；自动降低输出电流直到 V_{CC} 不再降低，该功能可以将大电流充电系统用 USB 或小功率电源适配器、太阳能电池来做电源，而避免电源复位或重启。

11.7 充电状态指示器

4056V有两个漏极开路状态指示输出端，CHRG和STDBY。当充电器处于充电状态时，CHRG被拉到低电平，在其它状态，CHRG处于高阻态。当电池的温度处于正常温度范围之外，CHRG和STDBY管脚都输出高阻态。

当TEMP端典型接法使用时，当电池没有接到充电器时，表示故障状态：红灯和绿灯都不亮。

在TEMP端接GND时，电池温度检测不起作用，当电池没有接到充电器时，CHRG输出脉冲信号表示没有安装电池。当电池连接端BAT管脚的外接电容为10uF时CHRG闪烁周期约1-2秒。

当不用状态指示功能时，将不用的状态指示输出端接到地。

充电状态	红灯CHRG	绿灯STDBY
正在充电状态	亮	灭
电池充满状态	灭	亮

欠压, VIN反接, 电池温度过高, 过低等故障状态, 或无电池接入(TEMP使用)	灭	灭
BAT反接状态	灭	灭
BAT端接10uF电容, 无电池(TEMP=GND)	绿灯亮, 红灯闪烁 周期T=1-2秒(无其他负载)	

11.8 热限制

如果芯片温度升至约 140°C 的预设值以上, 则一个内部热反馈环路将减小设定的充电电流, 直到 155°C 以上减小电流至 0。该功能可防止 4056V 过热, 并允许用户提高给定电路板功率处理能力的上限而没有损坏4056V 的风险。在保证充电器将在最坏情况条件下自动减小电流的前提下, 可根据典型(而不是最坏情况)环境温度来设定充电电流。

11.9 充电电流软启动

4056V包括一个用于在充电循环开始时最大限度地减小涌入电流的软启动电路。当一个充电循环被启动时, 充电电流将在20uS左右的时间里从0上升至满幅全标度值。在启动过程中, 这能够起到最大限度地减小电源上的瞬变电流负载的作用。

11.10 电池温度监测

为了防止温度过高或者过低对电池造成的损害, 4056V 内部集成有电池温度监测电路。电池温度监测是通过测量 TEMP 管脚的电压实现的, TEMP 管脚的电压是由电池内的NTC热敏电阻和一个电阻分压网络实现的, 如典型应用图例所示。

4056V 将 TEMP 管脚的电压同芯片内部的两个阈值 V_{LOW} 和 V_{HIGH} 相比较, 以确认电池的温度是否超出正常范围。在 4056V 内部, V_{LOW} 被固定在 $45\% \times V_{CC}$, V_{HIGH} 被固定在 $80\% \times V_{CC}$ 。如果 TEMP 管脚的电压 $V_{TEMP} < V_{LOW}$ 或者 $V_{TEMP} > V_{HIGH}$, 则表示电池的温度太高或者太低, 充电过程将被暂停; 如果 TEMP 管脚的电压 V_{TEMP} 在 V_{LOW} 和 V_{HIGH} 之间, 充电周期则继续。

如果将 TEMP 管脚接到地线, 电池温度监测功能将被禁止。

11.10.1 确定R1和R2的值

R1和R2的值要根据电池的温度监测范围和热敏电阻的电阻值来确定, 现举例说明如下:

假设设定的电池温度范围为 $T_L \sim T_H$, (其中 $T_L < T_H$); 电池中使用的是负温度系数的热敏电阻(NTC), R_{TL} 为其在温度 T_L 时的阻值, R_{TH} 为其在温度 T_H 时的阻值, 则 $R_{TL} > R_{TH}$, 那么, 在温度 T_L 时, 第一管脚TEMP端的电压为:

$$V_{TEMP_L} = \frac{R_2 \parallel R_{TL}}{R_1 + R_2 \parallel R_{TL}} \times V_{IN}$$

在温度 T_H 时, 第一管脚TEMP端的电压为:

$$V_{TEMP_H} = \frac{R_2 \parallel R_{TH}}{R_1 + R_2 \parallel R_{TH}} \times V_{IN}$$

然后, 由 $V_{TEMP_L} = V_{HIGH} = K_2 \times V_{CC}$ ($K_2 = 0.8$)

$$V_{TEMP_H} = V_{LOW} = K_1 \times V_{CC} \quad (K_1 = 0.45)$$

则可解得:

$$R1 = \frac{R_{TL} R_{TH} (K_2 - K_1)}{(R_{TL} - R_{TH}) K_1 K_2}$$

$$R2 = \frac{R_{TL} R_{TH} (K_2 - K_1)}{R_{TL} (K_1 - K_1 K_2) - R_{TH} (K_2 - K_1 K_2)}$$

同理，如果电池内部是正温度系数（PTC）的热敏电阻，则 $>$ ，我们可以计算得到：

$$R1 = \frac{R_{TL} R_{TH} (K_2 - K_1)}{(R_{TH} - R_{TL}) K_1 K_2}$$

$$R2 = \frac{R_{TL} R_{TH} (K_2 - K_1)}{R_{TH} (K_1 - K_1 K_2) - R_{TL} (K_2 - K_1 K_2)}$$

从上面的推导中可以看出，待设定的温度范围与电源电压 V_{CC} 是无关系的，仅与 $R1$ 、 $R2$ 、 R_{TH} 、 R_{TL} 有关；其中， R_{TH} 、 R_{TL} 可通过查阅相关的电池手册或通过实验测试得到。

在实际应用中，若只关注某一端的温度特性，比如过热保护，则 $R2$ 可以不用，而只用 $R1$ 即可。 $R1$ 的推导也变得简单，在此不再赘述。

11.11 欠压闭锁

一个内部欠压闭锁电路对输入电压进行监控，并在 V_{CC} 升至欠压闭锁门限以上之前使充电器保持在停机模式。UVLO电路将使充电器保持在停机模式。如果UVLO比较器发生跳变，则在 V_{CC} 升至比电池电压高100mV之前充电器将不会退出停机模式。

11.12 手动停机

在充电循环中的任何时刻都能通过置CE端为低电位或去掉 R_{PROG} （从而使PROG引脚浮置）来把4056V置于停机模式。这使得电池漏电流降至 $1\mu A$ 以下，且电源电流降至 $70\mu A$ 以下。重新将CE端置为高电位或连接设定电阻器可启动一个新的充电循环。

如果4056V处于欠压闭锁模式，则CHRG和STDBY引脚呈高阻抗状态：要么 V_{CC} 高出BAT引脚电压的幅度不足100mV，要么施加在 V_{CC} 引脚上的电压不足。

11.13 自动再启动

一旦充电循环被终止，4056V立即采用一个具有2ms滤波时间（ $t_{RECHARGE}$ ）的比较器来对BAT引脚上的电压进行连续监控。当电池电压降至 V_{RECHRG} 以下时，充电循环重新开始。这确保了电池被维持在（或接近）一个满充电状态，并免除了进行周期性充电循环启动的需要。在再充电循环过程中，CHRG引脚输出进入一个强下拉状态。

11.14 热考虑

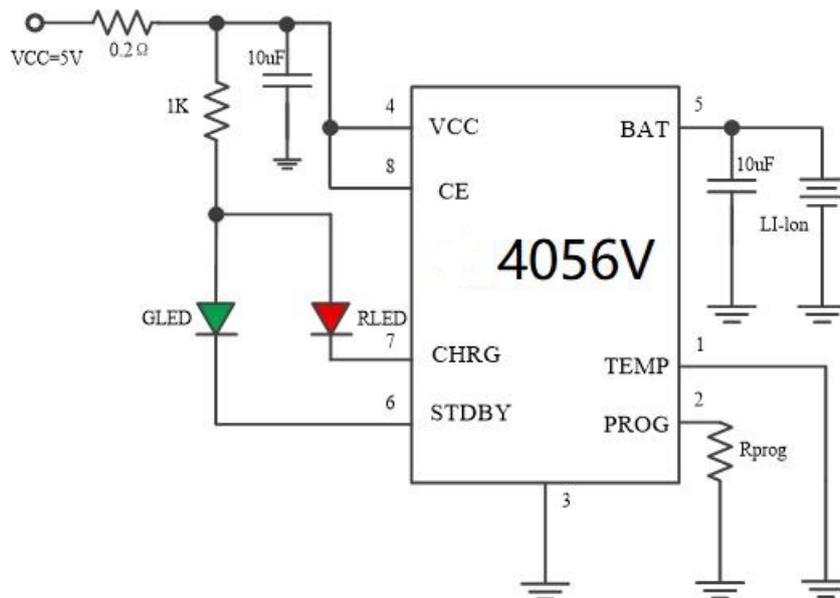
由于ESOP8/DFN2*2-8封装的外形尺寸很小，因此，需要采用一个热设计精良的PC板布局以最大程度地增加可使用的充电电流，这一点非常重要。用于耗散IC所产生的热量的散热通路从芯片至引线框架，并通过底部的散热片到达PC板铜面。PC板铜面为散热器。散热片相连的铜箔面积应尽可能地宽阔，并向外延伸至较大的铜面积，以便将热量散播到周围环境中。至内部或背部铜电路层的通孔在改善充电器的总体热性能方面也是颇有用途的。当进行PC板布局设计时，电路板上与充电器无关的其他热源也是必须予以考虑的，因为它

们将对总体温升和最大充电电流有所影响。

11.15 增加热调节电流

降低内部 MOSFET 两端的压降能够显著减少 IC 中的功耗。在热调节期间，这具有增加输送至电池的电流的作用。对策之一是通过一个外部元件（例如一个电阻器或二极管）将一部分功率耗散掉，建议实际 4056V 输入引脚电压理想设定为 4.7V，可根据工作环境具体电压选择电阻器阻值。电阻器示意详见下图典型应用。

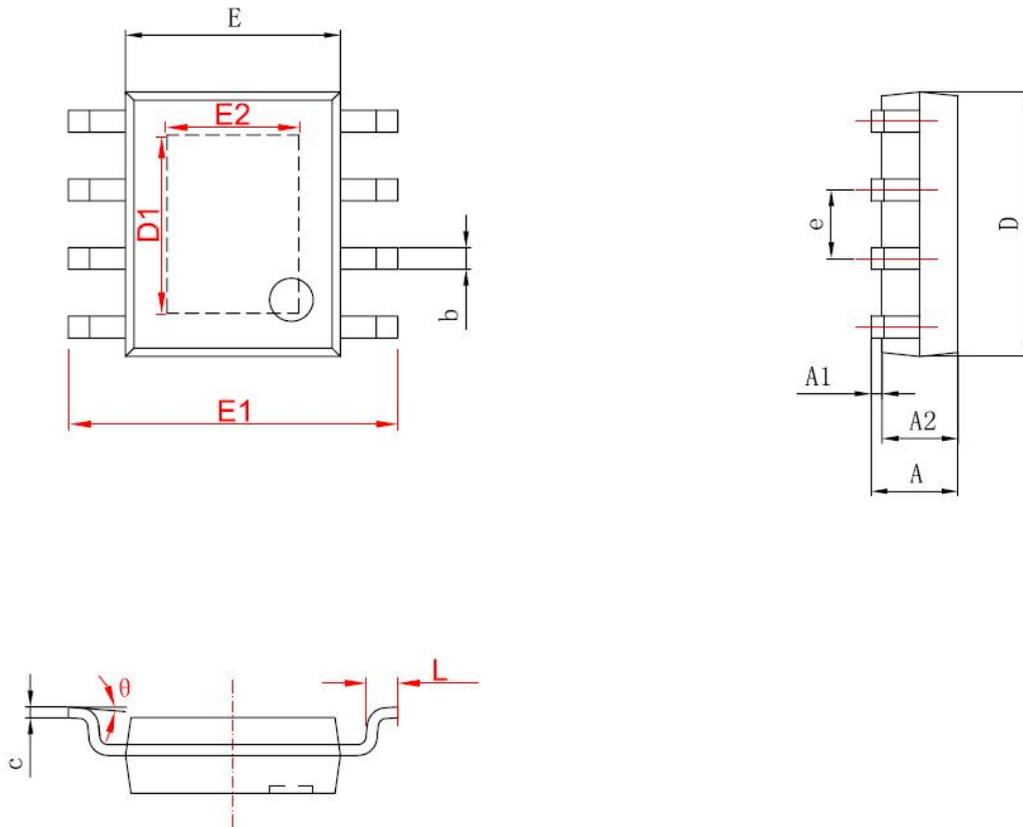
12. 其他典型应用



不需要电池温度检测功能的典型应用

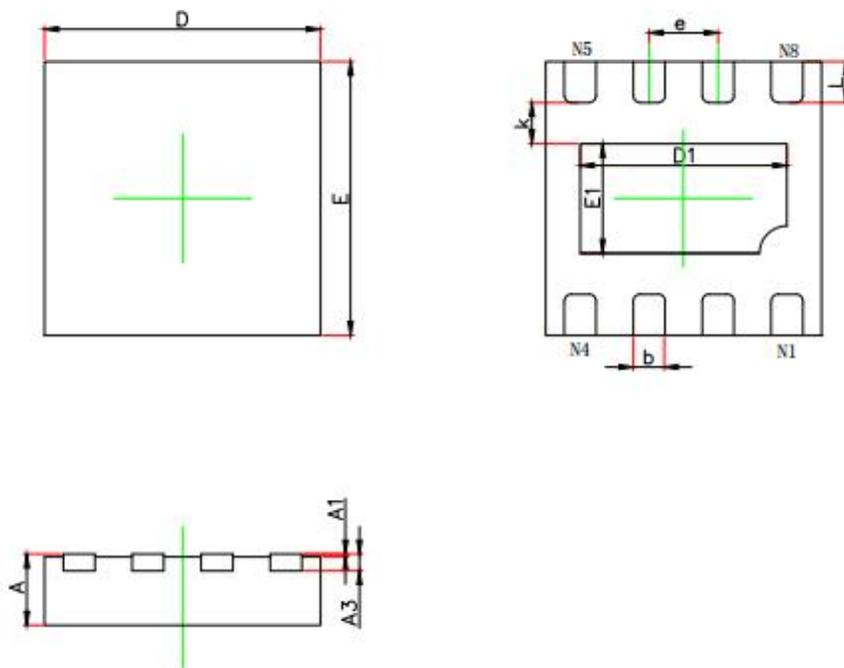
13. 封装描述

ESOP8 封装



字符	Dimensions In Millimeters		Dimensions In Inches	
	Min	Max	Min	Max
A	1.350	1.750	0.053	0.069
A1	0.050	0.150	0.004	0.010
A2	1.350	1.550	0.053	0.061
b	0.330	0.510	0.013	0.020
c	0.170	0.250	0.006	0.010
D	4.700	5.100	0.185	0.200
D1	3.202	3.402	0.126	0.134
E	3.800	4.000	0.150	0.157
E1	5.800	6.200	0.228	0.244
E2	2.313	2.513	0.091	0.099
e	1.270 (BSC)		0.050 (BSC)	
L	0.400	1.270	0.016	0.050
θ	0°	8°	0°	8°

DFN2*2-8 封装



Symbol	Dimensions In Millimeters		Dimensions In Inches	
	Min.	Max.	Min.	Max.
A	0.500	0.600	0.020	0.024
A1	0.000	0.050	0.000	0.002
A3	0.152REF.		0.006REF.	
D	1.924	2.076	0.076	0.082
E	1.924	2.076	0.076	0.082
D1	1.400	1.600	0.055	0.063
E1	0.700	0.900	0.028	0.035
k	0.250MIN		0.010MIN	
b	0.180	0.280	0.007	0.011
e	0.500TYP.		0.020TYP.	
L	0.224	0.376	0.009	0.015