

LM654x0-Q1 高性能、スタックブルパワー コンバータ、3V ~ 36V、 ピン互換、4A、6A、8A、車載、低 EMI、同期降圧コンバータ

1 特長

- 車載アプリケーション用に AEC-Q100 認定済み:
 - 温度グレード 1: -40°C ~ +125°C、T_A
- 幅広い入力電圧範囲: 3V ~ 36V
- 低 EMI 要件向けの設計
 - CISPR 25 Class 5 準拠
 - ±5% デュアル ランダム スペクトラム拡散機能
 - 対称型ピン配置付き拡張 HotRod™ QFN パッケージ
 - スイッチング周波数: 300kHz ~ 2.2MHz
 - ピンで構成可能な 400kHz および 2.1MHz
 - ピンで構成可能な自動または FPWM 動作
 - 最大 16A の大電流設計に対応する 2 相
 - 65V LM656x5-Q1 ファミリーとピン互換
- 短い最小オン時間: 40ns (最大値)
- あらゆる負荷で高効率の電力変換
 - 94.65% 超のピーク効率 (12V_{IN}、5V_{OUT}、400kHz)
 - 3.0μA PFM 無負荷時入力電流
- 高い電力密度
 - 補償、電流制限、TSD を内蔵
 - 3.6mm × 2.6mm、ウェットプル フランク、20 ピンパッケージ
 - θ_{JA} = 24.0°C/W (LM654x0-Q1EVM)
- WEBENCH® Power Designer により、LM654x0-Q1 を使用するカスタム設計を作成

2 アプリケーション

- 先進運転支援システム (ADAS)
- 車載用インフォテインメントおよびクラスタ
- ハイブリッド、電動、パワートレイン システム

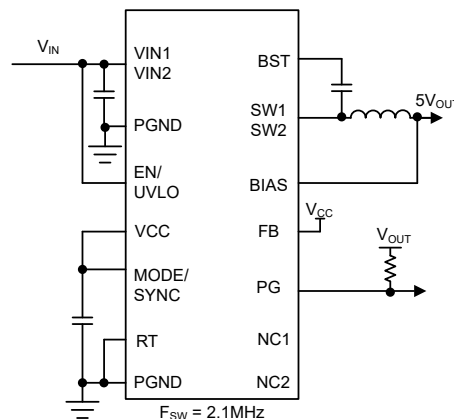
3 説明

LM654x0-Q1 は、高効率、高い電力密度、超低電磁干渉 (EMI) を実現するように設計された車載用降圧コンバータファミリです。これらのコンバータは、3V ~ 36V の広い入力電圧範囲で動作します (許容誤差 42V)。LM654x0-Q1 は、プライマリ デバイスとセカンダリ デバイスの間に補償されたエラー信号を接続するだけで、2 相に対応できます。LM654x0-Q1 は、3.3V および 5V または可変構成でのピン選択可能な固定出力電圧を備えています。ループ インダクタンスを最小化し、スイッチ ノードのスルーレートを最適化することで、低 EMI での動作がイネーブルになります。電流モード制御アーキテクチャの標準最小オン時間は 30ns で、高周波数での高い変換比、高速過渡応答、優れた負荷およびラインレギュレーションを実現します。

製品情報

部品番号 ⁽³⁾	パッケージ ⁽¹⁾	パッケージサイズ ⁽²⁾
LM65440-Q1 ⁽⁴⁾	RZT (WQFN-FCRLF、20)	3.6mm × 2.6mm
LM65460-Q1		
LM65480-Q1 ⁽⁴⁾		

- 詳細については、[セクション 11](#) を参照してください。
- パッケージサイズ (長さ × 幅) は公称値であり、該当する場合はピンを含みます。
- [「デバイス比較表」](#) を参照してください。
- プレビュー情報 (事前情報ではありません)。



概略回路図



目次

1 特長.....	1	8.1 アプリケーション情報.....	27
2 アプリケーション.....	1	8.2 代表的なアプリケーション.....	28
3 説明.....	1	8.3 設計のベスト プラクティス.....	38
4 デバイス比較表.....	3	8.4 電源に関する推奨事項.....	38
5 ピン構成および機能.....	4	8.5 レイアウト.....	38
6 仕様.....	6	9 デバイスおよびドキュメントのサポート.....	43
6.1 絶対最大定格.....	6	9.1 デバイス サポート.....	43
6.2 ESD 定格.....	6	9.2 ドキュメントのサポート.....	43
6.3 推奨動作条件.....	6	9.3 ドキュメントの更新通知を受け取る方法.....	43
6.4 熱に関する情報.....	7	9.4 サポート・リソース.....	44
6.5 電気的特性.....	7	9.5 商標.....	45
7 詳細説明.....	10	9.6 静電気放電に関する注意事項.....	45
7.1 概要.....	10	9.7 用語集.....	45
7.2 機能ブロック図.....	11	10 改訂履歴.....	45
7.3 機能説明.....	12	11 メカニカル、パッケージ、および注文情報.....	46
7.4 デバイスの機能モード.....	21	11.1 テープおよびリール情報.....	46
8 アプリケーションと実装.....	27		

4 デバイス比較表

発注用製品型番	CURRENT	サンプリング
LM65440SRZTR ⁽²⁾	4A	なし
LM65460SRZTR	6A	あり
LM65480SRZTR ^{(1) (2)}	8A	なし

- (1) サンプリング リクエストの詳細については、テキサス・インスツルメンツにお問い合わせください。
(2) プレビュー情報 (事前情報ではありません)。

5 ピン構成および機能

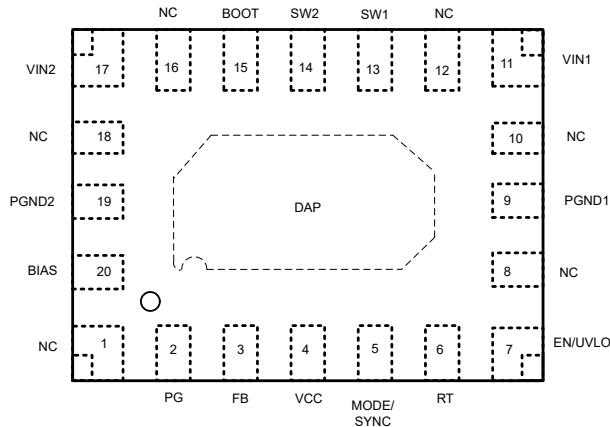


図 5-1. 20 ピン RZT、WQFN-FCRLF 単相パッケージ (上面図)

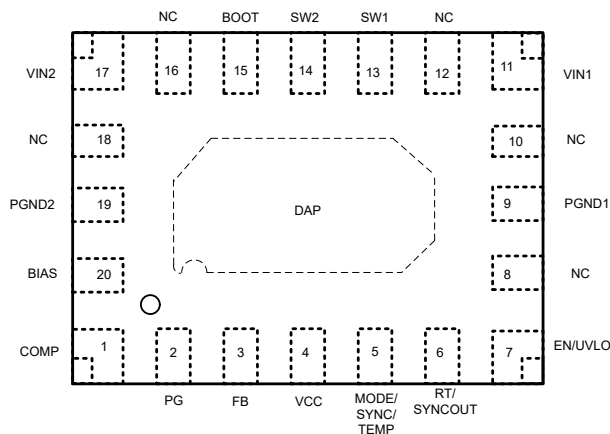


図 5-2. 20 ピン RZT、WQFN-FCRLF 2 相パッケージ (上面図)

表 5-1. ピンの機能

ピン		種類 ⁽¹⁾	説明
名称	番号		
NC または COMP	1	—	接続のないピン。フローティングのままにします。2 相構成では、NC は外部補償回路が接続されている COMP になります。
PG	2	O	パワー グッド フラグの出力。VOUT が指定されたレギュレーション ウィンドウの範囲外である場合に Low になるオープンドレイン出力。
FB	3	A	帰還構成ピン。3.3V の固定出力電圧を構成するには、GND に接続します。5V の固定出力電圧を構成するには、VCC に接続します。可変出力オプションの場合、帰還分圧器にこのピンを接続します。レギュレーション閾値は 0.8V です。
VCC	4	P	内部 LDO 出力。内部制御回路への電源として使用されます。このピンは、いずれの外部負荷にも接続しないでください。制御またはフラグ ピンのロジック プルアップに使用できます。このピンから GND へ、高品質な 1μF コンデンサを接続してください。
MODE/SYNC	5	I/O	MODE および同期入力ピン。GND に接続するか、このピンを Low に駆動して、自動モードで動作させます。VCC に接続するか、ピンを High に駆動するか、同期クロック信号を送信して FPWM モードで動作させます。外部クロックに同期している場合、RT ピンを使用して内部周波数を同期した周波数に近い値に設定します。2 相構成では、このピンはセカンダリ デバイスのクロック入力になることに注意してください。詳細については、 セクション 7.3.5 セクションも参照してください。

表 5-1. ピンの機能 (続き)

ピン		種類 ⁽¹⁾	説明
名称	番号		
RT/ SYNCOUT	6	I/O	スイッチング周波数のプログラミング用ピン。このピンは、400kHz で動作する場合は VCC に、2 相構成で 2.1MHz で動作する場合は GND に接続する必要があります。単相アプリケーションの場合、このピンを抵抗を介してグラウンドに接続すると、スイッチング周波数を 300kHz ~ 2200kHz に設定できます。単相設計では、このピンは VCC または GND に接続する必要があります。フローティングにはしないでください。
EN/UVLO	7	P	高精度イネーブルピン。High = オン、Low = オフ。このピンは VIN に直接接続できます。この入力には高精度スレッシュホールドがあるため、調整可能な UVLO として使用できます。フローティングにはしないでください。
NC	8	—	接続の無いピン。フローティングのままにします。
PGND1	9	G	ローサイド MOSFET の電源グラウンド。システム グラウンドに接続。このピンと VIN1 との間に高品質のバイパスコンデンサ 1 つまたは複数のコンデンサを接続します。
NC	10	—	接続の無いピンフローティングのままにします。
VIN1	11	P	レギュレータへの入力電源。このピンと PGND1 との間に高品質のバイパスコンデンサを接続します。
NC	12	—	接続の無いピンフローティングのままにします。
SW1, SW2	13, 14	P	デバイス スイッチ ピン。出力インダクタに接続します。
BOOT	15	P	ハイサイドドライバの上側電源レール。SW ノードと BOOT との間に高品質の 100nF コンデンサを接続します。SW ノードが Low の間は、内部ダイオードによってコンデンサが充電されます。
NC	16	—	接続の無いピンフローティングのままにします。
VIN2	17	P	レギュレータへの入力電源。このピンと PGND2 との間に高品質のバイパスコンデンサを接続します。
NC	18	—	接続の無いピンフローティングのままにします。
PGND2	19	G	内部ローサイド MOSFET の電源グラウンド。システム グラウンドに接続。このピンと VIN2 との間に高品質のバイパスコンデンサを接続します。
BIAS	20	P	内部電圧レギュレータへの入力。固定 VOUT 用に構成されている場合、このピンを VOUT ノードに接続して、制御ループを閉じます。可変 VOUT を構成している場合、このピンを VOUT ノードに接続するか、または 3.3V ~ 30V の外部バイアス電源に接続します。出力電圧が 30V よりも高く、外部電源を使用しない場合は、ピンを GND に接続してください。
DAP	—	G	露出したグラウンドパッド。PCB 上のシステム GND に接続。このピンはダイの主要な放熱パスです。このパッドは、PCB 上の GND 銅箔に半田付けすることで、ヒートシンクに使用する必要があります。サンプル基板レイアウトで推奨されているようにできるだけ多くのサーマルビアを実装することで、最小限のパッケージ熱抵抗と可能な限り最高の放熱性能が保証されます。

(1) I = 入力、O = 出力、A = アナログ、P = 電源、G = グラウンド

6 仕様

6.1 絶対最大定格

動作時接合部温度範囲内 (特に記述のない限り) ⁽¹⁾

		最小値	最大値	単位
入力電圧	VIN から PGND へ	-0.3	42	V
入力電圧	EN/UVLO から PGND へ	-0.3	42	V
入力電圧	RT から PGND	-0.3	42	V
入力電圧	BIAS から PGND へ	-0.3	42	V
入力電圧	MODE/CLKIN から PGND へ	-0.3	5.5	V
入力電圧	FB から PGND	-0.3	5.5	V
出力電圧	SW~PGND	-0.6	V _{IN} + 0.3	V
出力電圧	COMP から PGND へ	-0.3	42	V
出力電圧	PGOOD から PGND	-0.3	42	V
出力電圧	BST から SW へ	-0.3	5.5	V
出力電圧	VCC から PGND へ	-0.3	5.5	V
温度	動作時の接合部温度 T _J	-40	150	°C
温度	保管温度 T _{stg}	-65	150	°C

- (1) 「絶対最大定格」の範囲外の動作は、デバイスの永続的な損傷の原因となる可能性があります。「絶対最大定格」は、これらの条件において、または「推奨動作条件」に示された値を超える他のいかなる条件でも、本製品が正しく動作することを意味するものではありません。「絶対最大定格」の範囲内であっても「推奨動作条件」の範囲外で使用すると、デバイスが完全に機能しない可能性があり、デバイスの信頼性、機能、性能に影響を及ぼし、デバイスの寿命を縮める可能性があります。

6.2 ESD 定格

		値	単位
V _(ESD)	静電放電	人体モデル (HBM)、AEC Q100-002 に準拠 ⁽¹⁾	V
		荷電デバイス モデル (CDM)、AEC Q100-011 準拠	

- (1) AEC Q100-002 は、HBM ストレス試験を ANSI/ESDA/JEDEC JS-001 仕様に従って実施しなければならないと規定しています。

6.3 推奨動作条件

動作時接合部温度範囲内 (特に記述のない限り)

		最小値	最大値	単位
入力電圧	VIN	3	36	V
入力電圧	EN	0	36	V
入力電圧	BIAS、PGOOD	0	30	V
入力電圧	FB	0	5.5	V
入力電圧	MODE/SYNC、RT	0	5.5	V
プルアップ抵抗	R _{PU(PGOOD)}	4		kΩ
プルアップ リファレンス電圧	V _{PU(PGOOD)}	0.8	30	V
出力電圧	VOUT	0.8		V
出力電流	LM6X480	0	8.0	A
出力電流	LM6X460	0	6.0	A
出力電流	LM6X460	0	4.0	A
温度	動作時の接合部温度 T _J	-40	150	°C

6.4 熱に関する情報

熱評価基準 ⁽¹⁾		デバイス	単位
		RZT (WQFN-FCRLF)	
		20 ピン	
R _{θJA}	接合部から周囲への熱抵抗 ⁽³⁾	24.0	°C/W
R _{θJA}	接合部から周囲への熱抵抗 (JESD 51-7) ⁽²⁾	未定	°C/W
R _{θJC(top)}	接合部からケース (上面) への熱抵抗	未定	°C/W
R _{θJB}	接合部から基板への熱抵抗	未定	°C/W
Ψ _{JT}	接合部から上面への特性パラメータ	未定	°C/W
Ψ _{JB}	接合部から基板への特性パラメータ	未定	°C/W
R _{θJC(bot)}	接合部からケース (底面) への熱抵抗	未定	°C/W

- (1) 従来および最新の熱評価基準の詳細については、『**半導体および IC パッケージの熱評価基準 (改訂 D)**』アプリケーション ノートを参照してください。
- (2) この表に示す R_{θJA} の値は他のパッケージとの比較にのみ有効であり、設計目的に使用することはできません。これらの値は JESD 51-7 に従って計算されており、4 層 JEDEC 基板上でシミュレーションされています。これらの値は、実際のアプリケーションで得られた性能を表すものではありません。たとえば、EVM R_{θJA} = 24.0°C/W です。設計情報については、「最大周囲温度」セクションを参照してください。
- (3) 基板レイアウトと追加情報については、『**LM65460 EVM ユーザー ガイド**』を参照してください。熱設計情報については、「最大周囲温度」セクションを参照してください。

6.5 電気的特性

特に記述のない限り、各制限値は推奨動作接合部温度 (T_J) 範囲 (-40°C~+150°C) にわたって適用されます。最小値および最大値は、試験、設計、および統計的相関に基づいて規定されています。標準値は T_J = 25°C における最も一般的なパラメータ基準値を表しており、参考目的のみ提供されています。特に記述のない限り、次の条件が適用されます。V_{IN} = 13.5V、V_{EN} = V_{IN}、V_{OUT} = 3.3V、f_{SW} = 2.2MHz

パラメータ	テスト条件	最小値	標準値	最大値	単位	
電源 (VIN ピン)						
V _{INUVLO_R}	V _{IN} UVLO 立ち上がりスレッシュホールド	V _{IN} の立ち上がり (起動に必要な)、I _{VCC} = 0A	3.3	3.5	3.72	V
V _{INUVLO_F}	V _{IN} UVLO 立ち下がりスレッシュホールド	V _{IN} の立ち下がり (動作後)、I _{VCC} = 0A		2.5	2.55	V
V _{INUVLO_H}	V _{IN} UVLO ヒステリシス		0.9			V
I _{VIN}	V _{IN} ピン入力電流、内部 COMP、スイッチングなし	V _{BIAS} = 3.3V + 2%		1		μA
I _{BIAS(FIX-3.3V)}	BIAS ピン入力電流、3.3V 固定出力、スイッチングなし	V _{BIAS} = 3.3V + 2%、自動モード イネーブル、		8.0		μA
I _{Q(FIX-3.3V)}	V _{IN} 静止電流の合計、3.3V 固定出力、スイッチングなし	V _{IN} = 13.5V、V _{BIAS} = 3.3V + 2%、T _J = 25°C、自動モード イネーブル		2.1	3	μA
		T _J =			25	μA
I _{BIAS(ADJ-3.3V)}	BIAS ピン入力電流、調整可能な 3.3V 出力、スイッチングなし	V _{FB} = 0.8V + 2%、自動モード		6.5		μA
I _{Q(ADJ-3.3V)}	V _{IN} 静止電流の合計、調整可能な 3.3V 出力、スイッチングなし	V _{IN} = 13.5V、V _{FB} = 0.8V + 2%、自動モード		2		μA
I _{Q-SD}	V _{IN} のシャットダウン時の電源電流	V _{EN} = 0V、T _J = 25°C			2	μA
イネーブル (EN ピン)						
V _{EN_TH_R}	イネーブル電圧立ち上がりスレッシュホールド	V _{EN} 立ち上がり	1.15	1.25	1.35	V
V _{EN_TH_F}	イネーブル入力 Low スレッシュホールド	V _{EN} 立ち下がり	0.9	1	1.11	V
V _{EN_HYS}	イネーブル電圧のヒステリシス			275		mV
I _{EN_LKG}	イネーブル入力リーク電流	V _{EN} = V _{IN}		0.55	6.25	μA
内部 LDO (VCC ピン)						
V _{VCC}	内部 LDO 出力電圧	3.4V ≤ V _{IN} ≤ 36V、V _{BIAS} = 0V		3.35		V
		3.4V ≤ V _{BIAS} ≤ 30V		3.35		V
V _{VCC-UVLO_R}	VCC UVLO 立ち上がりスレッシュホールド	VCC 低電圧立ち上がりスレッシュホールド、I _{VCC} = 0A	3.3	3.5	3.75	V

6.5 電気的特性 (続き)

特に記述のない限り、各制限値は推奨動作接合部温度 (T_J) 範囲 ($-40^{\circ}\text{C} \sim +150^{\circ}\text{C}$) にわたって適用されます。最小値および最大値は、試験、設計、および統計的相関に基づいて規定されています。標準値は $T_J = 25^{\circ}\text{C}$ における最も一般的なパラメータ基準値を表しており、参考目的のみに提供されています。特に記述のない限り、次の条件が適用されます。 $V_{IN} = 13.5\text{V}$ 、 $V_{EN} = V_{IN}$ 、 $V_{OUT} = 3.3\text{V}$ 、 $f_{SW} = 2.2\text{MHz}$

パラメータ		テスト条件	最小値	標準値	最大値	単位
$V_{VCC-UVLO_H}$	VCC UVLO ヒステリシス	$V_{VCC-UVLO_R}$ 未満でのヒステリシス、		0.9	1.25	V
$V_{VCC-OVLO(R)}$	VCC OVLO 立ち上がりスレッシュホールド	VCC 過電圧立ち上がりスレッシュホールド、 $I_{VCC} = 0\text{A}$		4.38		V
$V_{VCC-OVLO(F)}$	VCC OVLO 立ち下がりスレッシュホールド	VCC 過電圧立ち下がりスレッシュホールド、 $I_{VCC} = 0\text{A}$		3.63		V
$t_{VCC-OVLO_DEGLITCH(R)}$	VCC OVLO 立ち上がりエッジコンパレータ遅延			20		us
電圧リファレンス (FB ピン)						
V_{FB}	内部フィードバックリファレンス電圧	FPWM モード	0.792	0.8	0.88	V
I_{FB-LKG}	フィードバックピン入力リーク電流	$V_{FB} = 0.8\text{V}$ 、可変バージョン		0.05		nA
$R_{FB-SEL-5V}$	FB ピンと VCC の間の 5.0V 固定設定の抵抗				200	Ω
$R_{FB-SEL-3V}$	FB ピンと GND の間の 3.3V 固定設定の抵抗				200	Ω
$R_{FB-SEL-ADJ}$	可変出力電圧設定を選択するための FB ピン上の外部 FB 分圧器のテブナン等価抵抗		4		100	k Ω
固定出力電圧 (BIAS ピン)						
$V_{OUT(3.3V)}$	3.3V 固定出力電圧	FB を GND に短絡	3.267	3.3	3.333	V
$V_{OUT(5V)}$	5.0V 固定出力電圧	FB を VCC に短絡	4.95	5	5.05	V
スタートアップ (SS ピン)						
t_{EN_HIGH}	イネーブル High からスイッチング開始までの遅延	$V_{FB} = V_{RT} = V_{MODE} = \text{GND}$ 、 $V_{BIAS} = V_{OUT}$		1.5		ms
t_{SS}	内部固定ソフトスタート時間	最初の SW パルスから V_{REF} が設定点の 90% に達するまでの時間。	2.9	4.8	8.1	ms
$g_{m(EXTERNAL)}$	EA 相互コンダクタンス - 外部 COMP	$V_{COMP} = 0.8\text{V}$ 、 $V_{FB} = +5\%$ および $V_{FB} = -5\%$		1000		μS
$V_{COMP-EXT(h-clamp)}$	COMP クランプ電圧	$V_{FB} = 0\text{V}$ 、可変出力電圧設定。シミュレーションのみ		1.2		V
電流制限およびヒックアップ						
$I_{LS-NEG-LIM}$	ローサイド負電流制限	LS FET のシンク電流制限、FPWM モード		-7.32		A
$I_{L-ZC-LIM}$	ゼロクロス電流制限値	$V_{VCC} = 3.3\text{V}$ 、自動モード		110		mA
V_{HIC}	FB ピンの過電流ヒックアップ スレッシュホールド	LS FET オン時間 > 165ns、ソフトスタート中ではない		0.32		V
t_{HIC_DLY}	ヒックアップ モードの起動遅延		128		256	サイクル
t_{HIC}	ヒックアップ モードの持続時間			40		ms
パワー グッド (PG ピン)						
$V_{PG-OVP-R}$	PG 過電圧立ち上がりスレッシュホールド	FB 電圧 (可変) または BIAS 電圧 (固定) の %	103	105	107	%
$V_{PG-OVP-F}$	PG 過電圧立ち下がりスレッシュホールド	FB 電圧 (可変) または BIAS 電圧 (固定) の %	102	104	106	%
$V_{PG-UVP-R}$	PG 低電圧立ち上がりスレッシュホールド	FB 電圧 (可変) または BIAS 電圧 (固定) の %	94	96	98	%
$V_{PG-UVP-F}$	PG 低電圧立ち下がりスレッシュホールド	FB 電圧 (可変) または BIAS 電圧 (固定) の %	93	95	97	%
$t_{PG-DEGLITCH-F}$	PG 立ち下がりエッジでのグリッチ除去フィルタ遅延		55	114	175	μs
$t_{PG-DEGLITCH-R}$	PG 立ち上がりエッジでのグリッチ除去フィルタ遅延		1.4	2	4.5	ms
$V_{IN-PG-VALID}$	有効な PG 出力の最小 V_{IN}	$V_{OL(PG)} < 0.4\text{V}$ 、 $R_{PU} = 50\text{k}\Omega$ 、 $V_{PU} = 5\text{V}$			1.25	V
V_{OL-PG}	出力 LOW 電圧	$I_{OL} = 1\text{mA}$ 、 $V_{IN} = 1.25\text{V}$			0.4	V
R_{ON-PG}	PGOOD オン抵抗	$I_{PG} = 1\text{mA}$		35	110	Ω
スイッチング周波数 (RT ピン)						
$f_{SW1(FPWM)}$	スイッチング周波数、FPWM 動作	$R_{RT} = \text{GND}$	1.89	2.1	2.31	MHz

6.5 電気的特性 (続き)

特に記述のない限り、各制限値は推奨動作接合部温度 (T_J) 範囲 ($-40^{\circ}\text{C}\sim+150^{\circ}\text{C}$) にわたって適用されます。最小値および最大値は、試験、設計、および統計的相関に基づいて規定されています。標準値は $T_J = 25^{\circ}\text{C}$ における最も一般的なパラメータ基準値を表しており、参考目的のみに提供されています。特に記述のない限り、次の条件が適用されます。 $V_{IN} = 13.5\text{V}$ 、 $V_{EN} = V_{IN}$ 、 $V_{OUT} = 3.3\text{V}$ 、 $f_{SW} = 2.2\text{MHz}$

パラメータ		テスト条件	最小値	標準値	最大値	単位
$f_{SW2}(\text{FPWM})$	スイッチング周波数、FPWM 動作	$R_{RT} = 15.8\text{k}\Omega$ 、1%	900	1000	1100	kHz
$f_{SW3}(\text{FPWM})$	スイッチング周波数、FPWM 動作	$R_{RT} = VCC$ (スタンダアロン)	360	400	440	kHz
同期 (MODE/SYNC ピン)						
$V_{IH}(\text{MODE/CLKIN})$	MODE/CLKIN 入力の High レベル スレッショルド				1.3	V
$V_{IL}(\text{MODE/CLKIN})$	MODE/CLKIN 入力の Low レベル スレッショルド		0.45			V
$f_{\text{CLKIN-RANGE}}(\text{FPWM})$	2.2MHz f_{SW} を設定する同期周波数範囲	$R_{RT} = 6.81\text{k}\Omega$ 、1%	1.76		2.64	MHz
$t_{\text{CLKIN}}(\text{TON})$	外部 SYNC 信号の最小正パルス幅				80	ns
$t_{\text{CLKIN}}(\text{TOFF})$	外部 SYNC 信号の最小負パルス幅				80	ns
$t_{\text{CLKIN-SW-DLY}}$	CLKIN から SW への遅延時間			18	30	ns
デュアル ランダム スペクトラム 拡散						
Δf_{SS1-LF}	低周波数の三角波スペクトラム拡散変調範囲 - 標準			8.5		%
Δf_{SS2-LF}	低周波数の三角波スペクトラム拡散変調範囲 - 拡張			17		%
f_{m1-LF}	三角波変調周波数 - 標準		7.2	13	17.1	kHz
f_{m2-LF}	三角波変調周波数 - 拡張		5	7	9.1	kHz
Δf_{SS-HF}	高周波の疑似ランダム拡散スペクトラム変調範囲			2.8		%
電力段						
$R_{DS-ON-HS}$	ハイサイド FET オン抵抗	$I_{SW} = 500\text{mA}$ 、 $V_{BOOT-SW} = 3.3\text{V}$		27		m Ω
$R_{DS-ON-LS}$	ローサイド FET オン抵抗			16		m Ω
$t_{ON-MIN}(\text{FPWM})$	最小オン時間	FPWM: $I_{OUT} = 0\text{A}$ 、 $V_{IN} = 36\text{V}$ 、 $RT = \text{GND}$		30	40	ns
$t_{ON-MIN}(\text{AUTO})$	最小オン時間	自動: $I_{OUT} = 2\text{A}$ 、 $V_{IN} = 36\text{V}$ 、 $RT = \text{GND}$		28	40	ns
$t_{OFF-MIN}$	最小オフ時間	$V_{IN} = 4\text{V}$		85	120	ns
t_{ON-MAX}	最大オン時間	$f_{SW} = 400\text{kHz}$ 、 $R_{RT} = 40.2\text{k}\Omega$		13.3		μs
サーマル シャットダウン						
T_{SD}	サーマル シャットダウン (1)	シャットダウン スレッショルド	155	165	177	$^{\circ}\text{C}$
		復帰スレッショルド		156		$^{\circ}\text{C}$

(1) 設計により規定されています。

7 詳細説明

7.1 概要

LM654x0-Q1 は、高効率、高電力密度、超低 EMI 降圧コンバータのファミリです。これらのコンバータは 3V ~ 36V (許容誤差 42V) の広い入力電圧範囲で動作し、固定出力電圧は 3.3V、5V、または可変出力構成をピンで選択できます。

最小オン時間 30ns の電流モード制御アーキテクチャにより、高周波数での高い変換比、高速過渡応答、優れた負荷およびラインレギュレーションを可能にします。最小オン時間または最小オフ時間が目的の変換比をサポートしない場合、スイッチング周波数は自動的に低下します。この機能により、ロードダンプイベントやコールドクランク状況中もレギュレーションを維持できます。

このデバイスは、要求の厳しい車載用および高性能産業用環境で動作しながら、最終製品のコストとサイズが最小化されるように設計されています。LM654x0-Q1 は、RT ピンを使用して固定 400kHz または固定 2.1MHz で動作させるか、300kHz ~ 2.2MHz の可変モードで動作するように設定できます。内蔵の補償回路と高精度の電流制限方式を組み合わせることで、部品表コストと部品点数を最小化できます。

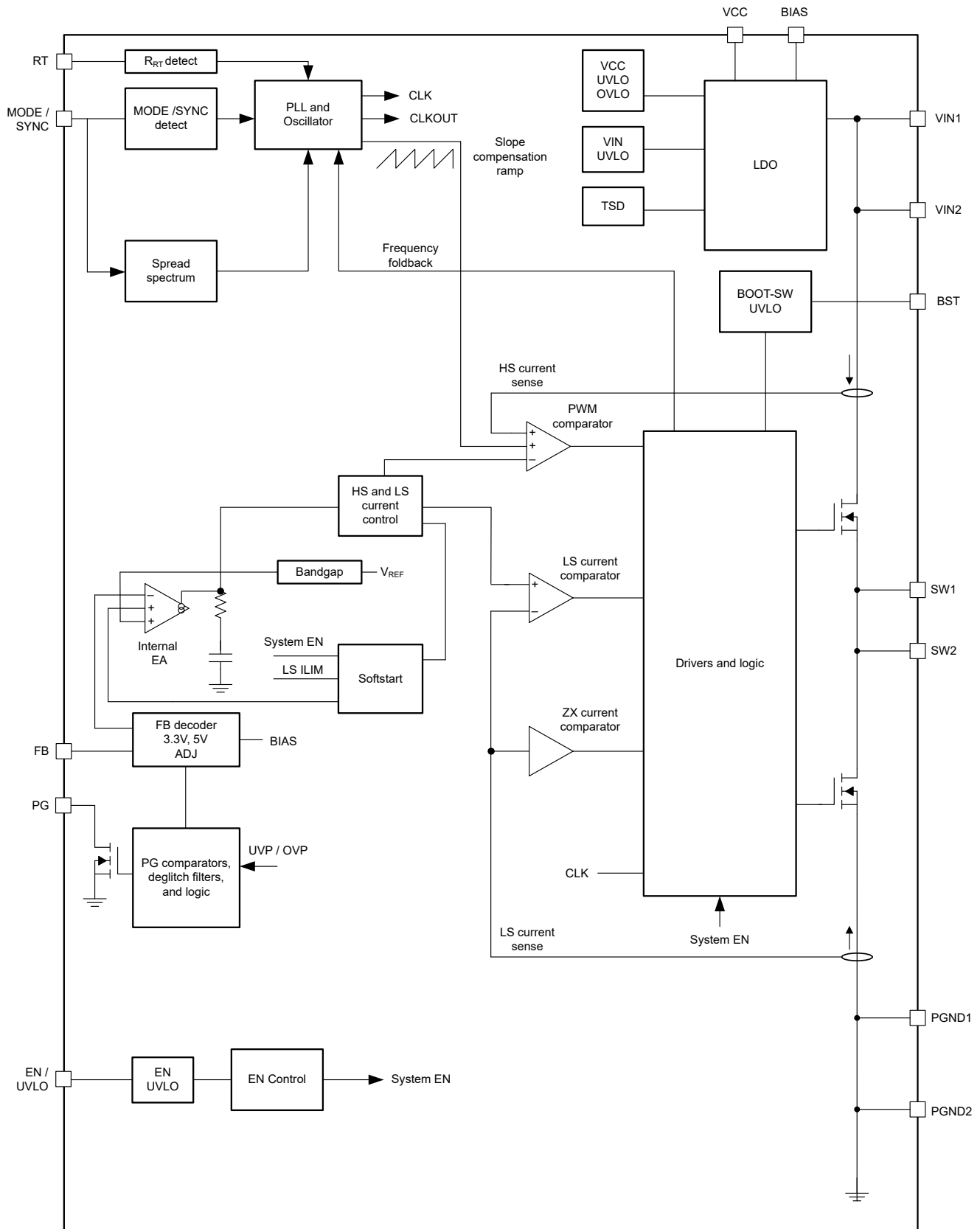
LM654x0-Q1 は、低 EMI を意図して設計されています。このデバイスには、次のような事項が含まれます。

- $\pm 5\%$ のデュアルランダムスペクトラム拡散 (DRSS) 周波数ホッピング
- 寄生パッケージのインダクタンスを最小化する対称型のピン配置
- AM ラジオ帯域より上、および下の周波数範囲での動作
- 外部クロック同期機能とともに、自動または FPWM モードをピンで構成可能

これらの機能により、シールドとその他の高価な EMI 軽減対策を不要にできます。

このデバイスを信頼性を重視する環境で使用するため、LM654x0-Q1 は大きくしたコーナー端子付きパッケージを採用しており、ボードレベルの信頼性の向上と、ウェットブルフランクによる光学検査が可能です。

7.2 機能ブロック図



ADVANCE INFORMATION

7.3 機能説明

7.3.1 出力電圧の選択

LM654x0-Q1 は、固定出力電圧モードと可変出力電圧モードをピンで選択できることが特徴です。固定出力電圧モードでは、出力電圧は FB ピンによって選択されます。FB ピンを GND に接続して固定 3.3V 出力を選択するか、VCC に接続して固定 5V 出力を選択します。固定出力電圧モードを選択すると、BIAS ピンをレギュレータの出力に直接接続します。このモードでは、BIAS ピンがレギュレータの帰還ループを閉じ、内部バイアスレギュレータに入力電力を供給します。内部 LDO にはこのピンから電力が供給されるため、信頼性の高いボード線図を固定出力電圧モードでは取得できませんが、この測定は可変モードで行うことができます。図 8-1 に示されているように、BIAS を VOUT に接続します。

表 7-1. 出力電圧の選択

FB	VOUT
GND への短絡	3.3V
VCC への短絡	5V
帰還抵抗分圧器に接続します (図 7-1)	ADJ

可変出力電圧モードでは、レギュレータの出力電圧と FB ピンとの間に分圧器を接続します。抵抗値は、目的の出力電圧とレギュレータの 0.8V 電圧リファレンスに基づいて計算します。接続の詳細については、図 7-1 を参照してください。

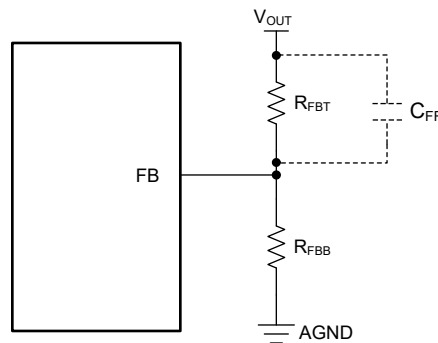


図 7-1. 可変バージョンの出力電圧の設定

R_{FBT} の目的の値に基づいて R_{FBB} の値を選択するには、式 1 を使用します。 R_{FBT} の値を 100kΩ 以下に制限するのが最適なやり方です。抵抗値が大きいと、環境汚染によって PCB 上のリーク電流の影響を受けやすくなり、目的の出力電圧がシフトする可能性があります。PCB の過剰なリーク電流がない場合、無負荷時の電源電流を低減するために、約 1MΩ までの値を使用できます。

$$R_{FBB} = R_{FBT} \times \frac{0.8}{V_{OUT} - 0.8} \quad (1)$$

場合によっては、可変モードを使用する際に、フィードフォワードコンデンサを使用することで、ループ位相マージンまたは負荷過渡応答を改善できます。 C_{FF} の正確な値は、設計の初期ベンチ評価時に経験的に選択するのが最適です。開発中のいずれかの段階で必要に応じて、このコンデンサのためのプレースホルダを PCB レイアウトに配置します。

7.3.2 EN ピンおよび V_{IN} UVLO としての使用

起動とシャットダウンは、EN 入力により制御されます。この入力には高精度のスレッシュホールドが搭載されており、必要に応じて、外付け分割電圧を使用して可変の入力低電圧ロックアウト (UVLO) を行えます。 $V_{EN_TH_R}$ を超える電圧を印加すると、本デバイスは完全にイネーブルになり、本デバイスは起動モードに移行し、ソフトスタート期間を開始できます。EN 入力が $V_{EN_TH_F}$ を下回ると、レギュレータはスイッチングを停止し、VIN 入力電流は 1μA (最大値) 未満でシャットダウンモードに移行します。EN 入力の電流は約 0.2μA (標準値) であることに注意します。この機能が必要ない場合は、EN 入

力を VIN に直接接続できます。イネーブル ピンがフローティング状態になるとデバイスがオフになるので、イネーブルをフローティングにしないでください。各種の EN スレッショルドの値については、電気的特性表を参照してください。

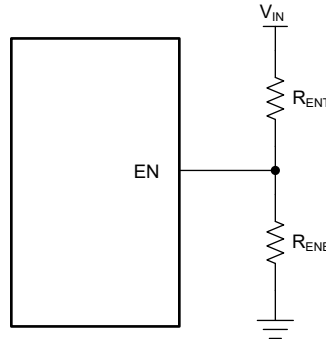


図 7-2. EN ピンを使った VIN/UVLO

場合によっては、本デバイスが内部的に備えているものとは異なる入力 UVLO レベルが必要とされることがあります。この機能は、特別なシーケンシング、または電源ケーブルが過度に長いことによる入力電圧の発振の防止に使用できます。外付けの UVLO は、図 7-2 に示す回路を使うことで実現できます。本デバイスがオンする入力電圧を V_{ON} 、オフする入力電圧を V_{OFF} と呼びます。精度を維持するため、分圧器の電流は EN 入力に流れる電流 (I_{EN_LKG}) より大きくする必要があります。 R_{ENB} の値が 10kΩ と 50kΩ の間であれば妥当です。次に式 2 を使って R_{ENT} を計算し、式 3 を使って V_{OFF} を計算します。

$$R_{ENT} = R_{ENB} \times \left(\frac{V_{ON}}{V_{EN_TH_R}} - 1 \right) \quad (2)$$

$$V_{OFF} = V_{ON} \times \left(\frac{V_{EN_TH_F}}{V_{EN_TH_R}} \right) \quad (3)$$

ここで、

- $V_{ON} = V_{IN}$ のターンオン電圧
- $V_{OFF} = V_{IN}$ のターンオフ電圧

7.3.3 モード選択

MODE/SYNC ピンは、動作モードを設定し、さらに外部の同期信号の入力として機能するマルチファンクション ピンです。このピンが接地されているか、ロジック Low に駆動されると、コンバータは自動モードで動作します。このピンが VCC に接続されているか、ロジック High に駆動されている場合、または外部クロックソースに同期している場合、コンバータは FPWM モードで動作します。

表 7-2. モード選択

MODE/SYNC	モード	動的モード変更	スペクトラム拡散
GND に短絡または Low に駆動	自動	イネーブル	標準の ±5% DRSS
49.9kΩ から GND へ	FPWM	ディセーブル	広い ±5% DRSS
149.9kΩ から GND へ	自動	ディセーブル	広い ±5% DRSS
VCC に短絡または High に駆動	FPWM	イネーブル	標準の ±5% DRSS
信号の同期	FPWM	イネーブル	ディセーブル

デバイスを自動モードから FPWM モードに移行するには、ピンを Low から High に駆動するか、同期信号を送信する必要があります。デバイスを FPWM モードから自動モードに移させるには、ピンを High から Low に駆動するか、同期信号の送信を停止する必要があります。グラウンドへの短絡または VCC へのプルアップには、200Ω 未満の抵抗が必要であることを注意してください。

7.3.3.1 MODE/SYNC ピンを使用した同期

LM654x0-Q1 の MODE/SYNC ピンを使用して、内部発振器を外部クロックに同期することができます。内部発振器は、立ち上がりエッジをピンにカップリングすることで同期できます。内部同期パルス検出器をトリップさせるには、ピンの結合エッジ電圧が SYNC 振幅スレッショルド ($V_{IH(SYNC)}$) を上回る必要があります。最小 SYNC オンパルスおよびオフパルス幅は、それぞれ $t_{SYNC(ON-MIN)}$ および $t_{SYNC(OFF-MIN)}$ よりも長くする必要があります。LM654x0-Q1 のスイッチング動作は、300kHz~2.2MHz の外部クロックと同期することが可能です。

外部同期信号は、ピンの検出後に適用できることに注意してください。ピン検出中に印加されると、SYNC 信号は検出できません。

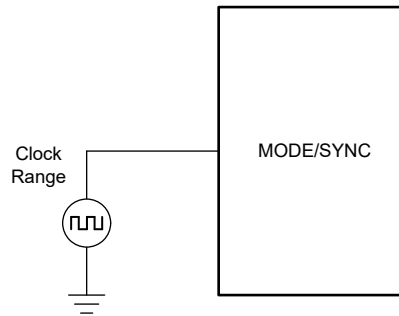
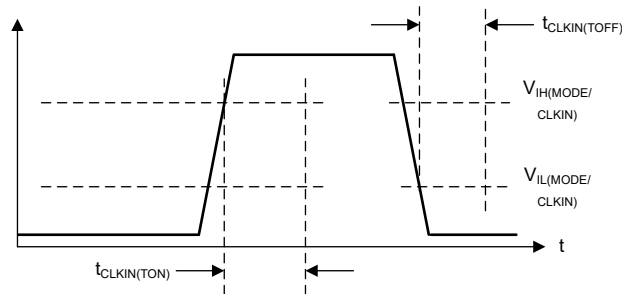


図 7-3. MODE/SYNC ピンを使用した同期ができる代表的な実装

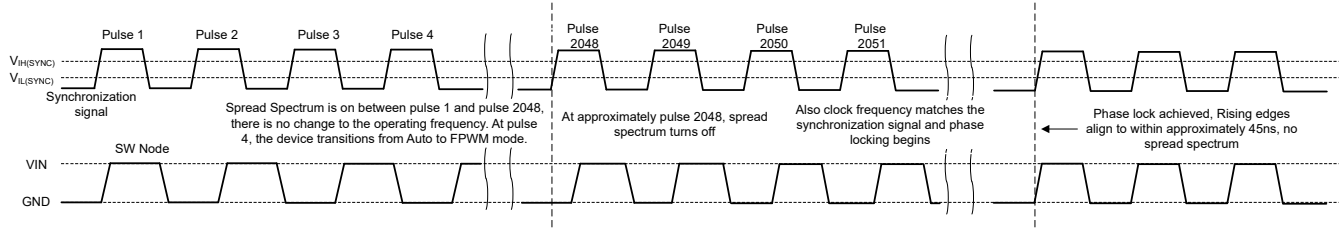


この図に、同期信号を検出するために必要な条件を示します。

図 7-4. 代表的な SYNC 波形

7.3.3.2 クロックのロック

有効な同期信号が検出された後、クロック ロック手順が開始されます。約 2048 パルスの後、クロック周波数は同期信号の周波数にロックされます。スイッチング周波数が調整されると同時に、そのクロック サイクルは、デフォルトの周波数で動作する際のクロック サイクルと同期周波数で動作する際のクロック サイクルとの中間の長さになるように位相が維持されます。長すぎる、または短すぎるパルスはありません。周波数が調整された後、立ち上がり同期エッジが立ち上がり SW ノードパルスに対応するように、数 10 サイクルかけて位相が調整されます。次の図を参照してください。



4 番目のパルスで、同期信号が検出されます。約 2048 パルスの後、同期信号は同期する準備ができ、グリッチフリーの手法を使用して周波数を調整し、位相をロックします。

図 7-5. 同期プロセス

7.3.4 可変スイッチング周波数

RT ピンは設定可能です。このピンを VCC に接続すると 400kHz で動作し、グラウンドに接続すると 2.1MHz で動作します。また、抵抗を GND に接続すると可変動作周波数に設定することが可能です。表 7-3 を参照してください。抵抗値が推奨範囲外になると、LM654x0-Q1 が 400kHz または 2.1MHz に戻することに注意してください。強制的に同期させる目的で、このピンにパルス信号を印加することはしないでください。同期が必要な場合は、セクション 7.3.3.1 の SYNC/MODE ピンを参照してください。RT ピンと GND との間に抵抗を配置することで、スイッチング周波数を 300kHz ~ 2200kHz の範囲でプログラムできます。

$$R_T \text{ (k}\Omega\text{)} = 14972 / (f_{SW} \text{ (kHz)} - 8.5) \quad (4)$$

たとえば、 $f_{SW} = 380\text{kHz}$ 、 $R_T = 40.37\text{k}\Omega$ の場合、最も近い値として 40.2k Ω 抵抗を選択できます。

表 7-3. スwitching 周波数の設定

RT	スイッチング周波数
VCC	400kHz
GND	2100kHz
RT 抵抗から GND へ	300 kHz ~ 2200 kHz
浮動	フローティングしないでください

グラウンドへの短絡または VCC へのプルアップには、200 Ω 未満の抵抗が必要であることを注意してください。

7.3.5 2 相動作

LM654x0-Q1 は、大電流アプリケーションの 2 相動作が可能です。データシートの MODE/SYNC セクションに記載されているように、2 相動作は、プライマリ デバイスの MODE ピンを単純に構成することで、FPWM モード、PFM モード、または動作に構成できます。以下の代表的なアプリケーション回路に示すように、2 相設計の場合、RT ピンと COMP ピンを接続するだけです。プライマリ デバイスは、抵抗を RT ピンのグラウンドに接続することで認識されます。セカンダリ デバイス RT は VCC にプルアップされるか、グラウンドにプルダウンされます。スタートアップ時に、プライマリ デバイスはクロック信号を 180° の位相差でセカンダリ デバイスに送信します。2 相構成で低 IQ 動作を可能にするには、両方のデバイスを PFM モードにプログラムできます。COMP ピンは内部相互コンダクタンス アンプのエラー信号です。1 次側の COMP ピンを 2 次側の COMP ピンに接続して、位相間の平衡な電流共有を確保します。以下に示されているように、固定 VOUT オプションの場合、1 次側と 2 次側の BIAS、FB を接続します。以下に示されているように、可変構成の場合、FB、BIAS 信号を接続します。表に示されているように、単相アプリケーションとは異なり、2 相構成では、RT ピンをプライマリ デバイスとセカンダリ デバイスに構成する必要があります。起動時に、デバイスは RT ピンを検出し、プライマリまたはセカンダリに構成して、外部補償モードを有効にして、RC でループを外部補償します。

表 7-4. スイッチング周波数の構成

デバイス	RT	F _{sw}
プライマリ	33kΩ から GND へ	210kHz
プライマリ	100kΩ から GND へ	400kHz
セカンダリ	GND	210kHz
セカンダリ	VCC	400kHz

ADVANCE INFORMATION

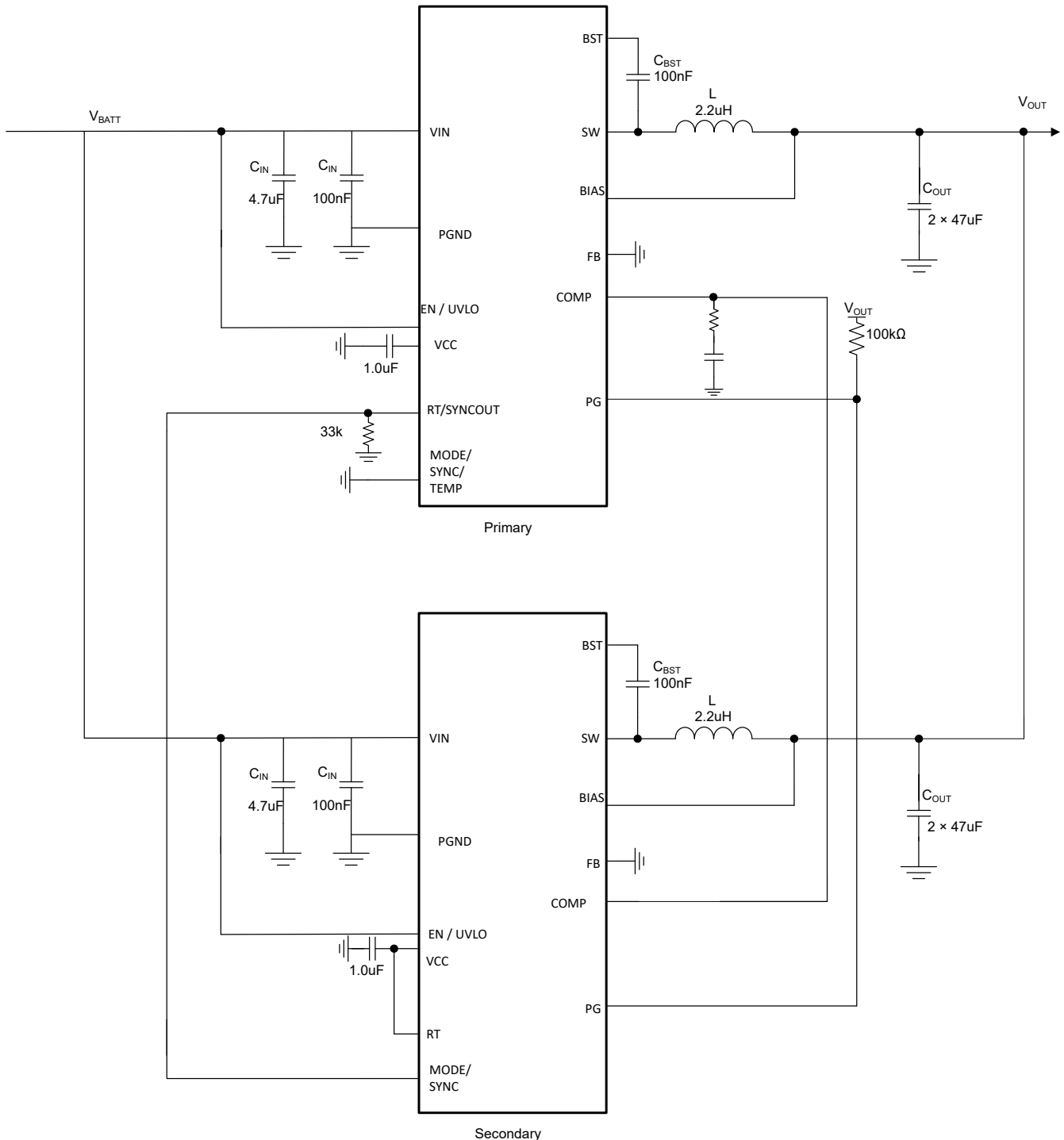
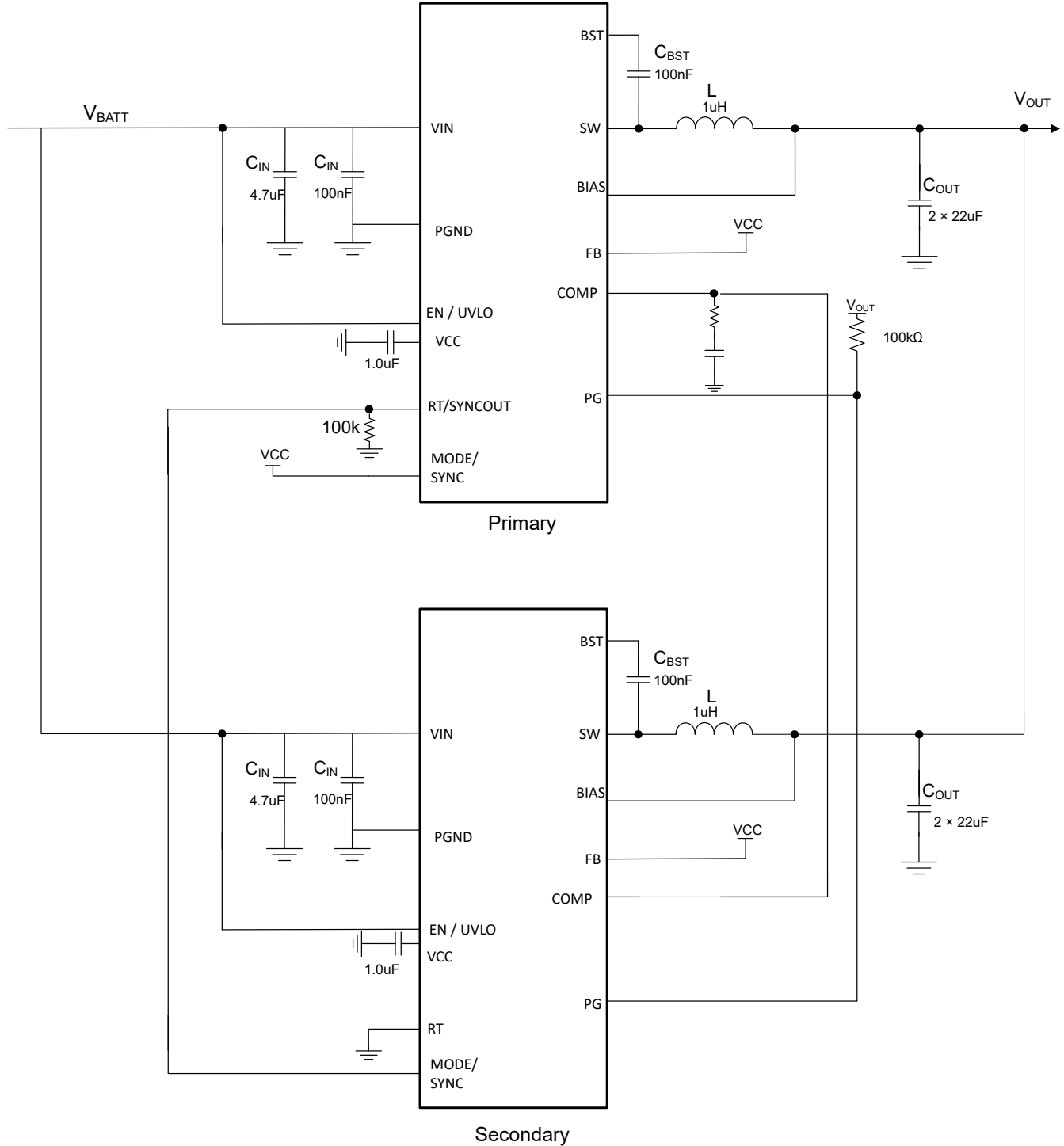


図 7-6. 標準的な固定 3.3V Vout 400kHz の 2 相回路図



ADVANCE INFORMATION

図 7-7. 標準的な固定 5V Vout 2100kHz 2 相回路図

7.3.6 デュアル ランダム スペクトラム 拡散機能 (DRSS)

LM654x0-Q1 にはデュアル ランダム スペクトラム 拡散 (DRSS) 機能があり、広い周波数範囲にわたって電源の EMI を低減します。DRSS 機能は、低周波数の三角波変調プロファイル (標準または幅広) と、高周波数のサイクル単位の疑似ランダム変調プロファイルを組み合わせたものです。低周波数の三角波変調は低い無線周波数帯域で性能を向上させ、高周波のランダム変調は高い無線周波数帯域で性能を向上させます。

低周波数の三角波変調は、12kHz の変調周波数でスイッチング周波数を $\pm 5\%$ 拡散します。

スペクトラム拡散は、狭帯域信号を広帯域信号に変換し、エネルギーを複数の周波数にわたって拡散することで機能します。業界規格では、周波数帯域ごとに異なるスペクトラムアナライザの解像度の帯域幅 (RBW) の設定を要求しています。RBW はスペクトラム拡散の性能に影響を及ぼします。たとえば、CISPR-25 は、150kHz から 30MHz の周波数帯域で 9kHz の RBW を必要とします。30MHz を超える周波数の場合、必要な RBW は 120kHz です。DRSS は、低周波数の三角波変調と高周波数のサイクル単位疑似ランダム変調により、高 RBW および低 RBW での EMI 性能を同時に向上できます。DRSS 関数を使用すると、低周波数帯域 (150kHz ~ 30MHz) では伝導エミッションを最大 15dB μ V、高周波数帯域 (30MHz ~ 108MHz) では最大 5dB μ V 低減できます。MODE/SYN ピンに外部クロックが印加されると、DRSS 機能は無効になります。

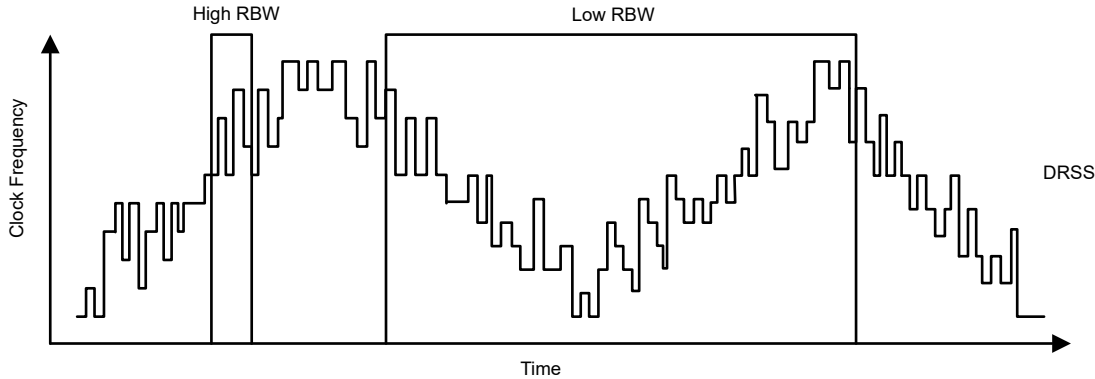


図 7-8. デュアル ランダム スペクトラム拡散機能の実装

7.3.7 内部 LDO、VCC UVLO、BIAS 入力

LM654x0-Q1 は、VCC レギュレータ用のデュアル入力を備えており、VIN または BIAS から供給されます。LM654x0-Q1 がアクティブになった後、BIAS が約 3.1V 未満の場合、VIN から電力が供給されます。しかし、BIAS が 3.2V (最大値) より大きい場合、BIAS から電力が供給されます。VCC は大半の条件下で通常 3.3V ですが、VIN が非常に低い場合はそれより低くなる可能性があります。不適切な動作を防止するため、VCC には、内部電圧が低すぎる場合にスイッチングを止める UVLO が備わっています。「電気的特性」の $V_{CC-UVLO_R}$ および $V_{CC-UVLO_HYST}$ を参照してください。テキサス・インスツルメンツでは、VCC コンデンサ用に X7R 以上の誘電体を使用した、定格 10V の 1 μ F コンデンサを推奨します。

7.3.8 ブートストラップ電圧 (BST ピン)

電源スイッチ (HS スイッチ) のドライブには、HS スイッチがオンのときに、VIN より高いバイアス電圧が必要となります。BST と SW の間に接続されたコンデンサは、BST 端子の電圧を (SW + VCC) に昇圧するチャージポンプとして機能します。物理的な設計サイズを最小化するため、LM654x0-Q1 のダイにはブートダイオードが内蔵されています。テキサス・インスツルメンツでは、BST コンデンサ用に X7R 以上の誘電体を使用した、定格 10V の 100nF コンデンサを推奨します。

7.3.9 ソフトスタートとドロップアウトからの回復

LM654x0-Q1 を使用して設計する場合、ドロップアウトからの回復に起因する出力電圧のゆっくりとした上昇とソフトスタートは、2 つの個別の事象と見なす必要があります。ソフトスタートは、以下のいずれかの条件によってトリガされます。

- 本デバイスをオンにするために EN が使われた。
- ヒックアップ待機期間からの回復。セクション 7.3.10.3 参照。
- 過熱保護によるシャットダウンから回復した。
- IC の VIN に電力が供給されるか、VCC の UVLO が解除されています。

ソフトスタートが開始された後、本 IC は以下の動作を実行します。

- 出力電圧を制御するために本 IC が使用する基準電圧が、ゆっくりと 0 から上昇します。その結果、出力電圧が (それまで 0V だった場合)、 t_{SS} の時間をかけて制御値の 90% に達します。
- 動作モードが自動的に設定され、ダイオード エミュレーションを有効化する。この動作により、電圧がすでに出力されていても、出力電圧を Low にすることなく起動できます。
- ヒカップは、ソフトスタート中ディセーブルになります (セクション 7.3.10.3 を参照)。

これらの動作をすべて組み合わせることで、スタートアップを制御でき、突入電流も制限できます。また、これらの動作により、起動時に電流を制限する原因となる可能性がある出力コンデンサと負荷条件を、ヒカップをトリガすることなく使用できます。また、出力電圧がすでに存在している場合、出力電圧は放電しません。

どのような理由であれ、出力電圧が数 % 以上低くなると、出力電圧はゆっくりと上昇してきます。これはドロップアウト条件からの回復で、ソフトスタートとは以下の 3 つの重要な点で異なります。

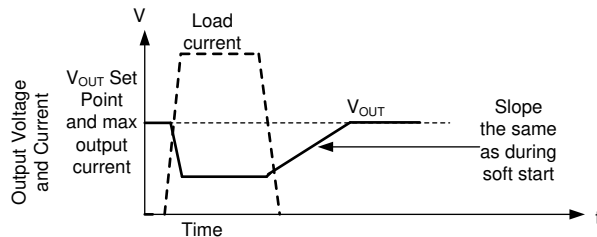
- 出力電圧がその設定点の 40% 未満である場合に限り、ヒカップが許可される。ドロップアウトレギュレーション中、FB ノードが設定点の 40% 未満でない限り、ヒカップは禁止され、ローサイド FET が 165ns 以上オンになり、ソフトスタートが実行されるときに 128 のスイッチング サイクルが経過していることに注意します。セクション 7.3.10.3 を参照してください。
- ドロップアウトからの回復中、FPWM モードが許可される。外部電源によって出力電圧が突然プルアップされた場合、LM654x0-Q1 は出力をプルダウンする場合があります。通常動作中に存在するすべての保護機能は作動しており、出力が高い電圧またはグラウンドに短絡した場合にデバイスを保護していることに注意します。
- 基準電圧は、現在の出力電圧を実現するために必要な値よりも約 1% 高い値に設定されます。基準電圧はゼロからはスタートしません。

名前にもかかわらず、十分に長い間、出力電圧が設定点よりも数パーセント以上低くなると、必ずドロップアウトからの回復がアクティブになるので次のいずれかになります。

- デューティ係数が、最小オン時間によって制御されるか、あるいは、
- デバイスが電流制限で動作している。

このイベントは主に、以下の条件で発生します。

- ドロップアウト: 目的の出力電圧を生成するのに十分な入力電圧がない場合。
- ヒカップをトリガするのに十分な大きさではない過電流、または期間が短すぎてヒカップをトリガできない場合。セクション 7.3.10.3 を参照してください。



出力電圧の低下が、高負荷と低入力電圧のどちらによるものであっても、出力がその設定点を下回る原因となっている条件が解消された後、起動時と同じ速度で出力は上昇します。ドロップアウトが原因でヒカップがトリガされなかったとしても、回復中、128 クロック サイクル以上にわたって出力電圧が設定点の 0.4 倍を下回った場合、原則として、回復中にヒカップがトリガされます。

図 7-9. ドロップアウトからの回復

7.3.10 安全関連の特長

LM654x0-Q1 は、以下の安全機能セットを備えています。

- 出力低電圧 (UV) および過電圧 (OV) 保護機能を備えたパワーグッドモニタ
- ヒカップ モードによる過電流および出力短絡保護回路
- サーマル シャットダウン (TSD)

7.3.10.1 パワー グッド モニタ

LM654x0-Q1 は、システムの電源シーケンシングと監視を簡素化するためのパワーグッド機能を備えています。パワーグッド機能を使用すると、LM654x0-Q1 から電源を供給されるダウストリートの回路をイネーブルにしたり、ロードスイッチなどのダウストリートの保護回路を制御したり、あるいはシーケンス電源を起動したりできます。この機能は、可変 V_{OUT} の設定では FB ピンを、固定 V_{OUT} の設定では BIAS ピンを使用して、ウィンドウ コンパレータにより出力電圧を監視します。パワーグッド出力 (PG) は、出力電圧がレギュレーション状態のときに、高インピーダンスのオープンドレイン状態に切り替わります。出力電圧が設定電圧から $\pm 5\%$ の範囲を超えると、PG ピンが $LOW (< V_{OL(PG)})$ に駆動され、出力の過電圧または低電圧状態をシステムに警告します。PG の立下りエッジの $114\mu s$ のグリッチ除去フィルタにより、遷移中のパワーグッド信号の誤トリップが防止されます。出力電圧がレギュレーションウィンドウ内に戻ると、PG の立ち上がりエッジに $2ms$ のフィルタが接続されているため、ダウストリーム部品のための追加の処理時間が得られます。

テキサス・インスツルメンツは、PG ピンと関連する $30V$ 以下のロジックレールとの間に $100k\Omega$ プルアップ抵抗を入れることを推奨しています。ソフトスタート中および LM654x0-Q1 がディセーブルのとき、PG は Low にアサートされます。

7.3.10.2 過電流および短絡保護

LM654x0-Q1 は、ハイサイド MOSFET とローサイド MOSFET の両方でサイクル毎に電流を制限することで、過電流状態から保護されます。

下限側 MOSFET 過電流保護機能は、ピーク電流のモード制御の性質を利用して実装されています。HS スイッチ電流は、短いブランキング時間の後に HS がオンになると検出されます。固定電流設定点と、電圧レギュレーションループの出力からスロープ補償を引いた値のどちらか小さい方と HS スイッチ電流がスイッチングサイクルごとに比較されます。電圧ループには最大値があり、スロープ補償はデューティサイクルに対応して大きくなるため、デューティサイクルが 35% より大きい場合、デューティサイクルが大きくなると HS 電流制限値は下がります。

LS スイッチがオンになると、LS スイッチを流れる電流も検出、監視されます。ローサイド MOSFET は、ハイサイド MOSFET と同様に、電圧制御ループの指示に従ってオフになります。ローサイド デバイスでは、発振器が正常に新しいスイッチングサイクルを開始したとしても、電流制限を超えるとターンオフは禁止されます。また、ハイサイド デバイスと同様に、ターンオフ電流に許容される高さに限界があります。これはローサイド電流制限と呼ばれます。値については、「[電流的特性](#)」を参照してください。LS 電流制限を超えた場合、LS MOSFET はオン状態を維持し、HS スイッチはターンオンしません。LS 電流が制限値を下回ると、LS スイッチがオフになります。HS デバイスが最後にオンになってから 1 クロック周期以上が経過しさえすれば、HS スイッチは再度オンになります。

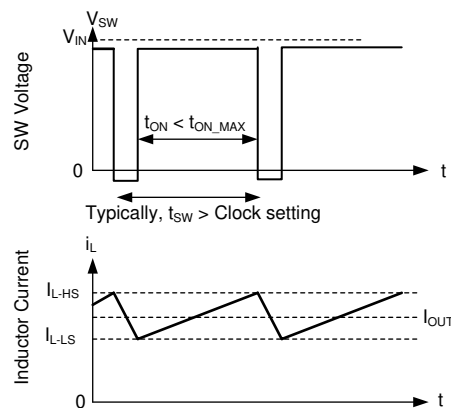


図 7-10. 電流制限波形

ハイサイドおよびローサイド電流制限の動作による正味の影響は、IC がヒステリシス制御で動作することです。電流波形は I_{L-HS} と I_{L-LS} の間の値をとるため、デューティサイクルが極めて高い場合を除き、出力電流はこれらの 2 つの値の平

均値に近い値になります。電流制限での動作後、出力電圧がゼロに近づくにつれて、ヒステリシス制御が使われ電流は増加しなくなります。

デューティ サイクルが非常に大きい場合は、不安定性を防止するためリップル電流を非常に小さくする必要があります。[セクション 8.2.2.4](#) を参照してください。電流リップルが低いため、このデバイスは全負荷電流を供給できます。供給される電流は I_{L-LS} に近くなります。

過負荷状態が解消されると、本デバイスはソフトスタート中であるかのように回復します ([セクション 7.3.9](#) を参照)。出力電圧が意図した出力電圧の約 0.4 倍を下回ると、ヒカップがトリガされる可能性があることに注意してください。

7.3.10.3 ヒカップ

LM654x0-Q1 は、128 の連続スイッチング サイクルにわたって、以下のすべての条件が満たされる場合、ヒカップ過電流保護に入ります。

- ソフトスタートが開始されてから、 t_{SS} 以上の時間が経過した ([セクション 7.3.9](#) を参照)。
- 出力電圧が、出力設定点の約 0.4 倍を下回っている。
- 本デバイスがドロップアウト (最小オフ時間がデューティ係数によって制御されている状態) で動作していない。

ヒカップ モードに入ると、本デバイスはシャットダウンし、 t_{HI} 後にソフトスタートを試みます。ヒカップ モードは、極度の過電流と短絡状態の際にデバイスの消費電力を低減するのに役立ちます。

7.3.10.4 サーマル シャットダウン

サーマル シャットダウンでは、本 IC の接合部温度が 165°C (標準値) を超え、パワーグッド (PG) がアサートされたときに内部スイッチをオフにすることで、総電力損失を制限します。サーマル シャットダウンは 155°C 未満ではトリガされません。サーマル シャットダウンが作動した後、ヒステリシスにより、接合部温度が約 156°C に低下するまで本デバイスのスイッチングが止められます。接合部温度が 156°C (標準値) を下回ると、LM654x0-Q1 はソフトスタートを試みます。

7.4 デバイスの機能モード

7.4.1 シャットダウンモード

EN ピンは、本デバイスの電氣的オン / オフ制御に使用できます。EN ピンの電圧が 0.9V を下回ると、レギュレータと内部 LDO の両方が電圧を出力しなくなり、本デバイスはシャットダウン モードに入ります。シャットダウン モードでは、静止電流が 0.81µA 未満まで低下します。

7.4.2 アクティブモード

LM654x0-Q1 は、次の事象が発生するとアクティブ モードになります。

- EN ピンが $V_{EN_TH_R}$ を上回る
- V_{IN} が $V_{IN_UVLO_R}$ を上回る
- V_{IN} が、 V_{IN} の最小動作入力電圧を満たすのに十分な大きさである
- その他の障害条件は存在しない

保護機能については、[セクション 7.3](#) を参照してください。この動作を可能にする最も簡単な方法は、EN ピンを V_{IN} に接続することです。これにより、印加された入力電圧が最小 $V_{IN_OPERATE}$ を超えると自動的に起動できます。

アクティブ モードでは、負荷電流、入力電圧、出力電圧に応じて、LM654x0-Q1 は次の 6 つのサブモードのいずれかになります。

- 固定スイッチング周波数とピーク電流モード動作による連続導通モード (CCM)
- 不連続導通モード (DCM) (自動モードのときに負荷電流がインダクタリップル電流の 1/2 未満である場合) 電流が減少し続けると、デバイスはパルス周波数変調 (PFM) に移行します。これにより、軽負荷時にスイッチング周波数が低下して、スイッチング損失を低減しながらレギュレーションを維持し、高効率を実現します。
- 要求された低デューティサイクルでの全周波数動作に必要なデバイスのオン時間の最小オン時間動作は、 T_{ON_MIN} ではサポートされていません
- 固定スイッチング周波数の CCM に類似した強制パルス幅変調 (FPWM)、ただし、動作の固定周波数範囲を全負荷から無負荷まで拡張

- 出力電圧が出力設定点の 0.4 倍を上回ったままの電流制限条件
- 低下を最小限に抑えるためにスイッチング周波数が低下したときのドロップアウト モード
- 出力電圧の設定点を除く他の動作モードと類似のドロップアウトからの回復は、プログラムされた設定点に達するまで徐々に上昇します。

7.4.2.1 ピーク電流モード動作

LM654x0-Q1 の以下の動作の説明は、[セクション 7.2](#) と [図 7-11](#) の波形を参照しています。両方とも、内蔵ハイサイド (HS) およびローサイド (LS) NMOS スイッチを各種デューティ サイクル (D) でオンにすることで、制御された出力電圧を供給します。HS スイッチのオン時間の間、SW 端子の電圧 (V_{SW}) は V_{IN} の付近までスイングし、インダクタ電流 (i_L) は線形的な傾きで増加します。HS スイッチは、制御ロジックによってオフにされます。HS スイッチのオフ時間 (t_{OFF}) の間、LS スイッチはオンにされます。インダクタ電流は LS スイッチを通して放電され、LS スイッチの両端の電圧降下によって V_{SW} をグランドより低い電圧まで強制的にスイングさせます。一定の出力電圧を維持するため、レギュレータ ループはデューティ サイクルを調整します。D は、HS スイッチのオン時間をスイッチング周期で割った値として次のように定義されます。D = $T_{ON} / (T_{ON} + T_{OFF})$ 。

損失が無視される理想的な降圧コンバータでは、次のように D は出力電圧に比例し、入力電圧に反比例します。D = V_{OUT} / V_{IN} 。

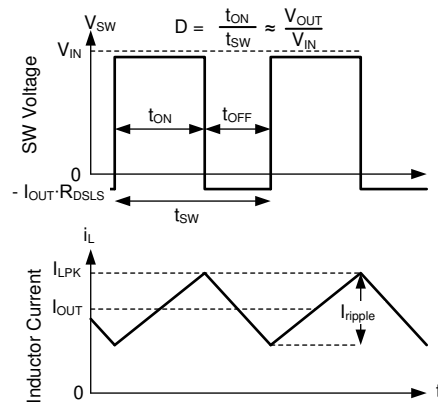


図 7-11. 連続モード (CCM) における SW 電圧とインダクタ電流の波形

高精度の DC 負荷レギュレーションを実現するため、電圧帰還ループを使用しています。ピーク電流モード制御と電流保護のために、ピークおよびバレー インダクタ電流を検出します。負荷レベルが最小ピーク インダクタ電流の 1/2 を上回っている場合、レギュレータは一定のスイッチング周波数の連続導通モードで動作します。内部的に補償された制御ネットワークは、小型外付け部品と低 ESR コンデンサを使った高速で安定した動作を実現します。

7.4.2.2 自動モード動作

軽負荷時、LM654x0-Q1 は 2 種類の動作を行うことができます。自動モード動作と呼ばれる動作を使うと、負荷が重い際の通常電流モードと高効率の軽負荷動作との間をシームレスに移行できます。FPWM モードと呼ばれるもう 1 つの動作では、無負荷時でも最大周波数が維持されます。LM654x0-Q1 がどちらのモードで動作するかは、SYNC/MODE ピンによって決まります。SYNC/MODE が High のとき、本デバイスは FPWM モードになります。SYNC/MODE が Low の場合、本デバイスは PFM モードになります。

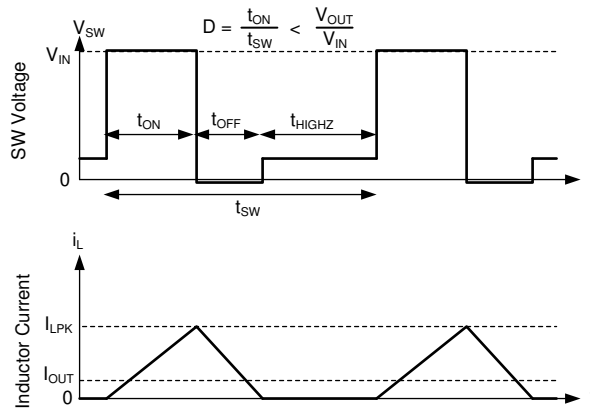
自動モードでは、定格最大出力電流の約 1/10 未満の負荷の場合、LM654x0-Q1 では軽負荷動作が使われます。軽負荷動作では、効率を向上させるため次の 2 つの手法が使われます。

- DCM 動作が可能なダイオード エミュレーション
- 周波数フォールドバック

これら 2 つの機能が同時に動作することで、非常に優れた軽負荷動作を実現しますが、互いに独立して動作することに注意します。

7.4.2.2.1 ダイオード エミュレーション

ダイオード エミュレーションは、インダクタを流れる逆電流を防止します。固定ピーク インダクタ電流の場合、レギュレートするために周波数をより低くする必要があります。ダイオード エミュレーションは、周波数が下がった際のリップル電流も制限します。ピーク インダクタ電流が $I_{PEAK-MIN}$ を下回ると、周波数が低下します。固定ピーク電流では、出力電流がゼロに向かって低下するにつれて、レギュレーションを維持するために周波数をゼロに近い値まで下げる必要があります。



自動モードでは、インダクタ電流がゼロに近づくときローサイド デバイスはオフになります。その結果、出力電流が CCM でインダクタリップルの 1/2 未満になると、デバイスは DCM で動作します。これは、ダイオード エミュレーションが機能していることと等価です。

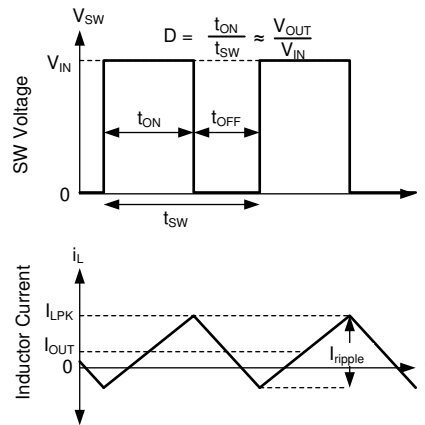
図 7-12. PFM 動作

自動モードでは、LM654x0-Q1 は最小ピーク インダクタ電流設定値を持っています。しかしながら、入力電圧を一定にした状態で、電流値が下がると、オン時間は一定になります。その後、周波数を調整することで、レギュレーションが達成されます。この動作モードを PFM モードレギュレーションと呼びます。

7.4.2.3 FPWM モード動作

自動モード動作と同様に、軽負荷動作時の FPWM モード動作は SYNC/MODE ピンを使って選択します。

FPWM モードでは、軽負荷時に周波数が維持されます。周波数を維持するため、インダクタを流れる逆電流が制限されます。逆電流制限回路により、逆電流が制限されます。逆電流制限の値については、「電气的特性」を参照してください。



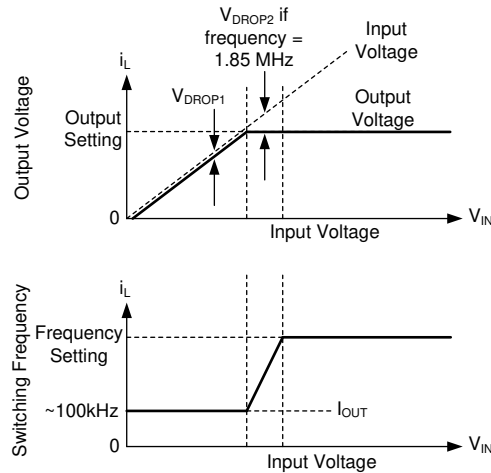
FPWM モードの連続導通 (CCM) は、 I_{OUT} が I_{ripple} の半分未満でも可能です。

図 7-13. FPWM モード動作

FPWM モードでは、軽負荷時でも最小オン時間を指示できるほど入力電圧が高ければ周波数の低減が可能です。

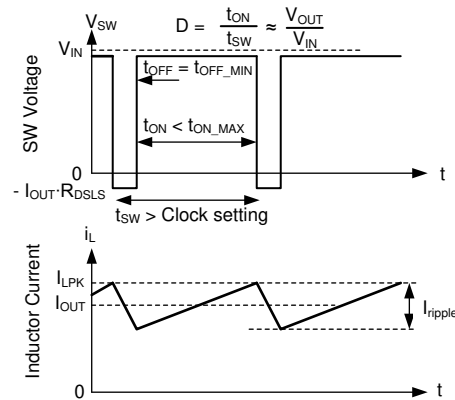
7.4.2.4 ドロップアウト

ドロップアウト動作とは、必要なデューティ係数を達成するために周波数を下げ、入力電圧に対する出力電圧の比を任意の値に制御することです。与えられたクロック周波数において、デューティ係数は最小オフ時間によって制限されます。この制限値に達した後、仮にクロック周波数が維持される場合、出力電圧は低下します。LM654x0-Q1 は、出力電圧が下がるのを許容するのではなく、クロック サイクルが終わっても必要なピーク インダクタ電流が達成されるまでオン時間を延長します。ピーク インダクタ電流に達するか、または設定済みの最大オン時間 (t_{ON-MAX} 、約 13.3 μ s) が経過すると、クロックは新しいサイクルを開始できます。その結果、最小オフ時間の存在に起因して、選択されたクロック周波数において必要なデューティ係数が達成できない場合、レギュレーションを維持するために周波数が低下します。オン時間 (t_{ON_MAX}) を使っても出力電圧をレギュレートできないほど入力電圧が低い場合、出力電圧は入力電圧よりもわずかに (V_{DROP1}) 低い値に下がります。セクション 6 を参照してください。



出力電圧および周波数と入力電圧との関係: 入力電圧と出力電圧設定値との差がほとんどない場合、本 IC はレギュレーションを維持するために周波数を下げます。入力電圧が低すぎて、約 110kHz で目的の出力電圧を供給できない場合、出力電圧は入力電圧に追従します。

図 7-14. ドロップアウト時の周波数と出力電圧



この図は、ドロップアウト中のスイッチング波形を示しています。インダクタ電流は、目的のピーク値に達するのに通常のクロックよりも長い時間を要します。その結果、周波数は低下します。この周波数の低下は t_{ON_MAX} によって制限されます。

図 7-15. ドロップアウト波形

7.4.2.5 ドロップアウトからの回復

一部のアプリケーションでは、目的の出力電圧よりも入力電圧が下がった後、より高い値に突然回復する場合があります。ほとんどのレギュレータは、入力電圧が急激に上昇すると、レギュレーションが達成されるまでの間、電流制限によるみ制限されたレートで出力電圧が上昇します。入力電圧が目的の出力電圧に達すると、制御ループでのワインドアップによるオーバーシュートが発生します。出力容量が小さい（負荷が軽い）アプリケーションでは、このオーバーシュートは大きくなる可能性があります。また、レギュレータが出力電圧のレギュレーションを開始した後、大きな突入電流が入力ラインで大きな変動を引き起こす可能性があります。これは、通常、この初期突入時よりも少ない電流しか必要ありません。

LM654x0-Q1 は突入電流およびオーバーシュートを大幅に低減します。これは、入力電圧が突然上昇したときに常にソフト スタート回路を起動することで行われ、十分に下がった後で出力電圧低下を引き起こします。この機能が誤って作動しないようにするには、出力電圧が 1% 以上下がるまでこの機能を使えなくする必要があります。また、この機能はドロップ

アウト状態または電流制限状態で動作している場合にのみ動作するため、通常の過渡応答の干渉は避けられますが、動作中に数パーセントのオーバーシュートは許容されてしまいます。出力電圧が目的のレベルに非常に近い場合、レギュレーションを開始する前にインダクタ電流が High レベルに上昇する時間がないため、オーバーシュートが低減されます。

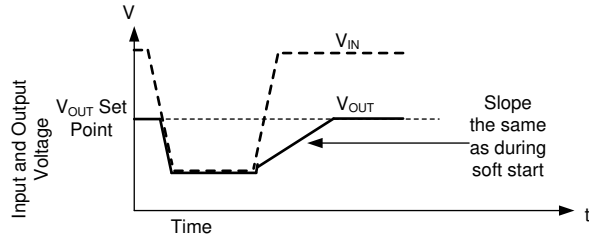


図 7-16. 出力電圧が低下すると、出力電圧はゆっくりと回復をして、オーバーシュートや大きな突入電流を防止します

8 アプリケーションと実装

注

以下のアプリケーション情報は、テキサス・インスツルメンツの製品仕様に含まれるものではなく、テキサス・インスツルメンツはその正確性も完全性も保証いたしません。個々の目的に対する製品の適合性については、お客様の責任で判断していただくことになります。また、お客様は自身の設計実装を検証しテストすることで、システムの機能を確認する必要があります。

8.1 アプリケーション情報

LM654x0-Q1 降圧 DC/DC コンバータは、4A や 6A あるいは 8A の最大出力電流で、高い DC 電圧を低い DC 電圧に変換するために使われます。LM654x0-Q1 の部品を選択する際には、次の設計手順を使用します。あるいは、WEBENCH 設計ツールを使用して完全な設計を生成することもできます。WEBENCH。このツールは、反復的な設計手順を使用し、包括的な部品データベースにアクセスします。この機能により、このツールで最適化された設計を作成し、ユーザーはさまざまなオプションを実験できます。

注

以下のアプリケーション情報に記載されているすべての容量値は、特に記述のない限り実効値を指しています。実効値は、定格値や銘板値ではなく、DC バイアスおよび温度における実際の容量として定義されます。X7R 以上の誘電体を使用した、高品質で低 ESR のセラミック コンデンサを全体にわたって使用してください。値の大きいセラミック コンデンサは、すべて、通常の許容誤差と温度効果に加えて、電圧係数が大きくなります。DC バイアスを印加すると、静電容量は大幅に低下します。この点については、ケース サイズが大きく、より高い電圧定格のものが望ましいです。これらの影響を軽減するために、複数のコンデンサを並列に使用すれば、最小実効静電容量を必要な値まで大きくすることができます。この対策により、個別のコンデンサの RMS 電流要件も緩和されます。実効静電容量の最小値を確実に実現するために、コンデンサ バンクのバイアスおよび温度変動を慎重に検討する必要があります。

8.2 代表的なアプリケーション

下図に、可変出力モードまたは固定出力モードを使用する場合の LM654x0-Q1 の代表的なアプリケーション回路をそれぞれ示します。本デバイスは、幅広い外付け部品とシステム パラメータで機能するように設計されています。しかし、内部補償は、一定の範囲の外付けインダクタンスおよび出力容量に合わせて設計されています。クイック スタート ガイドとして、表 8-1 にさまざまな出力電圧範囲に対する代表的な部品値を示しています。これらの表の部品の値は安定した設計を表しており、必ずしも最適化されているとは限りません。これらの表に示す設計は、標準的な 12V の入力電圧に基づいていることに注意してください。

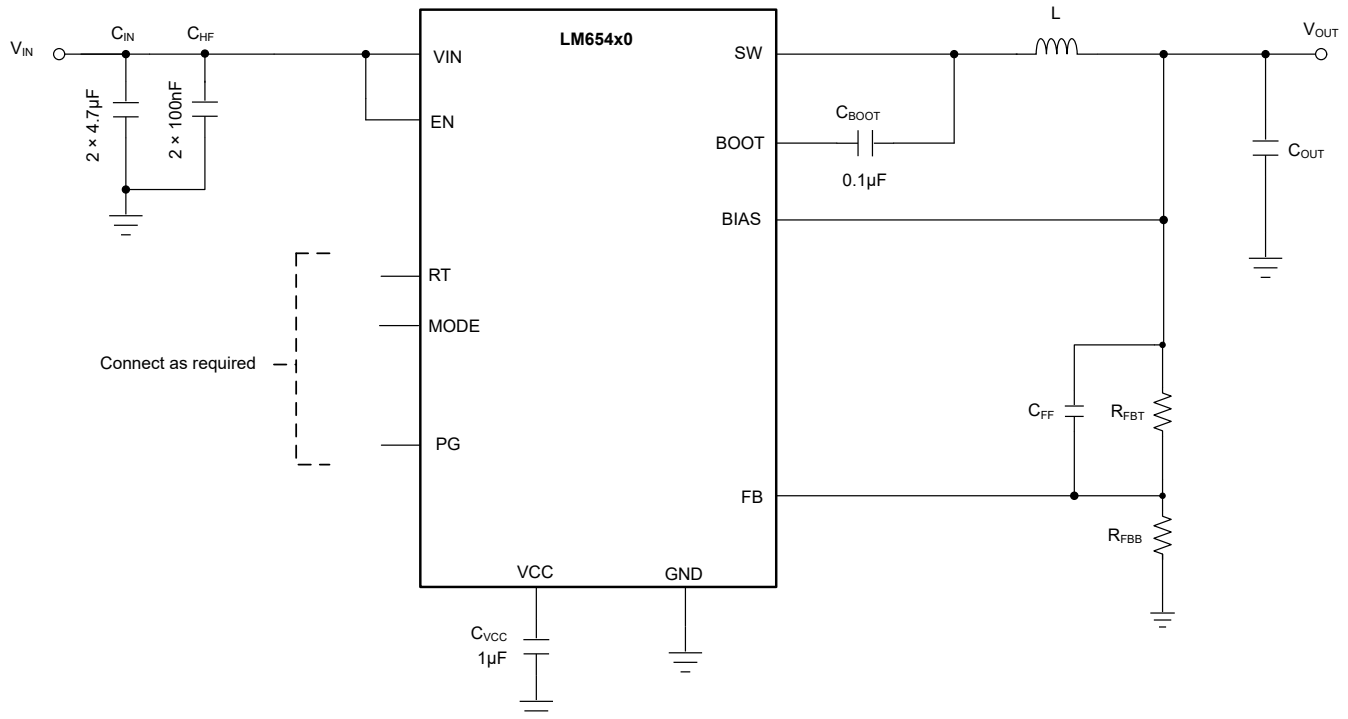


図 8-1. LM654x0-Q1 を用いた可変出力電圧モードのアプリケーション回路例

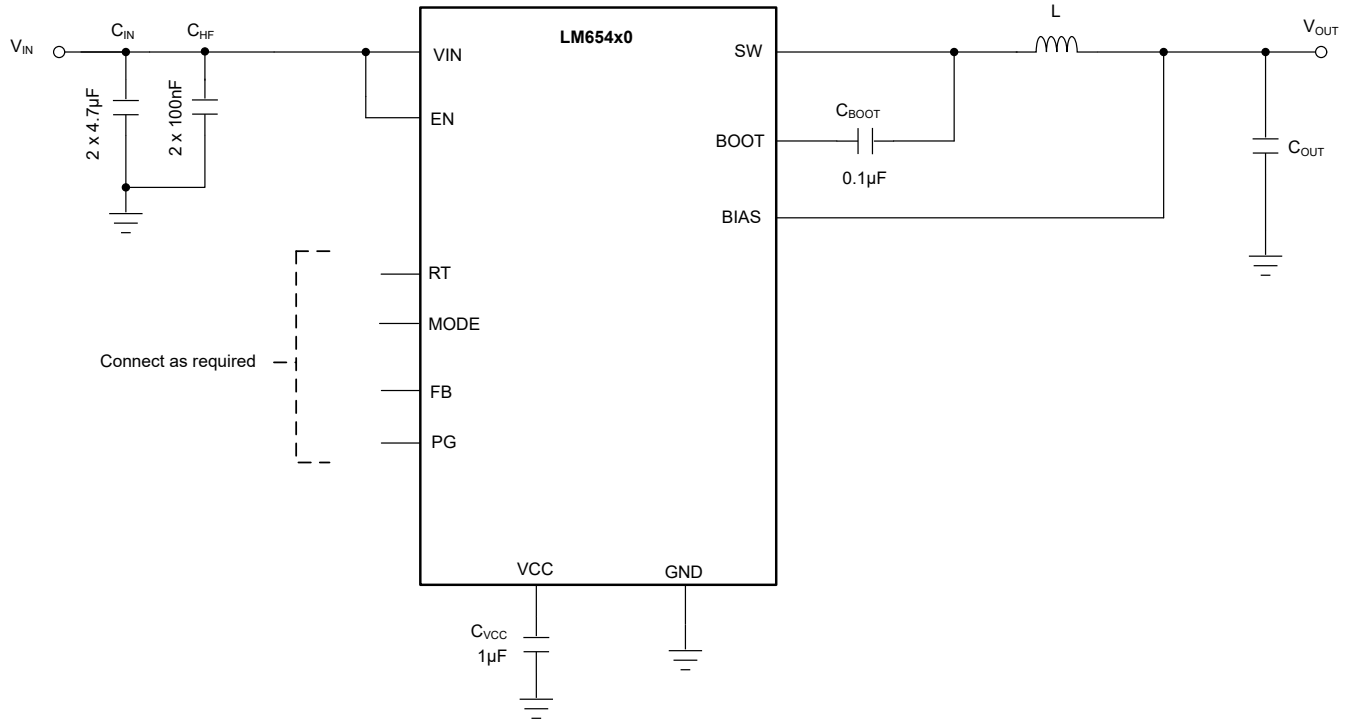


図 8-2. LM654X0-Q1 を用いた固定出力電圧モードのアプリケーション回路例

表 8-1. LM654x0-Q1 の外付け部品

出力電圧	FREQUENCY	FB	LM6x440		LM6x460		LM6x480	
			L	COUT	L	COUT	L	COUT
3.3V	400kHz	GND	4.7µH	75µF	3.3µH	94µF	3.3µH	160µF
3.3V	2100kHz	GND	1µH	18µF	1µH	36µF	0.68µH	54µF
5V	400kHz	VCC	8.2µH	50µF	3.3µH	50µF	2.2µH	120µF
5V	2100kHz	VCC	1.5µH	15µF	1µH	25µF	0.47µH	36µF

表に示されているコンデンサの実効値はディレーティングした実効値であることに注意してください

8.2.1 設計要件

以下の例では、表 8-2 に示した仕様に基づく詳細な設計手順を示します。

表 8-2. 詳細設計パラメータ

設計パラメータ	数値の例
入力電圧	12V (標準値)
出力電圧	5V
最大出力電流	0A~6A
スイッチング周波数	2100kHz

8.2.2 詳細な設計手順

以下の設計手順は、[図 8-2](#) と [表 8-2](#) に適用されます。

8.2.2.1 WEBENCH® ツールによるカスタム設計

[ここをクリック](#) すると、WEBENCH Power Designer により、LM654x0-Q1 デバイスを使用するカスタム設計を作成できます。

1. 最初に、入力電圧 (V_{IN})、出力電圧 (V_{OUT})、出力電流 (I_{OUT}) の要件を入力します。
2. オプティマイザのダイヤルを使用して、効率、占有面積、コストなどの主要なパラメータについて設計を最適化します。
3. 生成された設計を、テキサス・インスツルメンツが提供する他の方式と比較します。

WEBENCH Power Designer では、カスタマイズされた回路図と部品リストを、リアルタイムの価格と部品の在庫情報と併せて参照できます。

通常、次の操作を実行可能です。

- 電気的なシミュレーションを実行し、重要な波形と回路の性能を確認する
- 熱シミュレーションを実行し、基板の熱特性を把握する
- カスタマイズされた回路図やレイアウトを、一般的な CAD フォーマットで出力する
- 設計のレポートを PDF で印刷し、設計を共有する

WEBENCH ツールの詳細は、www.ti.com/ja-jp/WEBENCH でご覧になれます。

8.2.2.2 スイッチング周波数の選択

スイッチング周波数の選択は、変換効率と設計全体のサイズとのトレードオフとなります。スイッチング周波数を低くすると、スイッチング損失は減少し、一般的にシステム効率が高くなります。一方、スイッチング周波数を高くすると、より小型のインダクタと出力コンデンサを使用できるようになるため、よりコンパクトな設計が可能となります。このアプリケーション例では、2100kHz の周波数を選択します。詳細については、[セクション 7.3.4](#) を参照してください。

8.2.2.3 可変または固定出力電圧モード用 FB

この例では、固定出力電圧モードを使用して、FB ピンを VCC ピンに接続することによって出力電圧を 5V に設定します。

3.3V または 5V と異なる出力電圧が必要な場合は、可変出力電圧モードを使用する必要があります。この場合、外部分圧器は出力ノードと FB ピンとの間に接続する必要があり、[式 5](#) および [式 6](#) を使用して分圧値を決定します。

$$R_{FBB} = R_{FBT} \times \frac{0.8}{V_{OUT} - 0.8} \quad (5)$$

$$100k\Omega \geq R_{FBB} \parallel R_{FBT} \geq 4k\Omega \quad (6)$$

[式 6](#) では、 R_{FBB} と R_{FBT} の並列組み合わせは、4k Ω より大きく、100k Ω より小さい必要があると述べていることに注意してください。出力電圧モードを正しく設定するため、レギュレータはスタートアップ シーケンス中、FB ピンの状態を確実に検出する必要がありますのでこの制限が必要です。

この例で可変出力電圧モードを選択していた場合、 $R_{FBT} = 100k\Omega$ かつ $R_{FBB} = 19.1k\Omega$ の値は [式 5](#) と [式 6](#) の両方を満たします。

[セクション 7.3.1](#) も参照してください。

8.2.2.4 インダクタの選択

インダクタを選択するためのパラメータはインダクタンスと飽和電流です。インダクタンスは目的のピーク ツー ピークリップル電流を元を選択し、通常はデバイスの最大出力電流定格の 20%~40% の範囲に収まるようにします。経験上、インダクタのリップル電流の最適な値は最大出力電流定格の 30% であることがわかっています。リップル電流の値が大きいと、電流制限に達する前に最大出力電流が制限される場合があります。リップル電流の値が小さいと、電流モードコントローラ

の SNR が低下し、デューティサイクルのジッタが増加する可能性があります。インダクタとスイッチング周波数の許容誤差は、どちらもリップル電流の選択、したがってインダクタの値に影響を及ぼします。このデバイスで利用可能な最大負荷よりもはるかに小さな最大負荷のアプリケーションの場合でも、リップル電流の計算にはデバイスの最大電流定格を使用してください。最大出力電流に対するインダクタリップル電流の比率は **K** と表されます。**式 7** を使用して、インダクタンスの値を決定します

$$L = \frac{(V_{IN} - V_{OUT}) \times V_{OUT}}{V_{IN} \times K \times I_{OUT - rated} \times F_{SW}} \quad (7)$$

アプリケーションの標準的な入力電圧は、通常で **式 7** 使用されます。ただし、アプリケーションが非常に広い入力電圧範囲を必要とする場合は、範囲の上限に近い電圧を使用できます。いずれの場合も、インダクタを選択した後で、最大入力電圧でリップル電流を確認する必要があります。上記のように、リップル電流が大きすぎると、最大出力電流が制限される可能性があります。これらの懸念を確認するために **式 8** を使用します。

$$I_{OUT - max} \cong I_{HS - LIM} - \frac{1}{2} \times \frac{(V_{IN} - V_{OUT}) \times V_{OUT}}{V_{IN} \times L \times F_{SW}} \quad (8)$$

理想的には、インダクタの飽和電流定格は、ハイサイド スイッチの電流制限値 I_{HS-LIM} 以上にする必要があります。この大きさであれば、出力の短絡時にもインダクタが飽和しないようになります。インダクタのコア材が飽和すると、インダクタンスは非常に小さい値に低下し、インダクタ電流は急増します。バレー電流制限値は、電流が暴走しづらいうように設計されているとはいえ、インダクタが飽和することで電流値が急増する可能性があります。この増加は部品の損傷につながる可能性があります。フェライト コア材を採用したインダクタは飽和特性が非常に急峻ですが、コア損失は通常、圧粉コアよりも小さいです。圧粉コアは穏やかな飽和特性を示すため、インダクタの電流定格をある程度緩和できます。ただし、圧粉コアは、約 1MHz を超える周波数でコア損失が大きくなります。いずれにしても、全負荷時のインダクタ飽和電流が最大ピークインダクタ電流よりも小さくならないようにする必要があります。

分数調波発振を防止するため、**式 9** で与えられる値よりインダクタンス値を小さくしないようにします。この制限は、あらゆる動作条件でスイッチのデューティ サイクルが 50% 以上になるアプリケーションに適用されます。

$$L_{min} \geq M \times \frac{V_{OUT}}{F_{SW}} \quad (9)$$

ここで、

- $M = 0.30$ (4A デバイス)
- $M = 0.20$ (6A デバイス)
- $M = 0.15$ (8A デバイス)

最大インダクタンスは、電流モード制御を正しく行うために必要な最小電流リップルによって制限されます。決め事として、インダクタの最小リップル電流は、公称条件でのデバイスの最大定格電流の約 10% 以上とする必要があります。

この例では、12V 入力を想定すると、**式 7** により $0.77\mu\text{H}$ が算出されます。この設計例では、 $0.68\mu\text{H}$ の標準の値が選択されています。または、標準的な入力電圧の 12V に対してインダクタの値を選択するために **表 8-1** も使用できます。

8.2.2.5 出力コンデンサの選択

LM654x0-Q1 デバイスは、電流モード制御方式により、広い範囲の出力容量で動作できます。出力コンデンサ バンクは、通常、出力電圧リップルではなく負荷過渡要件および安定性によって制限されます。必要な出力キャパシタンスを推定するための最適な開始点は、**表 8-1** の値を使用することです。これらの表に記載されている値は、他の出力電圧またはスイッチング周波数で補間できます。一般に、出力キャパシタンスが高く、スイッチング周波数が高いと、出力容量は小さくなります。また、可変出力電圧モードを使用する場合、 C_{FF} コンデンサを使用してループ性能を最適化できます。

出力キャパシタンスを選択した後で、低 ESR のセラミックを使用すると、ピーク ツー ピーク出力電圧リップルのおおよその値は、**式 10** と **式 11** を使って推定できます。

$$V_r \cong \frac{\Delta I}{8 \times F_{SW} \times C_{OUT}} \quad (10)$$

$$\Delta I = \frac{(V_{IN} - V_{OUT}) \times V_{OUT}}{V_{IN} \times F_{SW} \times L} \quad (11)$$

実際には、過渡応答とループ位相マージンに最も影響を与えるのは出力コンデンサです。負荷過渡テストおよびボード線図は、特定の設計を検証する最善の方法であり、アプリケーションを量産に移行する前に必ず完了する必要があります。必要な出力容量に加えて、出力に小さなセラミックコンデンサを配置すると、高周波ノイズを低減するのに役立ちます。小さいケースサイズで 1nF～100nF の範囲のセラミックコンデンサは、インダクタや基板の寄生成分に起因する出力のスパイクを低減するのに非常に役立ちます。

最大出力キャパシタンスは、設計値の約 10 倍、または 1000μF のいずれか小さい方に制限する必要があります。出力容量の値が大きいと、レギュレータのスタートアップ動作やループの安定性に悪影響を及ぼす可能性があります。ここに記載した値よりも大きい値を使用する必要がある場合、全負荷でのスタートアップおよびループ安定性を慎重に検討する必要があります。

この例では、表 8-1 に基づき、出力キャパシタンス 25μF を使用しています。これは、D.C. バイアス ディレーティングを印加した後の値を表すものであること、および容量に適用されるその他の許容誤差を表していることに注意してください。これは、表に示されているすべての値に当てはまります。5V バイアスの 25μF を実現する、X7R 以上の誘電体を使用したセラミックコンデンサ、またはコンデンサの組み合わせで使用できます。この表に示す値は、安定した設計を実現するために、標準値と考える必要があります。上記のように、出力キャパシタンスの最大制限値および最小制限値は、アプリケーションをテストすることで求められます。

8.2.2.6 入力コンデンサの選択

セラミック入力コンデンサは、レギュレータに低インピーダンスソースを供給するだけでなく、リップル電流を供給して、他の回路からスイッチングノイズを絶縁します。レギュレータの入力には、少なくとも 2 つの 4.7μF のセラミックコンデンサが必要です。パッケージの両側に 1 個のコンデンサを配置し、デバイスの VIN および GND ピンに直接接続します。このコンデンサは、少なくともアプリケーションが必要とする最大入力電圧を定格とする必要があり、可能であれば、最大入力電圧の 2 倍が推奨されます。この値を増やすことで、入力電圧リップルを低減し、負荷過渡時の入力電圧を維持できます。また、入力に 2 つの 100nF のセラミックコンデンサを高周波バイパスキャパシタンスとして使用し、レギュレータのできるだけ近くに配置する必要があります。パッケージの両側に 1 個のコンデンサを配置し、デバイスの VIN および GND ピンに直接接続します。この要件により、デバイス内部の制御回路に高周波バイパスができます。

この例では、2 × 4.7μF、50V、X7R (またはそれ以上) のセラミックコンデンサを選択しています。また、100nF コンデンサも、X7R 誘電体を使用した 50V 定格とする必要があります。

多くの場合、入力にセラミックと並列に電解コンデンサを使用することが推奨されます。これは、長い配線またはパターンを使って入力電源をレギュレータに接続したり、入力 EMI フィルタを使用したりする場合に特に当てはまります。ここに中程度の ESR を持つコンデンサを使うことは、入力のインダクタンスによる入力電源のリングングを減衰させるのに有効です。この追加コンデンサの使用は、インピーダンスの非常に高い入力電源によって生じる電圧低下の防止にも有効です。

入力スイッチング電流のほとんどは、セラミック入力コンデンサを流れます。この電流の RMS 近似値は式 12 から計算でき、メーカーの最大定格に照らしてチェックする必要があります。

$$I_{RMS} \approx \frac{I_{OUT}}{2} \quad (12)$$

8.2.2.7 C_{BOOT}

LM654x0-Q1 では、BOOT ピンと SW ピンの間にブートストラップコンデンサを接続する必要があります。このコンデンサは、他の重要な制御回路と共に、パワー MOSFET のハイサイドゲートドライバに電力を供給するために使用するエネルギーを蓄積します。16V 以上の 100nF 高品質セラミックコンデンサが必要です。

8.2.2.8 外部 UVLO

場合によっては、本デバイスが内部的に備えているものとは異なる入力 UVLO レベルが必要とされることがあります。このニーズは、図 8-3 に示す回路を使うことで実現できます。ターンオン電圧は V_{ON}、ターンオフ電圧は V_{OFF} と指定されて

います。最初に、 R_{ENB} の値を $10k\Omega \sim 100k\Omega$ の範囲で選択し、次に、式 13 および 式 14 を使って R_{ENT} と V_{OFF} を計算します。

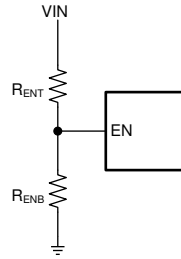


図 8-3. 外部 UVLO アプリケーション用のセットアップ

$$R_{ENT} = R_{ENB} \times \left(\frac{V_{ON}}{V_{EN-H}} - 1 \right) \quad (13)$$

$$V_{OFF} = V_{EN-L} \times \left(\frac{V_{ON}}{V_{EN-H}} \right) \quad (14)$$

ここで、

- $V_{ON} = V_{IN}$ のターンオン電圧
- $V_{OFF} = V_{IN}$ のターンオフ電圧

8.2.2.9 最大周囲温度

他の電力変換デバイスと同様に、レギュレータは動作中に内部で電力を消費します。この消費電力の影響により、コンバータの内部温度が周囲温度よりも高くなります。内部ダイ温度 (T_J) は、周囲温度、電力損失、デバイスと PCB の組み合わせの実効熱抵抗 $R_{\theta JA}$ の関数です。LM654x0-Q1 の最大接合部温度は、 150°C に制限する必要があります。この制限により、デバイスの最大消費電力が制限され、それに伴って負荷電流も制限されます。式 15 に、重要なパラメータ間の関係を示します。周囲温度 (T_A) が高いほど、また、 $R_{\theta JA}$ が高いほど、利用可能な最大出力電流が低減されます。コンバータの効率は、このデータシートに示す曲線を使用して推定できます。いずれかの曲線に目的の動作条件が見つからない場合は、補間によって効率を推定できます。または、目的のアプリケーション要件に合わせて EVM を調整し、効率を直接測定することもできます。 $R_{\theta JA}$ の正確な値を推定するのは、より困難です。『半導体および IC パッケージの熱評価基準』アプリケーションノートで述べているように、「熱に関する情報」表に記載されている値は、設計目的には有効ではなく、アプリケーションの熱性能の推定には使用してはなりません。この表に報告されている値は、実際のアプリケーションではめったに見られない特定の一連の条件で測定されたものです。 $R_{\theta JC(bott)}$ と Ψ_{JT} のデータは、放熱性能を判定する際に役立ちます。詳細とリソースについては、このセクションの末尾にある『半導体および IC パッケージの熱評価基準』アプリケーションノートを参照してください。

$$I_{OUTMAX} = \left(\frac{T_J - T_A}{R_{\theta JA}} \right) \times \left(\frac{\eta}{1 - \eta} \right) \times \left(\frac{1}{V_{OUT}} \right) \quad (15)$$

ここで、

- η = 効率

実効 $R_{\theta JA}$ は重要なパラメータであり、以下のような多くの要因に依存します。

- 消費電力
- 空気温度、フロー
- PCB 面積
- 銅箔ヒートシンク面積
- パッケージの下にあるサーマルビアの数
- 隣接する部品の配置
- 『過去ではなく、現在の識見による熱設計』アプリケーションノート

- 『露出パッド パッケージで最良の熱抵抗を実現するための基板レイアウト ガイド』アプリケーション ノート
- 『熱評価基準を使用して接合部温度を適切に評価する方法』アプリケーション ノート

8.2.3 アプリケーション曲線

アプリケーション曲線は LM65460EVM を使用して測定されたものです。特に記述のない限り、次の条件が適用されます。T_A = 25°C、V_{IN} = 12V、2100kHz。

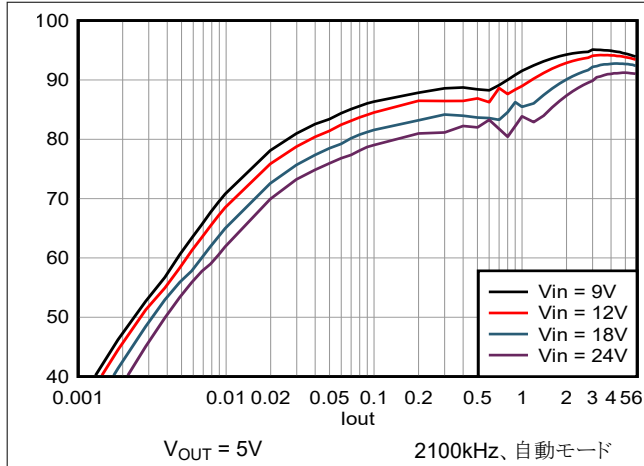


図 8-4. 効率

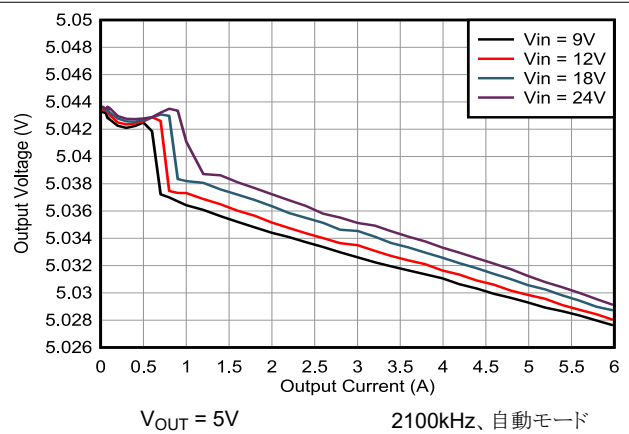


図 8-5. ラインおよびロードレギュレーション

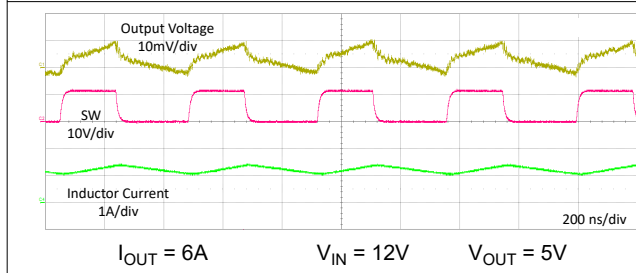


図 8-6. PWM の代表的なスイッチング波形

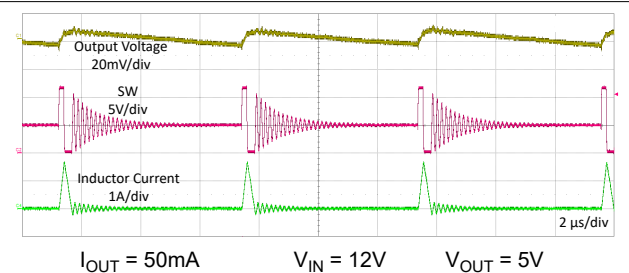


図 8-7. PFM の代表的なスイッチング波形

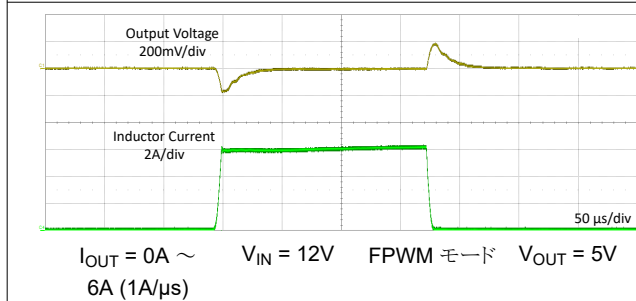


図 8-8. 負荷過渡 (FPWM)

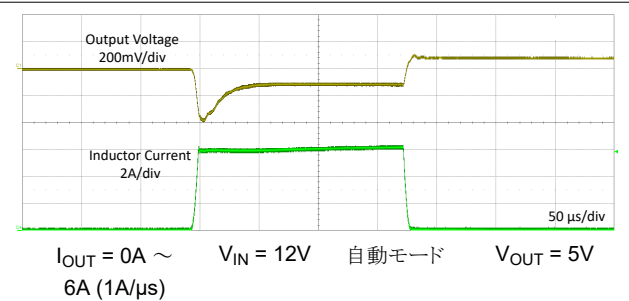


図 8-9. 負荷過渡 (AUTO)

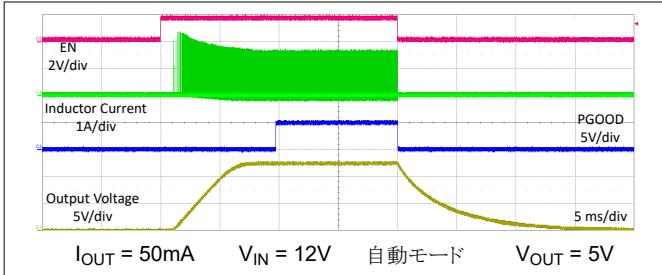


図 8-10. スタートアップ

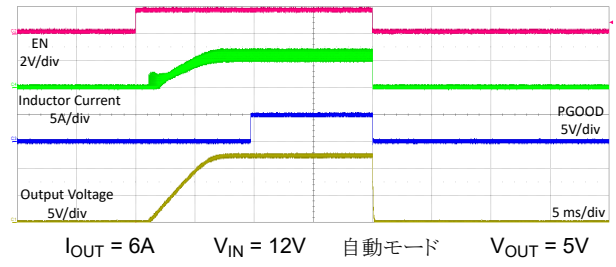


図 8-11. スタートアップ

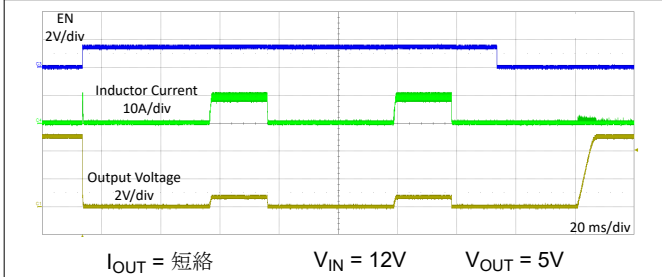


図 8-12. 短絡

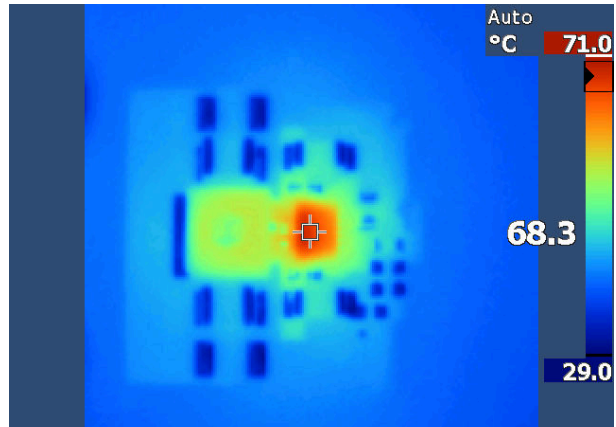


図 8-13. 熱画像

表 8-3. 代表的なシステム仕様

パラメータ		テスト条件	最小値	標準値	最大値	単位
入力電源	入力電源電流	$V_{in} = 12\text{V}$, $V_{out} = 5\text{V}$, $I_{out} = 0\text{A}$, LM65460-Q1, 2.1MHz		8.7		μA
		$V_{in} = 24\text{V}$, $V_{out} = 5\text{V}$, $I_{out} = 0\text{A}$, LM65460-Q1, 2.1MHz		5.6		μA
出力リップル	$V_{out} = 5\text{V}$	$V_{in} = 12\text{V}$, $I_{out} = 6\text{A}$, FPWM		11.8		mVpp
	$V_{out} = 5\text{V}$	$V_{in} = 12\text{V}$, $I_{out} = 0\text{A}$, AUTO		23.8		mVpp
	$V_{out} = 3.3\text{V}$	$V_{in} = 12\text{V}$, $I_{out} = 6\text{A}$, FPWM		10.7		mVpp
	$V_{out} = 3.3\text{V}$	$V_{in} = 12\text{V}$, $I_{out} = 0\text{A}$, AUTO		17		mVpp
η	ピーク効率	$V_{in} = 12\text{V}$, $V_{out} = 5\text{V}$, $I_{out} = 4\text{A}$, LM65460-Q1, 2.1MHz		94		%
		$V_{in} = 12\text{V}$, $V_{out} = 5\text{V}$, $I_{out} = 3\text{A}$, LM65460-Q1, 400kHz		96.5		%
		$V_{in} = 12\text{V}$, $V_{out} = 3.3\text{V}$, $I_{out} = 4\text{A}$, LM65460-Q1, 2.1MHz		92		%
		$V_{in} = 12\text{V}$, $V_{out} = 3.3\text{V}$, $I_{out} = 3\text{A}$, LM65460-Q1, 400kHz		95.6		%
ループ応答	クロスオーバー周波数	$V_{in} = 12\text{V}$, $V_{out} = 3.3\text{V}$, $C_{out} = 22\mu\text{F} + 10\mu\text{F}$, $L = 0.68\mu\text{H}$		220		kHz
	ゲイン マージン	$V_{in} = 12\text{V}$, $V_{out} = 3.3\text{V}$, $C_{out} = 22\mu\text{F} + 10\mu\text{F}$, $L = 0.68\mu\text{H}$		-18		dB
	位相マージン	$V_{in} = 12\text{V}$, $V_{out} = 3.3\text{V}$, $C_{out} = 22\mu\text{F} + 10\mu\text{F}$, $L = 0.68\mu\text{H}$		51		°

表 8-3. 代表的なシステム仕様 (続き)

パラメータ		テスト条件	最小値	標準値	最大値	単位
負荷過渡応答	10% ~ 90% の負荷過渡出力電圧リップル	Vin = 12V、Vout = 5V、2.1MHz、自動、10% ~ 90% の負荷		368		mVpp
		Vin = 12V、Vout = 5V、2.1MHz、FPWM、10% ~ 90% の負荷		338		mVpp
		Vin = 12V、Vout = 3.3V、2.1MHz、自動、10% ~ 90% の負荷		212		mVpp
		Vin = 12V、Vout = 3.3V、2.1MHz、FPWM、10% ~ 90% の負荷		214		mVpp

8.3 設計のベスト プラクティス

- 絶対最大定格を超過してはなりません。
- 推奨動作条件を超過してはなりません。
- ESD 定格を超過してはなりません。
- EN 入力をフローティングにしないでください。
- 出力電圧が入力電圧を超えないように、またグラウンドを下回らないようにしてください。
- 設計を量産用に確定する前に、このデータシートに記載されているすべてのガイドラインと推奨事項に従ってください。テキサス・インスツルメンツのアプリケーション エンジニアが、設計および PCB レイアウトの評価をサポートして、プロジェクトの成功を支援します。

8.4 電源に関する推奨事項

入力電源は、負荷時のレギュレータに必要な入力電流を供給できる特性を持っている必要があります。平均入力電流を見積るには、式 16 を使用します。

$$I_{IN} = \frac{V_{IN}}{V_{OUT}} \times \frac{I_{OUT}}{\eta} \quad (16)$$

ここで、

η は効率です。

レギュレータを長いワイヤや PCB パターンで入力電源に接続している場合は、良好な性能を実現するために特別な注意が必要です。入力ケーブルの寄生インダクタンスと抵抗は、レギュレータの動作に悪影響を及ぼすおそれがあります。寄生インダクタンスと低 ESR セラミック入力コンデンサを組み合わせることで、不足減衰共振回路を形成することが可能です。この動作により、レギュレータへの入力で過電圧過渡が発生したり、UVLO のトリップが発生したりする可能性があります。ハーネスの寄生抵抗とインダクタンスや電源の特性に応じて、負荷過渡が出力に発生したときに、電源電圧が低下する可能性があることを考慮してください。アプリケーションが最小入力電圧に近い値で動作している場合、この低下によってレギュレータが瞬間的にシャットダウンし、リセットされる可能性があります。この種の問題を解決する最善策は、入力電源からレギュレータまでの距離を短くすることです。さらに、セラミック入力コンデンサと並列にアルミニウム入力コンデンサを使用してください。中程度の ESR を持つこのタイプのコンデンサを使うことは、入力共振回路の振動を減衰させ、あらゆるオーバーシュートまたはアンダーシュートを低減するのに有効です。通常、 $20\mu\text{F} \sim 100\mu\text{F}$ の範囲の値は入力のダンピングに十分であり、大きな負荷過渡中も入力電圧を安定した状態に保持できます。

場合によっては、コンバータの入力に過電圧サプレッサ (TVS) が使われています。この素子の種類には、スナップバック特性を持つもの (サイリスタ型) があります。テキサス・インスツルメンツでは、このタイプの特性を持つデバイスの使用を推奨していません。このタイプの TVS が作動すると、クランプ電圧は非常に低い値に低下します。この電圧がレギュレータの出力電圧よりも低い場合、出力コンデンサは本デバイスを通して入力に向かって放電します。この制御されない電流は、デバイスに損傷を与える可能性があります。

入力電圧は、出力電圧を下回ることはできません。この状況 (入力短絡テストなど) では、出力コンデンサは、本デバイスの VIN ピンと SW ピンの間に形成された内部寄生ダイオードを通じて放電されます。この状況では電流は制御できなくなる可能性があり、デバイスが損傷するおそれがあります。このシナリオが想定される場合は、入力電源と出力の間にショットキー ダイオードを使用してください。

8.5 レイアウト

8.5.1 レイアウトのガイドライン

DC/DC コンバータの PCB レイアウトは、最適な設計性能を実現するために重要です。PCB レイアウトが不適切な場合、適正な回路図設計の動作の妨げとなる可能性があります。コンバータが適切にレギュレートしている場合でも、PCB レイアウトが不適切では、堅牢な設計と量産できない設計という違いが生じる可能性があります。さらに、レギュレータの EMI 性能は、PCB レイアウトに大きく依存します。降圧コンバータにおける PCB の最も重要な機能は、入力コンデンサと電源グラウンドによって形成されるループです (図 8-14 を参照)。このループは、トレースのインダクタンスに反応して大きな過電圧を発生させる可能性がある大きな過渡電流を流します。これらの望ましくない過電圧は、コンバータの正常な動作

を妨げます。このことから、このループ内のパターンは広く短くして、ループ領域をできる限り小さくし、寄生インダクタンスを低減する必要があります。セクション 8.5.2 に、LM654x0-Q1 の重要な部品の推奨レイアウトを示します。

- 入力コンデンサは VIN ピンにできる限り近づけて配置し、短くて幅の広いパターンでグランドに接続します。
- LM65460EVM に示されているように、「対称型入力コンデンサの技法」を適用します。
- C_{BOOT} コンデンサには広いパターンを使用します。C_{BOOT} コンデンサは、デバイスのできる限り近くに、BOOT および SW ピンに短くて幅の広いパターンで配置します。C_{BOOT} コンデンサを簡単に配置できるように、BOOT ピンと SW ピンは隣接しています。
- 帰還分圧器は、本デバイスの FB ピンのできるだけ近くに配置します。R_{FBB}、R_{FBT}、C_{FF} は、使用する場合、本デバイスに物理的に近付けて配置します。FB および GND への接続は、短くする必要があります。かつ本デバイスのそれらのピンに近付ける必要があります。V_{OUT} への接続は、多少長くなってもかまいません。ただし、この後者のパターンは、レギュレータの帰還経路に静電容量結合する可能性があるすべてのノイズ源 (SW ノードなど) の近くには配線しないでください。
- 内層の 1 つを使って、少なくとも 1 つのグランドプレーンを配置します。このプレーンは、ノイズシールドと放熱経路として機能します。
- サーマルパッドをグランドプレーンに接続します。WQFN パッケージは、サーマルパッド (PAD) 接続を備えており、PCB のグランドプレーンに半田付けできます。このパッドはヒートシンク接続として機能します。この半田接続の完全性は、アプリケーションの総合的な実効 R_{θJA} に直接影響します。
- VIN、V_{OUT}、GND に広いプレーンを使用します。コンバータの入力または出力経路でのすべての電圧降下を低減し、効率を最大化するため、これらの配線はできるだけ広くかつ真つぐにする必要があります。
- 適切なヒートシンクのために十分な PCB 領域を確保します。最大負荷電流と周囲温度に見合った低 R_{θJA} を実現するため、十分な銅箔面積を確保してください。PCB の上層と下層は 2 オンス銅箔とし、最低でも 1 オンス以上とします。WQFN パッケージでは、6 つ以上のヒートシンクビアを使用して、サーマルパッド (PAD) を PCB 下層のグランドプレーンに接続します。PCB 設計に複数の銅層を使用している場合は (推奨設計)、サーマルビアも内部層の熱拡散グランドプレーンに接続することができます。
- スwitchングする領域は、小さく保ちます。SW ピンをインダクタに接続する銅箔領域は、できるだけ短くかつ広くします。同時に、放射 EMI を低減するため、このノードの総面積を最小化する必要があります。

その他の重要なガイドラインについては、以下の PCB レイアウト資料を参照してください。

- [スイッチング電源レイアウトのガイドラインアプリケーションレポート](#)
- [Simple Switcher PCB レイアウトガイドラインアプリケーションレポート](#)
- 『独自電源の構築 - レイアウトの考慮事項』セミナー
- [LM4360x および LM4600x による低放射 EMI レイアウトの簡素化アプリケーションレポート](#)

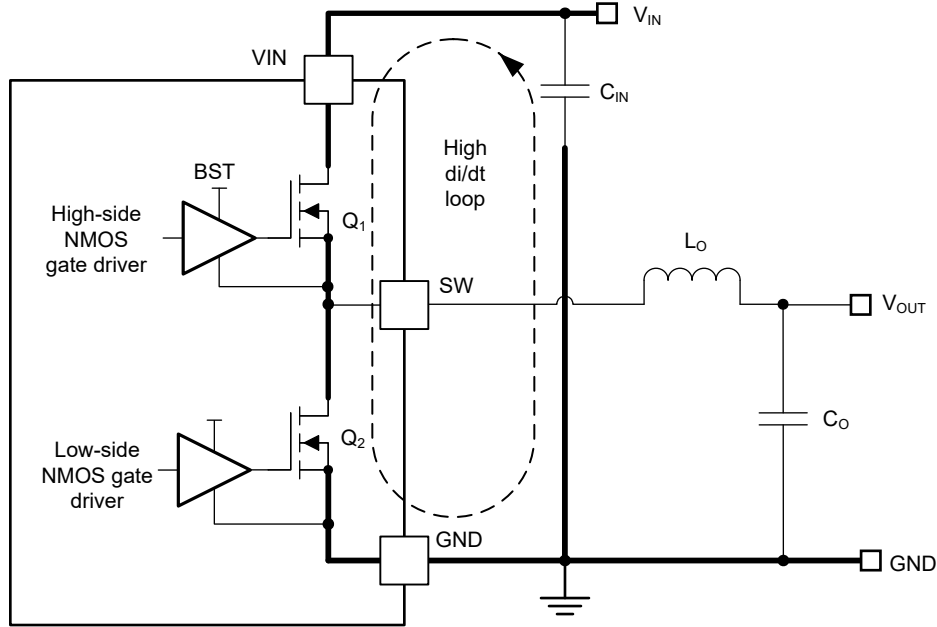


図 8-14. 高速エッジを持つ電流ループ

8.5.1.1 グランドと熱に関する考慮事項

前述のように、テキサス・インスツルメンツでは、中間層の 1 つをソリッド グランド プレーンとして使用することを推奨しています。グランド プレーンは、ノイズの影響を受けやすい回路とパターンにシールドを提供します。また、グランド プレーンは、制御回路に対して、低ノイズのリファレンス電位も提供します。PGND ピンは、ローサイド MOSFET スイッチのソースに直接接続し、入力および出力コンデンサのグランドにも直接接続します。PGND にはスイッチング周波数におけるノイズが含まれており、負荷変動により戻ってくる場合があります。PGND パターンは、VIN および SW パターンと同様に、グランド プレーンの片方に固定する必要があります。グランド プレーンのもう片方はノイズが非常に少ないため、ノイズの影響を受けやすい配線に使用します。

TI は、デバイスのサーマルパッド (PAD) をプライマリサーマルパスとして採用することで、デバイスに十分な放熱性能を確保することを推奨しています。6 個以上の 10mil サーマルビアを使って、PAD をシステムのグランド プレーンのヒートシンクに接続します。ビアは、PAD の下に均等に配置する必要があります。システムのグランド プレーンでは、効率の高い放熱のために、レイヤの上下に出来る限り多くの銅を使用します。4 つの層の銅厚が上からそれぞれ 2 オンス、1 オンス、1 オンス、2 オンスとなっている 4 層基板を使用します。2 オンス、1 オンス、1 オンス、2 オンス。十分な厚さの銅箔と適切なレイアウトを備えた 4 層基板は、低インピーダンスの電流導通、適切なシールド効果、低熱抵抗を実現します。

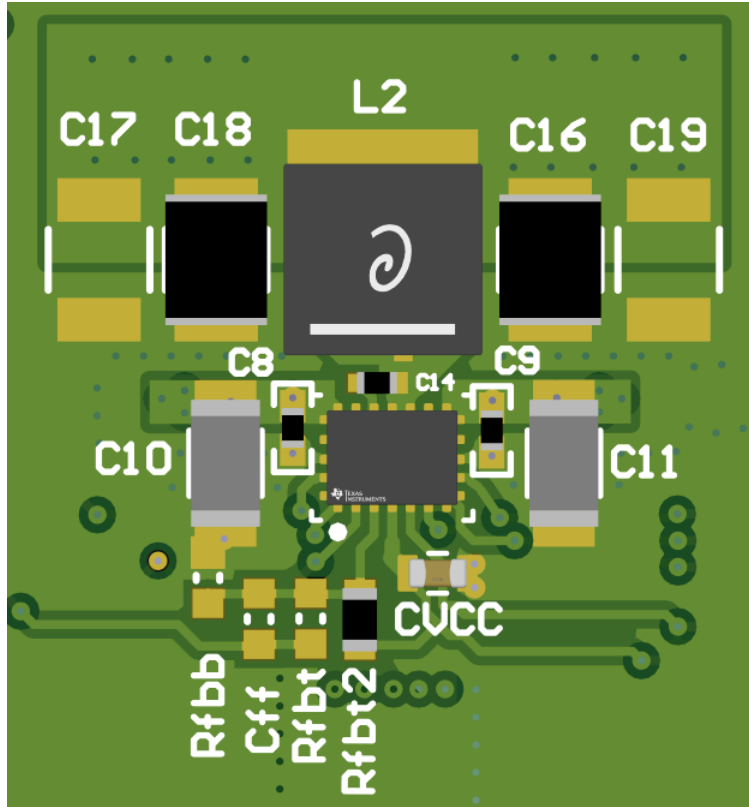


図 8-16. PCB 画像

ADVANCE INFORMATION

9 デバイスおよびドキュメントのサポート

9.1 デバイス サポート

9.1.1 サード・パーティ製品に関する免責事項

サード・パーティ製品またはサービスに関するテキサス・インスツルメンツの出版物は、単独またはテキサス・インスツルメンツの製品、サービスと一緒に提供される場合に関係なく、サード・パーティ製品またはサービスの適合性に関する是認、サード・パーティ製品またはサービスの是認の表明を意味するものではありません。

9.1.2 開発サポート

9.1.2.1 WEBENCH® ツールによるカスタム設計

[ここをクリック](#) すると、WEBENCH Power Designer により、LM654x0-Q1 デバイスを使用するカスタム設計を作成できます。

1. 最初に、入力電圧 (V_{IN})、出力電圧 (V_{OUT})、出力電流 (I_{OUT}) の要件を入力します。
2. オプティマイザのダイヤルを使用して、効率、占有面積、コストなどの主要なパラメータについて設計を最適化します。
3. 生成された設計を、テキサス・インスツルメンツが提供する他の方式と比較します。

WEBENCH Power Designer では、カスタマイズされた回路図と部品リストを、リアルタイムの価格と部品の在庫情報と併せて参照できます。

通常、次の操作を実行可能です。

- 電気的なシミュレーションを実行し、重要な波形と回路の性能を確認する
- 熱シミュレーションを実行し、基板の熱特性を把握する
- カスタマイズされた回路図やレイアウトを、一般的な CAD フォーマットで出力する
- 設計のレポートを PDF で印刷し、設計を共有する

WEBENCH ツールの詳細は、www.ti.com/ja-jp/WEBENCH でご覧になれます。

9.2 ドキュメントのサポート

9.2.1 関連資料

関連資料については、以下を参照してください。

- テキサス・インスツルメンツ、『過去ではなく、現在の識見による熱設計』アプリケーション レポート
- テキサス インスツルメンツ、『露出パッド パッケージで最良の熱抵抗を実現するための基板レイアウト ガイド』アプリケーション ノート
- テキサス インスツルメンツ、『熱評価基準を使用して接合部温度を適切に評価する方法』アプリケーション ノート
- テキサス インスツルメンツ、『スイッチング電源 レイアウト ガイドライン』アプリケーション ノート
- テキサス インスツルメンツ、『Simple Switcher PCB レイアウトガイドライン』アプリケーション ノート
- テキサス・インスツルメンツ、『独自電源の構築 - レイアウトの考慮事項』セミナー
- テキサス インスツルメンツ、『LM4360x および LM4600x による低放射 EMI レイアウトのシンプル設計』アプリケーション ノート
- テキサス インスツルメンツ、『半導体および IC パッケージの熱評価基準』アプリケーション ノート

9.3 ドキュメントの更新通知を受け取る方法

ドキュメントの更新についての通知を受け取るには、www.tij.co.jp のデバイス製品フォルダを開いてください。[通知] をクリックして登録すると、変更されたすべての製品情報に関するダイジェストを毎週受け取ることができます。変更の詳細については、改訂されたドキュメントに含まれている改訂履歴をご覧ください。

9.4 サポート・リソース

テキサス・インスツルメンツ E2E™ サポート・フォーラムは、エンジニアが検証済みの回答と設計に関するヒントをエキスパートから迅速かつ直接得ることができる場所です。既存の回答を検索したり、独自の質問をしたりすることで、設計に必要な支援を迅速に得ることができます。

リンクされているコンテンツは、各寄稿者により「現状のまま」提供されるものです。これらはテキサス・インスツルメンツの仕様を構成するものではなく、必ずしもテキサス・インスツルメンツの見解を反映したものではありません。テキサス・インスツルメンツの[使用条件](#)を参照してください。

9.5 商標

HotRod™ and テキサス・インスツルメンツ E2E™ are trademarks of Texas Instruments.
WEBENCH® is a registered trademark of Texas Instruments.

すべての商標は、それぞれの所有者に帰属します。

9.6 静電気放電に関する注意事項



この IC は、ESD によって破損する可能性があります。テキサス・インスツルメンツは、IC を取り扱う際には常に適切な注意を払うことを推奨します。正しい取り扱いおよび設置手順に従わない場合、デバイスを破損するおそれがあります。

ESD による破損は、わずかな性能低下からデバイスの完全な故障まで多岐にわたります。精密な IC の場合、パラメータがわずかに変化するだけで公表されている仕様から外れる可能性があるため、破損が発生しやすくなっています。

9.7 用語集

[テキサス・インスツルメンツ用語集](#)

この用語集には、用語や略語の一覧および定義が記載されています。

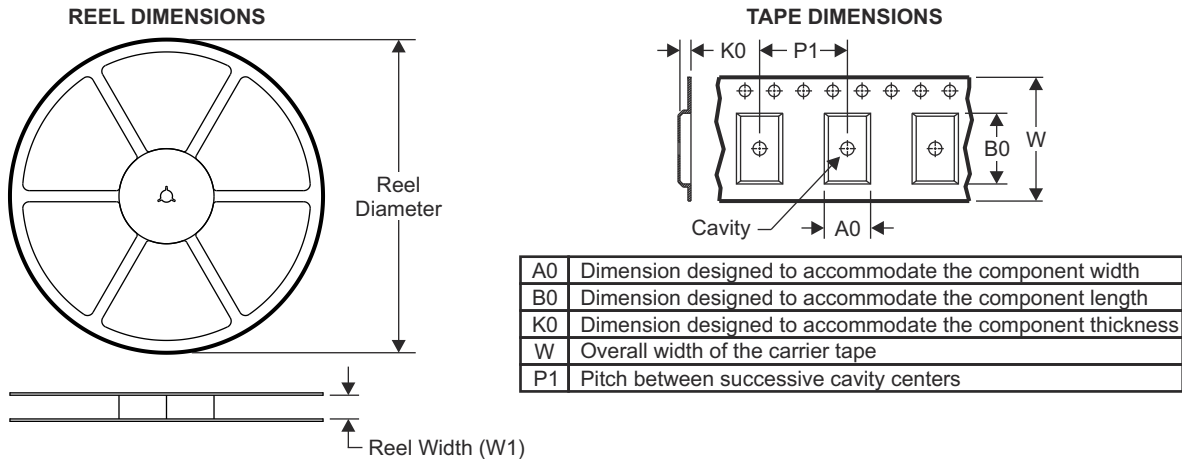
10 改訂履歴

日付	改訂	注
July 2025	*	初版リリース

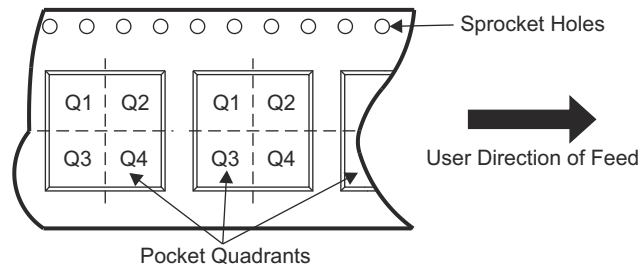
11 メカニカル、パッケージ、および注文情報

以降のページには、メカニカル、パッケージ、および注文に関する情報が記載されています。この情報は、指定のデバイスに使用できる最新のデータです。このデータは、予告なく、このドキュメントを改訂せずに変更される場合があります。本データシートのブラウザ版を使用されている場合は、画面左側の説明をご覧ください。

11.1 テープおよびリール情報

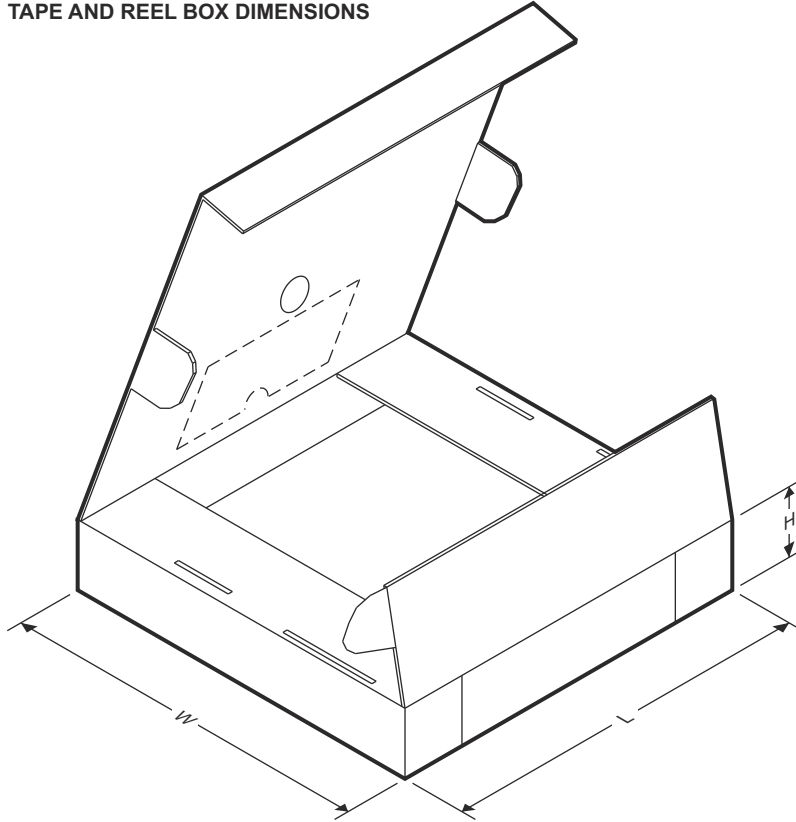


QUADRANT ASSIGNMENTS FOR PIN 1 ORIENTATION IN TAPE



デバイス	パッケージ タイプ	パッケージ 図	ピン	SPQ	リール 直径 (mm)	リール 幅 W1 (mm)	A0 (mm)	B0 (mm)	K0 (mm)	P1 (mm)	W (mm)	ピン1の 象限
LM65440SRZTRQ1	WQFN- FCRLF	RZT	20	2500	330.0	12.4	3.4	4.27	0.7	8.0	12.0	Q1
LM65460SRZTRQ1	WQFN- FCRLF	RZT	20	2500	330.0	12.4	3.4	4.27	0.7	8.0	12.0	Q1
LM65480SRZTRQ1	WQFN- FCRLF	RZT	20	2500	330.0	12.4	3.4	4.27	0.7	8.0	12.0	Q1

TAPE AND REEL BOX DIMENSIONS



デバイス	パッケージタイプ	パッケージ図	ピン	SPQ	長さ (mm)	幅 (mm)	高さ (mm)
LM65440SRZTRQ1	WQFN-FCRLF	RZT	20	2500	346.0	346.0	33.0
LM65460SRZTRQ1	WQFN-FCRLF	RZT	20	2500	346.0	346.0	33.0
LM65480SRZTRQ1	WQFN-FCRLF	RZT	20	2500	346.0	346.0	33.0

ADVANCE INFORMATION

重要なお知らせと免責事項

テキサス・インスツルメンツは、技術データと信頼性データ (データシートを含みます)、設計リソース (リファレンス デザインを含みます)、アプリケーションや設計に関する各種アドバイス、Web ツール、安全性情報、その他のリソースを、欠陥が存在する可能性のある「現状のまま」提供しており、商品性および特定目的に対する適合性の黙示保証、第三者の知的財産権の非侵害保証を含むいかなる保証も、明示的または黙示的にかかわらず拒否します。

これらのリソースは、テキサス・インスツルメンツ製品を使用する設計の経験を積んだ開発者への提供を意図したものです。(1) お客様のアプリケーションに適した テキサス・インスツルメンツ製品の選定、(2) お客様のアプリケーションの設計、検証、試験、(3) お客様のアプリケーションに該当する各種規格や、その他のあらゆる安全性、セキュリティ、規制、または他の要件への確実な適合に関する責任を、お客様のみが単独で負うものとします。

上記の各種リソースは、予告なく変更される可能性があります。これらのリソースは、リソースで説明されている テキサス・インスツルメンツ製品を使用するアプリケーションの開発の目的でのみ、テキサス・インスツルメンツはその使用をお客様に許諾します。これらのリソースに関して、他の目的で複製することや掲載することは禁止されています。テキサス・インスツルメンツや第三者の知的財産権のライセンスが付与されている訳ではありません。お客様は、これらのリソースを自身で使用した結果発生するあらゆる申し立て、損害、費用、損失、責任について、テキサス・インスツルメンツおよびその代理人を完全に補償するものとし、テキサス・インスツルメンツは一切の責任を拒否します。

テキサス・インスツルメンツの製品は、[テキサス・インスツルメンツの販売条件](#)、または [ti.com](https://www.ti.com) やかかる テキサス・インスツルメンツ製品の関連資料などのいずれかを通じて提供する適用可能な条項の下で提供されています。テキサス・インスツルメンツがこれらのリソースを提供することは、適用されるテキサス・インスツルメンツの保証または他の保証の放棄の拡大や変更を意味するものではありません。

お客様がいかなる追加条項または代替条項を提案した場合でも、テキサス・インスツルメンツはそれらに異議を唱え、拒否します。

郵送先住所: Texas Instruments, Post Office Box 655303, Dallas, Texas 75265

Copyright © 2025, Texas Instruments Incorporated

PACKAGING INFORMATION

Orderable part number	Status (1)	Material type (2)	Package Pins	Package qty Carrier	RoHS (3)	Lead finish/ Ball material (4)	MSL rating/ Peak reflow (5)	Op temp (°C)	Part marking (6)
PLM65460SRZTRQ1	Active	Preproduction	WQFN-FCRLF (RZT) 20	2500 LARGE T&R	-	Call TI	Call TI	-40 to 150	

(1) **Status:** For more details on status, see our [product life cycle](#).

(2) **Material type:** When designated, preproduction parts are prototypes/experimental devices, and are not yet approved or released for full production. Testing and final process, including without limitation quality assurance, reliability performance testing, and/or process qualification, may not yet be complete, and this item is subject to further changes or possible discontinuation. If available for ordering, purchases will be subject to an additional waiver at checkout, and are intended for early internal evaluation purposes only. These items are sold without warranties of any kind.

(3) **RoHS values:** Yes, No, RoHS Exempt. See the [TI RoHS Statement](#) for additional information and value definition.

(4) **Lead finish/Ball material:** Parts 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.

(5) **MSL rating/Peak reflow:** The moisture sensitivity level ratings and peak solder (reflow) temperatures. In the event that a part has multiple moisture sensitivity ratings, only the lowest level per JEDEC standards is shown. Refer to the shipping label for the actual reflow temperature that will be used to mount the part to the printed circuit board.

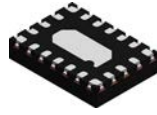
(6) **Part marking:** There may be an additional marking, which relates to the logo, the lot trace code information, or the environmental category of the part.

Multiple part markings will be inside parentheses. Only one part marking contained in parentheses and separated by a "~" will appear on a part. If a line is indented then it is a continuation of the previous line and the two combined represent the entire part marking for that device.

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.

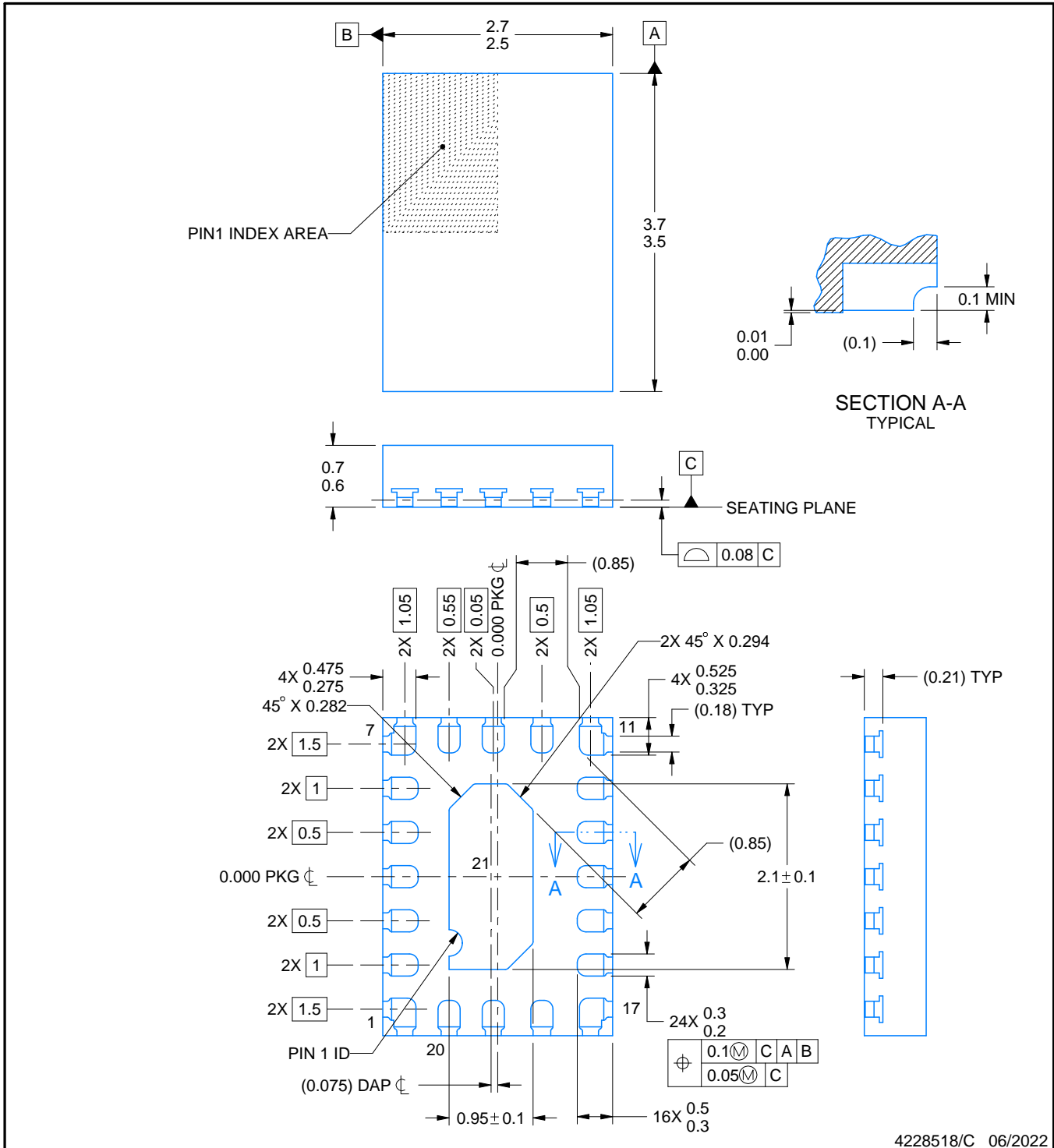
RZT0020A



PACKAGE OUTLINE

WQFN-FCRLF - 0.7 mm max height

PLASTIC QUAD FLATPACK - NO LEAD



4228518/C 06/2022

NOTES:

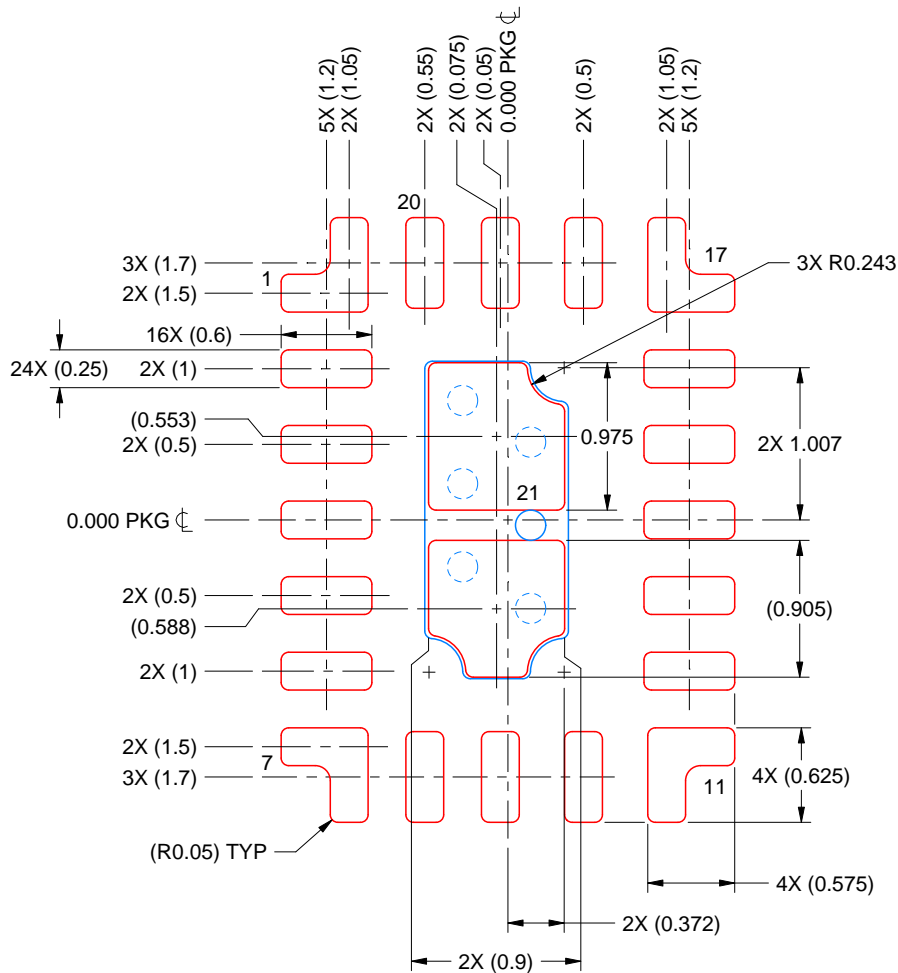
1. All linear dimensions are in millimeters. Any dimensions in parenthesis are for reference only. Dimensioning and tolerancing per ASME Y14.5M.
2. This drawing is subject to change without notice.
3. The package thermal pad must be soldered to the printed circuit board for thermal and mechanical performance.

EXAMPLE STENCIL DESIGN

RZT0020A

WQFN-FCRLF - 0.7 mm max height

PLASTIC QUAD FLATPACK - NO LEAD



SOLDER PASTE EXAMPLE
 BASED ON 0.125 mm THICK STENCIL
 SCALE: 20X

EXPOSED PAD 21:
 85% PRINTED SOLDER COVERAGE BY AREA UNDER PACKAGE

4228518/C 06/2022

NOTES: (continued)

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

重要なお知らせと免責事項

TI は、技術データと信頼性データ (データシートを含みます)、設計リソース (リファレンス デザインを含みます)、アプリケーションや設計に関する各種アドバイス、Web ツール、安全性情報、その他のリソースを、欠陥が存在する可能性のある「現状のまま」提供しており、商品性および特定目的に対する適合性の黙示保証、第三者の知的財産権の非侵害保証を含むいかなる保証も、明示的または黙示的にかかわらず拒否します。

これらのリソースは、TI 製品を使用する設計の経験を積んだ開発者への提供を意図したものです。(1) お客様のアプリケーションに適した TI 製品の選定、(2) お客様のアプリケーションの設計、検証、試験、(3) お客様のアプリケーションに該当する各種規格や、その他のあらゆる安全性、セキュリティ、規制、または他の要件への確実な適合に関する責任を、お客様のみが単独で負うものとし、

上記の各種リソースは、予告なく変更される可能性があります。これらのリソースは、リソースで説明されている TI 製品を使用するアプリケーションの開発の目的でのみ、TI はその使用をお客様に許諾します。これらのリソースに関して、他の目的で複製することや掲載することは禁止されています。TI や第三者の知的財産権のライセンスが付与されている訳ではありません。お客様は、これらのリソースを自身で使用した結果発生するあらゆる申し立て、損害、費用、損失、責任について、TI およびその代理人を完全に補償するものとし、TI は一切の責任を拒否します。

TI の製品は、[TI の販売条件](#)、[TI の総合的な品質ガイドライン](#)、[ti.com](#) または TI 製品などに関連して提供される他の適用条件に従い提供されます。TI がこれらのリソースを提供することは、適用される TI の保証または他の保証の放棄の拡大や変更を意味するものではありません。TI がカスタム、またはカスタマー仕様として明示的に指定していない限り、TI の製品は標準的なカタログに掲載される汎用機器です。

お客様がいかなる追加条項または代替条項を提案する場合も、TI はそれらに異議を唱え、拒否します。

Copyright © 2026, Texas Instruments Incorporated

最終更新日 : 2025 年 10 月