

## 高精度、広帯域RMS-DCコンバータ

**AD637** 

#### 特長

#### 高精度

0~2 V rms 入力時の非直線性 0.02%以下 クレスト・ファクタ 3 に対して誤差 0.10%以下

#### 広帯域

2 V rms 入力時 8 MHz 100 mV rms 入力時 600 kHz

#### 以下の計算機能可能:

真の rms 値 (実効値)

2乗値

2 乗平均値

絶対値

dB 出力(60 dB レンジ)付き

チップ・セレクトおよびパワー・ダウン機能:

アナログのトライステート動作

無負荷時電源電流を 2.2 mA から 350 µA に節減

14 ピン SBDIP、14 ピン低価格 CERDIP、および 16 ピン SOIC\_W

#### 概要

AD637 は、任意の複雑な波形の真の rms/DC 変換を高精度で行う 完全モノリシック IC です。精度、帯域およびダイナミック・レンジ等の性能は従来のモノリシック IC よりも格段に優れ、ディスクリート部品構成やモジュール構成の製品に相当します。 AD637 ではクレスト・ファクタ補償を行っていますので、クレスト・ファクタ 10 までの誤差の増加は 1%未満です。回路特性が広帯域のため 200 mV rms の入力では 600 kHz、1 V rms 以上の入力では 8 MHz まで測定可能です。

当社の従来のモノリシック ms/DC コンバータと同様、AD637 は dB 出力も備えています。rms 出力信号の対数出力(dB 出力)が 別のピンに出ており、60 dB の実用ダイナミック・レンジで直接 dB 測定が可能です。外部からプログラム可能な電流源により 0 dB の基準を  $0.1\sim2$  V の間の任意の値に設定できます。

チップ・セレクト機能により、未使用時の消費電流を 2.2 mA から 350 μA まで減らすことが可能です。この能力により、リモート・センスや携帯機器等、消費電力を極力おさえなければならない分野において、高精度 ms 測定機能を追加することが容易に行えます。さらに、AD637 はパワー・ダウンした時、出力が高インピーダンス状態になります。このため複数個の AD637 出力をつないで広帯域の真の ms マルチプレクサを構成することができます。

#### 機能ブロック図

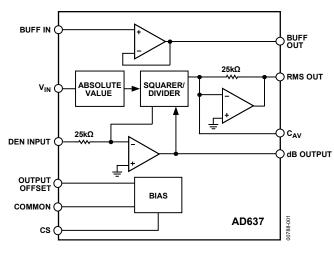


図 1.

AD637 の入力回路は電源電圧を超える過負荷電圧に対して保護されています。電源非投入時に信号が入力しても入力回路が破壊されることはありません。

AD637 は、商用温度範囲( $0\sim70^{\circ}$ C)のアプリケーション向けの J グレードと K グレードの 2種の精度、工業用温度範囲  $(-40\sim+85^{\circ}$ C)のアプリケーション向けの A グレードと B グレードの 2種の精度、 $-55\sim+125^{\circ}$ C の温度範囲向けの S グレードの精度があります。いずれもハーメチック・シールの 14 ピン SBDIP、14 ピン CERDIP、16 ピン SOIC W パッケージで提供しています。

AD637 は複雑な波形をもつ AC(または AC+DC)入力信号の真の rms 値、2 乗平均値、絶対値を計算し、等価な DC 出力電圧を生成します。波形の真の rms 値は、信号の電力と直接関係がありますので、平均値検波による値に比べて、より有効に使用できます。統計的信号の rms 値はその標準偏差にも関係します。

AD637 は無調整で規定の性能を満足できるようレーザ・ウエハ・トリミングを行っています。必要な外付部品は、平均時間を決めるためのコンデンサ 1 個のみです。このコンデンサの値で低周波数帯域での精度、リップル・レベル、セトリング・タイムも決まります。

内蔵のバッファ・アンプは入力のバッファとしても、アクティブ・フィルタとしても使用できます。フィルタにした場合、リップルを減少させ、精度を向上できます。

アナログ・デバイセズ社は、提供する情報が正確で信頼できるものであることを期していますが、その情報の利用に関して、あるいは利用によって生じる第三者の特許やその他の権利の侵害に関して一切の責任を負いません。また、アナログ・デバイセズ社の特許または特許の権利の使用を明示的または暗示的に許諾するものでもありません。仕様は、予告なく変更される場合があります。本紀1載の商標および登録商標は、各社の所有に属します。 ※日本語データシートは REVISION が古い場合があります。最新の内容については、英語版をご参照ください。 ©2007 Analog Devices, Inc. All rights reserved.

Rev. J

# 目次

特長	1	平均化時定数の選び方	9
機能ブロック図	1	周波数応答	11
概要	1	AC 測定精度とクレスト・ファクタ	12
改訂履歴	2	dB 出力のための接続	12
仕様	3	dB の校正	13
絶対最大定格	5	低周波帯での測定	14
ESD に関する注意	5	ベクトル加算	14
ピン配置と機能の説明	6	評価用ボード	16
動作原理	7	外形寸法	19
標準的な接続	8	オーダー・ガイド	20
チップ・セレクト	8		
高精度を得るための外部調整			
改訂履歴 4/07—Rev. I to Rev. J		4/05—Rev. F to Rev. G	
Added Evaluation Board Section	16	Updated Format	Universal
Updated Outline Dimensions		Changes to Figure 1	
10/06—Rev. H to Rev. I		Changes to General Description	
Changes to Table 1	3	Deleted Product Highlights	
Changes to Figure 4		Moved Figure 4 to Page	
Changes to Figure 7		Changes to Figure 5	
Changes to Figure 16, Figure 18, and Figure 19		Changes to Figure 8	
Changes to Figure 20.	13	Changes to Figure 11, Figure 12, Figure 13, and Figure 14	11
12/05—Rev. G to Rev. H			11
Updated Format		Changes to Figure 19	14
Changes to Figure 1	Universal	Changes to Figure 20	14 14
		Changes to Figure 20	14 14 16
	1	Changes to Figure 20	14 14 16
Changes to Figure 11	1	Changes to Figure 20	14 14 16

## 仕様

特に注記のない限り、+25℃、±15 V dc。<sup>1</sup>

表 1.

		AD637J/AD6	37A		AD637K/AD	637B		AD637S		
Parameter	Min	Тур	Max	Min	Тур	Max	Min	Тур	Max	Unit
TRANSFER FUNCTION		$V_{OUT} = \sqrt{avg \times C}$	$\overline{{\rm V_{IN}})^2}$		$V_{OUT} = \sqrt{avg \times}$	$\overline{\left(V_{\mathrm{IN}}\right)^{2}}$	V	$_{OUT} = \sqrt{avg \times (V)}$	$V_{\rm IN}$ ) <sup>2</sup>	
CONVERSION										
ACCURACY										
Total Error, Internal Trim <sup>2</sup> (Figure 5)			$\pm 1 \pm 0.5$			$\pm 0.5 \pm 0.2$			$\pm 1 \pm 0.5$	mV ±% of reading
$T_{\text{MIN}}$ to $T_{\text{MAX}}$			$\pm 3.0 \pm 0.6$			$\pm 2.0 \pm 0.3$			$\pm 6 \pm 0.7$	mV ± % of reading
vs. Supply $+V_{IN} = 300 \text{ mV}$		30	150		30	150		30	150	μV/V
vs. Supply $-V_{IN} = -300 \text{ mV}$		100	300		100	300		100	300	μV/V
DC Reversal Error at 2 V			0.25			0.1			0.25	% of reading
Nonlinearity 2 V Full Scale <sup>3</sup>			0.04			0.02			0.04	% of FSR
Nonlinearity 7 V Full Scale			0.05			0.05			0.05	% of FSR
Total Error, External Trim		$\pm 0.5 \pm 0.1$	****		$\pm 0.25 \pm 0.0$			$\pm 0.5 \pm 0.1$	****	mV ± % of reading
ERROR VS. CREST FACTOR <sup>4</sup>										2
Crest Factor 1 to 2		Specified accu	racy		Specified acc	curacy		Specified accur	racy	
Crest Factor = 3		±0.1	•		±0.1	•		±0.1	•	% of
										reading
Crest Factor = 10		±1.0			±1.0			±1.0		% of reading
AVERAGING TIME CONSTANT		25			25			25		ms/μF C <sub>AV</sub>
INPUT										
CHARACTERISTICS										
Signal Range, ±15 V Supply										
Continuous RMS Level		0 to 7			0 to 7			0 to 7		V rms
Peak Transient Input			±15			±15			±15	V p-p
Signal Range, ±5 V Supply										
Continuous RMS Level		0 to 4			0 to 4	_		0 to 4		V rms
Peak Transient Input			±6			±6			±6	V p-p
Maximum Continuous Nondestructive Input Level (All Supply Voltages)			±15			±15			±15	V p-p
Input Resistance	6.4	8	9.6	6.4	8	9.6	6.4	8	9.6	kΩ
Input Offset Voltage		•	±0.5			±0.2			±0.5	mV
FREQUENCY RESPONSE <sup>5</sup>							1			
Bandwidth for 1% Additional Error (0.09 dB)										
$V_{IN} = 20 \text{ mV}$		11			11			11		kHz
$V_{IN} = 200 \text{ mV}$		66			66			66		kHz
$V_{IN} = 2 V$		200			200			200		kHz
±3 dB Bandwidth										
$V_{IN} = 20 \text{ mV}$		150			150			150		kHz
$V_{IN} = 200 \text{ mV}$		1			1			1		MHz
$V_{IN} = 2 V$		8			8			8		MHz

Rev. J - 3/20 -

	AD637J/AD637A		AD637K/AD637B		AD637S					
Parameter	Min	Тур	Max	Min	Тур	Max	Min	Тур	Max	Unit
OUTPUT										
CHARACTERISTICS										
Offset Voltage			±1			±0.5			±1	mV
vs. Temperature		±0.05	±0.089		±0.04	±0.056		±0.04	$\pm 0.07$	mV/°C
Voltage Swing, ±15 V Supply, 2 kΩ Load	0 to 12.0	13.5		0 to 12.0	13.5		0 to 12.0	13.5		V
Voltage Swing, ±3 V Supply, 2 kΩ Load	0 to 2	2.2		0 to 2	2.2		0 to 2	2.2		V
Output Current	6			6			6			mA
Short-Circuit Current		20			20			20		mA
Resistance Chip Select High		0.5			0.5			0.5		Ω
Resistance Chip Select Low		100			100			100		kΩ
dB OUTPUT										
Error, $V_{IN}$ 7 mV to 7 V rms, 0 dB = 1 V rms		±0.5			±0.3			±0.5		dB
Scale Factor		-3			-3			-3		mV/dB
Scale Factor Temperature Coefficient		+0.33			+0.33			+0.33		% of reading/°C
		-0.033			-0.033			-0.033		dB/°C
$I_{REF}$ for 0 dB = 1 V rms	5	20	80	5	20	80	5	20	80	μΑ
I <sub>REF</sub> Range	1		100	1		100	1		100	μΑ
BUFFER AMPLIFIER										
Input Output Voltage Range	$-V_{\rm S}$ to (+V	$V_{\rm S} - 2.5 \text{ V}$		$-V_{\rm S}$ to (+	$-V_{\rm S} - 2.5 \text{ V}$		$-V_{\rm S}$ to (+	$V_{\rm S} - 2.5 \text{ V}$		V
Input Offset Voltage		±0.8	±2		±0.5	±1		±0.8	$\pm 2$	mV
Input Current		±2	±10		±2	±5		±2	$\pm 10$	nA
Input Resistance		$10^{8}$			$10^{8}$			$10^{8}$		Ω
Output Current	-0.13		+5	-0.13		+5	-0.13		+5	mA
Short-Circuit Current		20			20			20		mA
Small Signal Bandwidth		1			1			1		MHz
Slew Rate <sup>6</sup>		5			5			5		V/µs
DENOMINATOR INPUT										
Input Range		0 to 10			0 to 10			0 to 10		V
Input Resistance	20	25	30	20	25	30	20	25	30	kΩ
Offset Voltage		±0.2	±0.5		±0.2	±0.5		±0.2	±0.5	mV
CHIP SELECT (CS)										
RMS On Level	Open	or 2.4 V < V	$V_{\rm C} < +V_{\rm S}$	Ope	n or 2.4 V <	$V_{\rm C} < +V_{\rm S}$	Open	or 2.4 V < V	$_{\rm C}$ < + ${ m V}_{ m S}$	
RMS Off Level	$V_C < 0.2 \text{ V}$		$V_C < 0.2 V$		$V_{\rm C} < 0.2$	V				
I <sub>OUT</sub> of Chip Select										
CS Low			10			10			10	μΑ
CS High			0			0			0	μΑ
On Time Constant	10	+ ((25 kΩ)	$\times$ C <sub>AV</sub> )	10	$0 + ((25 \text{ k}\Omega))$	$) \times C_{AV})$	10	+ ((25 kΩ) ×	$C_{AV}$ )	μs
Off Time Constant	10	+ ((25 kΩ)	× C <sub>AV</sub> )	10	$0 + ((25 \text{ k}\Omega))$	$\times C_{AV}$	10	+ ((25 kΩ) ×	C <sub>AV</sub> )	μs
POWER SUPPLY									·	
Operating Voltage Range	±3.0		±18	±3.0		±18	±3.0		±18	V
Quiescent Current		2.2	3		2.2	3		2.2	3	mA
Standby Current		350	450		350	450		350	450	μΑ

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> 太字で示された仕様は最終電気試験で全製品がテストされています。これらの試験結果は出荷品質レベルを計算するために使用されます。すべての min と max の仕様は保証されていますが、全製品に対してテストが行われているのは太字で示された仕様だけです。

Rev. J -4/20 -

 $<sup>^2</sup>$  図 5 の接続で  $0\sim7$  V rms に対して規定された精度です。

 $<sup>^3</sup>$  非直線性は  $10\,\mathrm{mV}$  と  $2\,\mathrm{V}$  での値を結ぶ直線からの最大偏差として定義されます。

<sup>&</sup>lt;sup>4</sup> クレスト係数対誤差は 1 V rms に対する誤差の増分として規定されます。

 $<sup>^5</sup>$  入力電圧は、V rms です。%はその値のパーセンテージです。 $^6$  - $V_s$ に接続された 2 k $\Omega$  の外部プル・ダウン抵抗つき。

### 絶対最大定格

表 2.

Parameter	Rating
ESD Rating	500 V
Supply Voltage	±18 V dc
Internal Quiescent Power Dissipation	108 mW
Output Short-Circuit Duration	Indefinite
Storage Temperature Range	−65°C to +150°C
Lead Temperature (Soldering 10 sec)	300°C
Rated Operating Temperature Range	
AD637J, AD637K	0°C to 70°C
AD637A, AD637B	−40°C to +85°C
AD637S, 5962-8963701CA	−55°C to +125°C

左記の絶対最大定格を超えるストレスを加えると、デバイスに恒 久的な損傷を与えることがあります。この規定はストレス定格の みを指定するものであり、この仕様の動作セクションに記載する 規定値以上でのデバイス動作を定めたものではありません。デバ イスを長時間絶対最大定格状態に置くと、デバイスの信頼性に影響を与えることがあります。

#### ESDに関する注意



ESD (静電放電)の影響を受けやすいデバイスです。 電荷を帯びたデバイスや回路ボードは、検知されないまま放電することがあります。本製品は当社独自の特許技術である ESD 保護回路を内蔵してはいますが、デバイスが高エネルギーの静電放電を被った場合、損傷を生じる可能性があります。したがって、性能劣化や機能低下を防止するため、ESD に対する適切な予防措置を講じることをお勧めします。

Rev. J - 5/20 -

## ピン配置と機能の説明

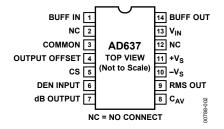


図 2. 14 ピン SBDIP/CERDIP のピン配置

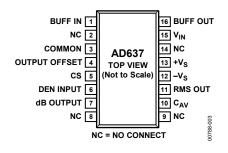


図 3. 16 ピン SOIC\_W のピン配置

表 3. 14 ピン SBDIP/CERDIP のピン機能の説明

ピン番号	記号	説明
1	BUFF IN	バッファ入力
2, 12	NC	未接続
3	COMMON	アナログ・コモン
4	OUTPUT OFFSET	出力オフセット調整ピン
5	CS	チップ・セレクト
6	DEN INPUT	割算回路の分母入力
7	dB OUTPUT	dB 出力
8	$C_{AV}$	平均化コンデンサ接続ピン
9	RMS OUT	RMS 値出力
10	$-V_S$	負側電源
11	$+V_S$	正側電源
13	$V_{IN}$	信号入力
14	BUFF OUT	バッファ出力

表 4. 16 ピン SOIC\_W のピン機能の説明

ピン番号	記号	説明
1	BUFF IN	バッファ入力
2, 8, 9, 14	NC	未接続
3	COMMON	アナログ・コモン
4	OUTPUT OFFSET	出力オフセット調整ピン
5	CS	チップ・セレクト
6	DEN INPUT	割算回路の分母入力
7	dB OUTPUT	dB 出力
10	$C_{AV}$	平均化コンデンサ接続ピン
11	RMS OUT	RMS 値出力
12	$-V_S$	負側電源
13	$+V_S$	正側電源
15	$V_{IN}$	信号入力
16	BUFF OUT	バッファ出力

Rev. J -6/20 -

### 動作原理

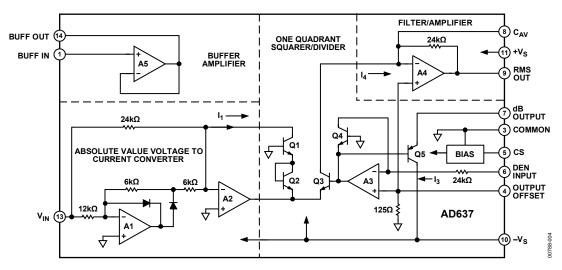


図 4. 概略図

AD637 は直接 rms 計算の本質的な限界以上の rms 計算を可能にします。AD637 で実際に行っている計算は次式で表わせます。

$$V \ rms = Avg \left[ \frac{V_{IN}^{2}}{V \ rms} \right]$$

図 4はAD637の概略図で、内部は絶対値回路(アクティブ整流器)、 2 乗/割算回路、フィルタおよびバッファ・アンプの 4 ブロックに分かれています。 ACまたはDCの入力電圧 $V_{IN}$  はA1、A2 からなる絶対値回路によって単極性の電流 $I_{I}$  に変換されます。 $I_{I}$  は伝達関数が次式で表わされる 2 乗/割算回路に印加されます。

$$I_4 = \frac{{I_I}^2}{I_3}$$

2 乗/割算回路の出力電流  $I_4$  は外付けの平均化を行うコンデンサと共に構成されるローパス・フィルタ A4 に印加されます。フィルタの RC 時定数が入力信号の最長周期よりも十分大きければ A4 の出力は  $I_4$  の平均値に比例します。フィルタ・アンプの出力は A3 で割算の分母の電流  $I_3$  を生成するのに使われます。 $I_3$  は  $I_4$  の平均値であり、これが 2 乗/割算回路に帰還されて次式の rms 計算がなされます。

$$I_4 = Avg \left[ \frac{I_1^2}{I_4} \right] = I_1 \ rms$$

 $V_{OUT} = V_{IN} rms$ 

平均化コンデンサを取り除くと、入力信号の絶対値が算出されます。しかし、安定性を維持するには、平均化コンデンサ・ピンにわずかな容量をもたせることを推奨します。 $5\,pF$  あれば十分です。 $I_3$  が  $I_4$  に等しくなることを除けば回路の動作は rms 出力の場合と同様になり、次のようになります。

$$I_4 = \frac{I_I^2}{I_A}$$

$$I_4 = |I_I|$$

分母の電流はまた、ピン 6 にリファレンス  $V_{REF}$  を供給することにより外部から与えることもできます。この場合、  $I_3$  が  $V_{REF}$  に比例することを除けば、回路の動作は rms 出力の動作と同じです。したがって

$$I_4 = Avg \frac{I_I^2}{I_3}$$

そして

$$V_{OUT} = \frac{{V_{IN}}^2}{V_{DEN}}$$

これは入力信号の2乗平均値です。

Rev. J - 7/20 -

#### 標準的な接続

AD637による大部分のrms値測定は、簡単な接続で回路構成が実現できます。図5に示した標準的なrms出力接続で外部部品は平均時間の時定数を設定するためのコンデンサ1個のみです。この回路でAD637は入力信号の真のrms値を計算します。平均化を行うコンデンサの値に依存する平均化動作の誤差が低周波で発生します。例えば、コンデンサrathorallowardの場合、 $10 \ Hz$ での誤差は1%です。AC信号を測定したいのであれば、図1%に入力と直列に無極性のコンデンサを挿入することによってAC結合にできます。

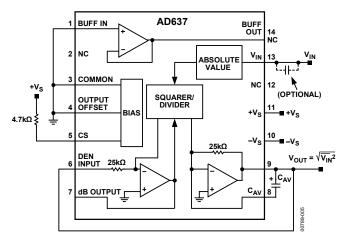


図 5. 標準的な rms 接続

AD637 の性能は電源電圧が多少変化しても低下しません。しかしながら、電源に高周波リップルがかなりの大きさで重畳している場合、両電源とグラウンド間の IC にできるだけ近い位置で  $0.1~\mu F$  のコンデンサによるバイパスをしてください。

AD637 の出力信号範囲は図 6に示したように、電源電圧の関数です。 出力信号は負荷の特性によってバッファつき、バッファなしのいずれかで使用できます。 もしバッファを使う必要がなければ、この入力 (1 番ピン) をコモンに接続してください。AD637 の出力はデバイスの精度を低下させずに、2 k $\Omega$ の負荷を 5 mAで駆動できます。

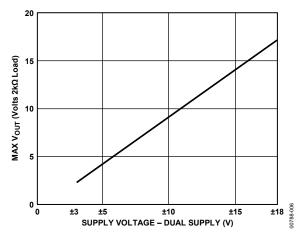


図 6. 電源電圧 対 最大出力電圧

#### チップ・セレクト

AD637 にはチップ・セレクトの機能があり、これを用いるとデバイスの無負荷時電源電流を $2.2\,\mathrm{mA}$ から $350\,\mathrm{\mu A}$ に減少させることができます。チップ・セレクト・ピン( $5\,\mathrm{ag}$ ピン)を $0.2\,\mathrm{V}$  DC 以下に駆動することにより、この状態になります。この条件下では、出力は高インピーダンス状態になります。消費電力の低減に加えて、複数のデバイスの出力を並列に接続すると、広い帯域幅の $\mathrm{rms}$ マルチプレクサを形成できます。チップ・セレクトをディスエーブルにするには、 $5\,\mathrm{ag}$ ピンをハイレベルに接続してください。

#### 高精度を得るための外部調整

AD637 は、出力のオフセットとスケール・ファクタの誤差のいずれも外部調整できます。図7に示すように、これらの調整によって全誤差の最大値を大幅に減少させることができます。これで除去できない誤差は、絶対値回路の調整不可能な入力オフセットとデバイスの非直線性のみです。

図8を参照しながら説明すると、トリミングのプロセスは以下のようになります。

- オフセット・トリム:入力信号  $V_{\rm IN}$ をグラウンドに落とし、ピン9から 0 Vが出力されるよう R1 を調整します。別の方法として  $V_{\rm IN}$  の想定される最小値を入力し、正しい出力が得られるよう R1 を調整してもかまいません。
- スケール係数トリム:スケール係数のレンジを下げるため、抵抗 R4を入力と直列に挿入します。 $V_{\rm IN}$ に DC または校正された AC 信号をフル・スケール・レベルで印加し、R3 を調整してピン 9 から正しい出力が得られるようにします。例えば 1.000 V DC 入力に対して 1.000 V DC 出力になるようにします。もちろん、2 V ピーク・ツー・ピークの正弦波入力は 0.707 V DC 出力となります。残留誤差は非直線性に起因するものです。

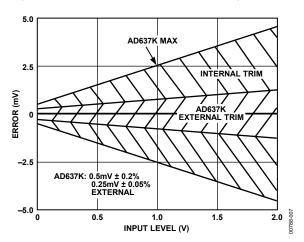


図7. 入力レベル 対 最大全誤差(AD637Kの内部調整、外部調整)

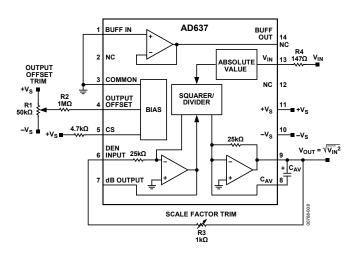


図 8. ゲイン、オフセットの外部調整例

#### 平均化時定数の選び方

AD637 はACおよびDC入力信号の真のrms値を計算します。DCの場合、出力は入力の絶対値に正確に追従します。ACの場合、周波数が上昇すると出力電圧は入力の真のrms値に近づきます。理想のrms値からの偏差は平均化誤差によるものです。平均化誤差にはAC成分とDC成分があります。どちらの成分も入力信号周波数fと平均化回路の時定数r(時定数=25 ms/μF)の関数になります。図9に示すように、平均化誤差はAC成分のピーク値(リップル)とDC誤差の和として定義されます。

平均化誤差の AC リップル成分のピーク値は次の関係式で近似的 に定義されます。

$$\frac{50}{6.3 \, \tau f}$$
 in % of reading where  $\left(\tau > 1/f\right)$ 

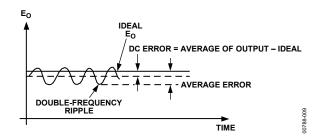


図 9. 正弦波入力に対する出力波形

このリップルは測定を行うときの不確定性を大幅に増大させます。 不確定性は後段のフィルタ回路や平均化コンデンサの容量を大き くすることによって大幅に減少できます。

DC 誤差は AD637 の出力に周波数に依存するオフセットとして現われ、次式で与えられます。

$$\frac{1}{0.16+6.4\,\tau^2 f^2} \text{in \% of reading}$$

rms コンバータが計算を行う間、入力信号をホールドする時間は、 $C_{AV}$ で決まる平均化回路の時定数で設定されますので、DC 誤差の大きさは $C_{AV}$ のみで決定され、後段フィルタの影響は受けません。

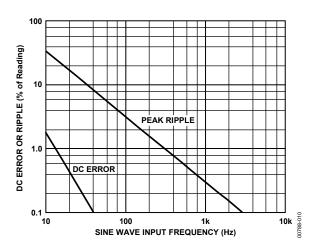


図 10.  $C_{AV}$ として 1  $\mu$ F を使用した時の周波数に対する直流 誤差とリップルのピーク値

平均化回路の誤差のACリップル成分は、平均化コンデンサの値を大きくすることによって大幅に減少できます。しかし、これには次の二つの問題があります。すなわちコンデンサの静電容量が非常に大きくなってしまうこと、およびもう一つは平均化コンデンサの値にそのまま比例して、測定結果のセトリング・タイムが長くなってしまうことです( $T_S=115\ ms/\mu F$ )。リップルを減少させるためのもっと良い方法は、図 11に示した後段にフィルタ回路を使用することです。この回路は1ポール構成、2ポール構成のいずれでも使用できます。大部分の応用の場合、1ポール・フィルタを用いたほうがリップルとセトリング・タイムの両方の最適点が容易に得られます。

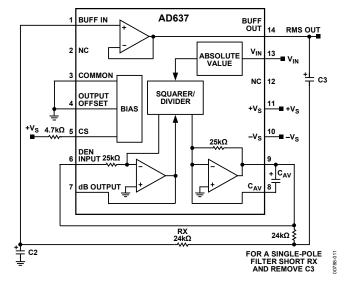


図 11. 2ポール Sallen-Key フィルタ

図 12 に標準的なrms値測定接続に対するC<sub>AV</sub>の値と、それに対応する 平均化誤差を正弦波の周波数の関数として示してあります。1%セト リング・タイムがこのグラフの右側に示してあります。 図 13に、平均化誤差、信号周波数、セトリング・タイム、そして 平均化コンデンサの値の関係を示します。このグラフは、後段の フィルタのコンデンサ値を、平均化コンデンサの 3.3 倍にした場合を示しています。コンデンサの比をこの値にすると、50 HzでのAC 誤差とDC誤差が等しくなります。次にグラフを用いる例を示します。平均化コンデンサを  $1\mu F$ 、後段フィルタのコンデンサを  $3.3\mu F$  にした場合、1 ポール・フィルタを用いると、60 Hzの入力信号に対するリップルは、平均化コンデンサのみを用いた場合の 5.3%から、0.15%に減少します。すなわちリップルは 1/30 に減少します。しかしセトリング・タイムも 3 倍になります。図 13を用いれば、所望の平均化誤差とセトリング・タイムに対して $C_{AV}$ とフィルタのコンデンサ $C_{2}$  の値が計算できます。

入力信号の対称性もまた、平均化誤差に影響を与えます。表 5に、種々の 60 Hz入力信号に対する実用的な $C_{AV}$ とC2 の値を示します。60 Hz以外の周波数に対しても、これらのコンデンサの値は簡単に計算できます。例えば 30 Hz時には 2 倍すればよいし、120 Hzの時には半分にすればよいことになります。

リップルに非常にセンシティブな応用に対しては、2ポール構成のフィルタをお勧めします。2ポール構成にしますと性能を最大限発揮させながら、コンデンサの値とセトリング・タイムを最小にできます。

図 14を用いれば、所望のリップルとセトリング・タイムに対して 必要なC<sub>AV</sub>、C2、C3 の値を決定できます。

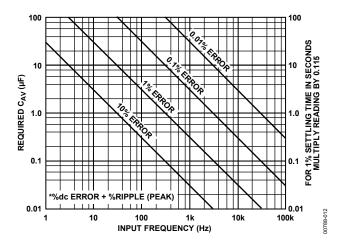


図 12. 読取り平均化誤差の規定の%\*に対する C<sub>AV</sub> と 1%セトリング・タイムの値(精度は部品の許容誤差±2%を含む。図の\*を参照)

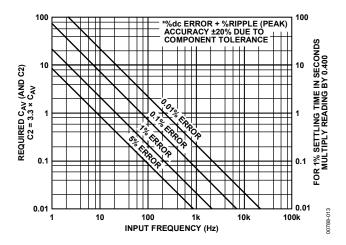


図 13. 1ポール・ポスト・フィルタの読取り平均化誤差の規定 の%\*に対する C<sub>AV</sub>、C2、1%セトリング・タイムの値(図 の\*を参照)

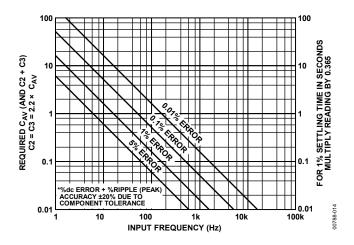


図 14. 2 ポール Sallen-Key フィルタの読取り平均化誤差の規定 の%\*に対する C<sub>AV</sub>、C2、C3、1%セトリング・タイムの値 (図の\*を参照)

Input Waveform	Absolute Value Circuit Waveform	Minimum R × C <sub>AV</sub>	Recommended Standar for 1% Averaging Error		1% Settling
and Period	and Period	Time Constant	C <sub>AV</sub> (µF)	C2 (µF)	Time
A OV  Symmetrical Sine Wave		1/2T	0.47	1.5	181 ms
B OV Sine Wave with dc Offset		Т	0.82	2.7	325 ms
C - T - OV Pulse Train Waveform	T <sub>2</sub>	10 (T - T <sub>2</sub> )	6.8	22	2.67 sec
$D \longrightarrow T_2 \longrightarrow 0V$	<b>T</b> -T2	10 (T – 2T <sub>2</sub> )	5.6	18	2.17 sec

表 5. 各種入力波形に対する CAV. C2 の実用的な値

#### 周波数応答

様々な信号レベルに対するAD637の周波数応答を図 15に示します。 点線は誤差がそれぞれ 1%、10%、 $\pm 3$  dBに達する上限周波数を示します。例えば、 $2 \, V \, rms$ の入力信号に対して誤差の限界を 1%とすると、測定が可能な最高周波数は 200 kHzになります。また 200 m $V \, rms$ の信号は 100 kHzまで 1%の誤差で測定が可能です。

AD637 の広帯域性を十分に活用するためには、入力のバッファ・アンプの選択に注意しなければなりません。正確な信号をコンバータに確実に入力するためには、入力バッファの-3 dB 帯域のほうが AD637 の帯域より広くなければなりません。ここで見逃してはならないのはスルーレートの重要性です。例えば 1 V ms、5 MHz の正弦波入力信号の最速スルーレートは 44 V/µs です。これが立上り・立下りのスルーレートの最小限の要求性能になることに、注意しなければなりません。また、増幅器によっては立上りと立下りのスルーレートが 2:1 ぐらい異なるものもありますので、バッファ・アンプの選定には注意が必要です。高精度入力バッファとしてAD845 をお勧めします。

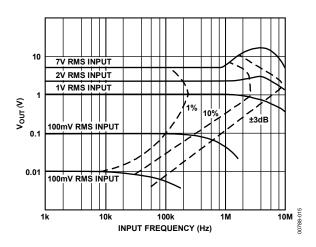


図 15. 周波数応答

Rev. J — 11/20 —

#### AC測定精度とクレスト・ファクタ

AC 測定精度を判断するのに、クレスト・ファクタがしばしば見落とされがちです。クレスト・ファクタは信号のピーク値と rms 値の比として定義されます。(CF= $V_P/V$  rms)。正弦波や三角波等の最も一般的な波形は、比較的にクレスト・ファクタが小さくなっています( $\leq 2$ )。スイッチング・レギュレータや SCR 回路で発生するデューティ・サイクルの低いパルス列に類似した波形では、クレスト・ファクタが大きくなります。例えば、1%デューティ・サイクルの矩形波パルスでは、クレスト・ファクタは 10 になります(CF= $1\sqrt{\eta}$ )。

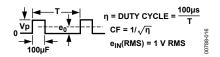


図 16. デューティ・サイクル・タイミング

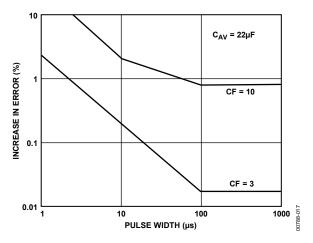


図 17. 矩形波のパルス幅対誤差特性

図 18はクレスト・ファクタが 1 から 11 までの 1 V rmsの入力信号に対する測定誤差特性グラフです。このテストには矩形波パルス列(パルス幅  $100~\mu s$ )を使用しました。理由は、これがrms値測定におけるワースト・ケースの波形になるからです(全エネルギーがこのピークに含まれるため)。1 V rmsの入力振幅を保ったままクレスト・ファクタを 1 から 11 まで変化させるため、デューティ・サイクルとピーク振幅を変化させました。

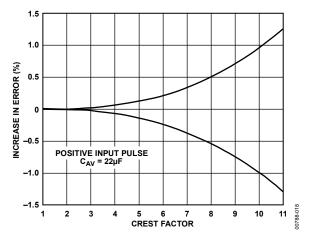


図 18. クレスト・ファクタ 対 誤差

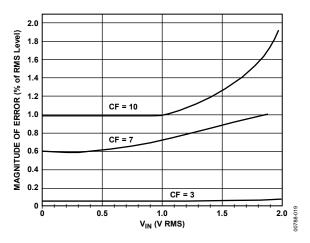


図 19. rms 入力レベル対誤差

#### dB出力のための接続

AD637 のもう一つの特徴に対数、またはデシベル出力機能があります。dBを計算する内部回路は60 dB以上のレンジで完全に動作します。dB測定のための接続を図20に示します。R1を調整して、0 dBリファレンス電流を定め、0 dBを設定します(つまり、0 dBの点で2 乗/割算器からの対数出力電流を引き算してゼロにするよう調整します)。外部オペアンプにより使いやすいスケールにし、dB回路の+0.33%/°Cの温度ドリフトを補償します。図20に示す温度補正用抵抗R3 は、Precision Resistor Co., Inc. (フロリダ州ラルゴ)から入手できます(モデルPT146)。詳細については、同社のウェブサイトをご覧ください。

Rev. J - 12/20 -

#### dBの校正

図20を参照してください。

- $V_{IN} = 1.00 \text{ V DC}$  または 1.00 V rms にセット
- 0 dB 出力が 0.00 V になるように R1 を調整
- $V_{IN} = 0.1 \text{ V DC}$  または 0.10 V rms にセット
- dB 出力が-2.00 V になるように R2 を調整

 $0\,dB$  基準を他の値にしたい場合、その電圧に応じて  $V_{\rm IN}$  をセットし、 RI を調整します。

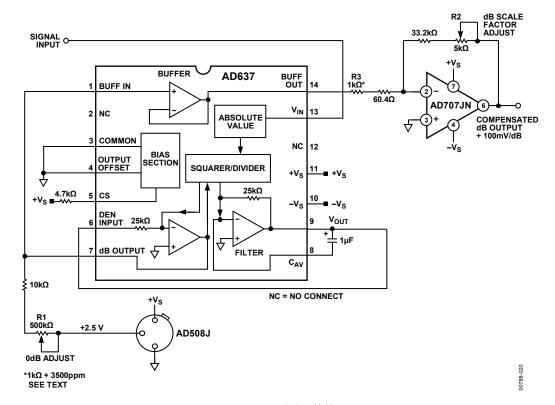


図 20. dB 出力の接続

Rev. J - 13/20 -

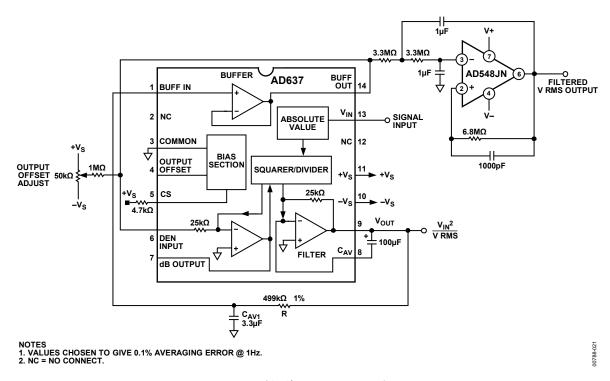


図 21. 低周波 rms/DC コンバータ

#### 低周波帯での測定

測定しようとする周波数が 10 Hz以下の場合、標準的なrms値測定接続の回路を使ったのでは、平均化誤差をたとえ 1%許すにしても必要な平均化コンデンサの値が極端に大きくなってしまいます。 図 21は低周波のrms値測定のための特別な回路です。平均化時定数はRと $C_{AVI}$ の積で決まり、この回路では  $0.5 \text{ s/}\mu\text{F}$ です。この回路では平均化コンデンサの値を 20:1 の割合で減少でき、特性のよいタンタル・コンデンサの使用が可能になります。リップルのレベルを低くし、平均化コンデンサの値を最小にするため、図 21に示した 2 ポールSallen-Keyフィルタを使用することをお勧めします。

もしも 1 Hz 以下の周波数での測定が問題になったり、平均化コンデンサがまだ大きいというのであれば 20:1 の比をもっと大きくします。これは R の値を大きくすることによって可能となります。これを行う場合、内部のバッファ・アンプは使わずに AD548 等の低入力電流、低オフセット電圧の増幅器を使うことをお勧めします。大きな抵抗と増幅器の入力電流によって発生するオフセット誤差を最小にするため必要です。

#### ベクトル加算

二つのAD637を図 22のように接続してベクトル和を計算できます。この場合、平均化コンデンサは省略して(フィルタ・アンプの安定性を確保するため定格のコンデンサ 100 pFは接続します)、図のように出力を加算します。回路の出力は

$$V_{OUT} = \sqrt{{V_X}^2 + {V_Y}^2}$$

この概念を拡張すれば AD637 を増設し、そのピン 9 からの信号を  $10 \, \mathrm{k}\Omega$  の抵抗を通して AD711 の加算点に供給し、分母入力 (ピン 6) はすべて共通に接続することによって項の数を増やすことができます。

この回路で IC1 に CAV を接続すると出力は

$$\sqrt{\overline{V_X^2} + V_Y^2}$$

IC1、IC2の両方ともに平均化コンデンサを接続すると出力は

$$\sqrt{\overline{{V_X}^2} + \overline{{V_Y}^2}}$$

となります。この回路はダイナミック・レンジが  $10 \text{ V} \sim 10 \text{ mV}$  であり、AD637 のオフセット電圧 0.5 mV の制御を受けるだけです。有効な帯域は 100 kHz です。

Rev. J - 14/20 -

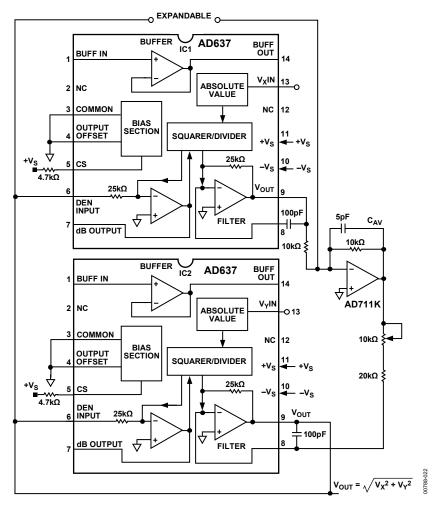


図 22. ベクトル加算回路

Rev. J - 15/20 -

## 評価用ボード

AD637の評価用ボードを図 23に示します。www.analog.comから入手することができ、完全にテスト済みの製品が出荷されます。電源と信号を接続するだけでベンチ・テストを実行できます。この回路は両電源用に構成されており、標準のBNCコネクタが信号の入出力ポートになります。

図 29の回路図にあるように、入力BNCのRMS\_INはAD637の15番ピン $V_{\rm IN}$ に容量結合します。BNCコネクタのDC\_OUTは 11 番ピンRMS OUTに接続し、1番ピンと16番ピンにより出力バッファへの接続ができます。ユーザは、好みの部品を使用してバッファを接続できます。トリマーを使用して、出力オフセット電圧を調整することができます。CF1、CF2、R4、R5を使用して1ポールまたは2ポールの後段ローパス・フィルタ処理を行うこともできます。これらの部品については、図 24を参照してください。

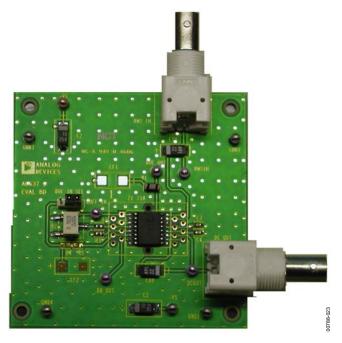


図 23. 評価用ボード

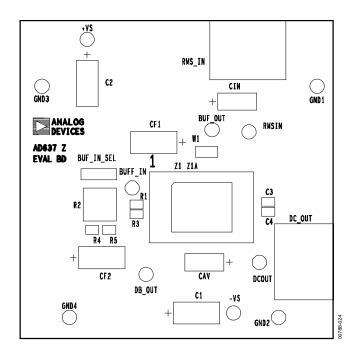


図 24. 評価用ボード — 部品面のシルクスクリーン印刷

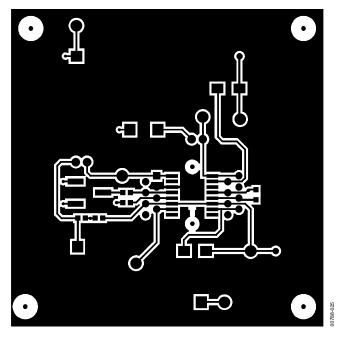


図 25. 評価用ボード — 部品面の銅パターン

Rev. J - 16/20 -

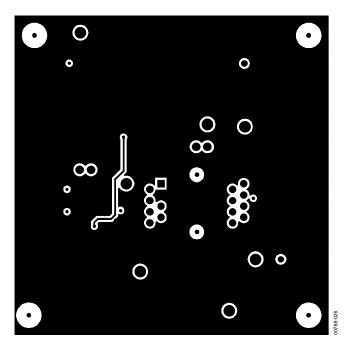


図 26. 評価用ボード — 裏面の銅パターン

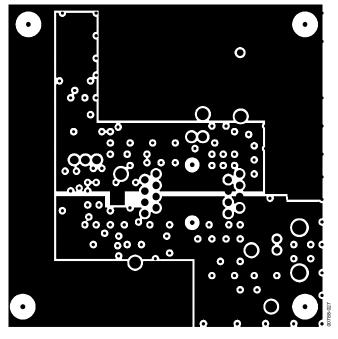


図 27. 評価用ボード — 内部電源プレーン

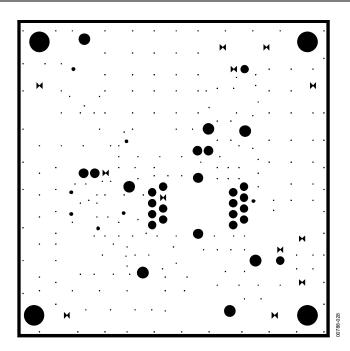
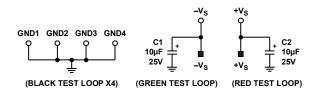


図 28. 評価用ボード — 内部グラウンド・プレーン

Rev. J - 17/20 -

表 6. 評価用ボードの BOM

Qty	Name	Description	Reference Designator	Manufacturer	Mfg. Part Number
1	Test Loop	Red	+VS	Components Corp.	TP-104-01-02
1	Test Loop	Green	-VS	Components Corp.	TP-104-01-05
5	Test Loop	Purple	BUF IN, BUF OUT, RMS IN, DC OUT, DB OUT	Components Corp.	TP-104-01-07
1	Header	3-pin	BUF IN SEL	Molex	22-10-2031
2	Capacitor	Tantalum 10 μF, 25 V	C1, C2	Nichicon	F931E106MCC
2	Capacitor	0.1 μF, 16 V, 0603 X7R	C3, C4	Kemet	C0603C104K4RACTU
1	Capacitor	Tantalum 22 μF, 16 V	CIN	Nichicon	F931C226MCC
2	Connector	BNC right angle	RMS IN, DC OUT	AMP	227161-1
4	Test Loop	Black	GND1, GND2, GND3, GND4	Components Corp.	TP-104-01-00
1	Resistor	1 MΩ, 5%, 1/10W, 0603	R1	Panasonic	ERJ-3EKF1004V
1	Trimmer	50 kΩ, 6 mm sq SMD	R2	Bourns	3361S-1-503G
1	Resistor	4.75kΩ, 5%, 1/10W, 0603	R3	Panasonic	ERJ-3EKF4751V
1	Header	BERG 2	W1	Molex	22-10-2021
1	Integrated Circuit	RMS-to-dc converter	Z1	Analog Devices, Inc.	AD637ARZ



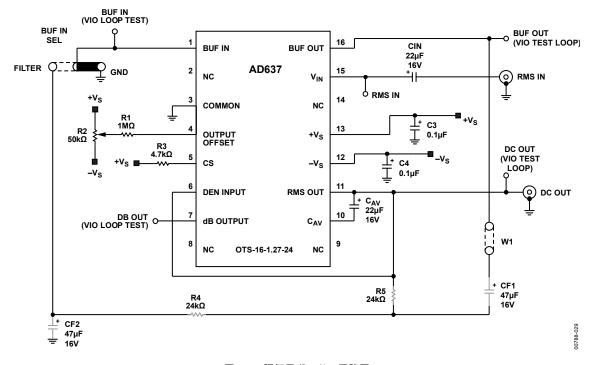
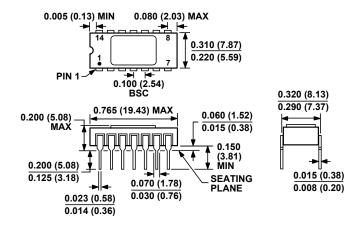
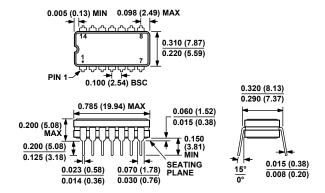


図 29. 評価用ボードの回路図

### 外形寸法



CONTROLLING DIMENSIONS ARE IN INCHES; MILLIMETER DIMENSIONS (IN PARENTHESES) ARE ROUNDED-OFF INCH EQUIVALENTS FOR REFERENCE ONLY AND ARE NOT APPROPRIATE FOR USE IN DESIGN.

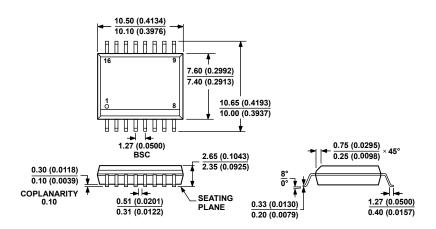


CONTROLLING DIMENSIONS ARE IN INCHES; MILLIMETER DIMENSIONS (IN PARENTHESES) ARE ROUNDED-OFF INCH EQUIVALENTS FOR REFERENCE ONLY AND ARE NOT APPROPRIATE FOR USE IN DESIGN.

図 31. 14 ピン・セラミック・デュアル・インライン・パッケージ [CERDIP] (Q-14) 寸法単位:インチ(mm)

Rev. J - 19/20 -

032707-B



COMPLIANT TO JEDEC STANDARDS MS-013-AA
CONTROLLING DIMENSIONS ARE IN MILLIMETERS; INCH DIMENSIONS
(IN PARENTHESES) ARE ROUNDED-OFF MILLIMETER EQUIVALENTS FOR
REFERENCE ONLY AND ARE NOT APPROPRIATE FOR USE IN DESIGN.

図 32. 16 ピン標準スモール・アウトライン・パッケージ [SOIC\_W] ワイドボディ(RW-16) 寸法単位:インチ(mm)

### オーダー・ガイド

Model	Temperature Range	Package Description	Package Option
5962-8963701CA <sup>1</sup>	-55°C to +125°C	14-Lead CERDIP	Q-14
AD637AQ	−40°C to +85°C	14-Lead CERDIP	Q-14
AD637AR	−40°C to +85°C	16-Lead SOIC_W	RW-16
AD637ARZ <sup>2</sup>	−40°C to +85°C	16-Lead SOIC_W	RW-16
AD637BQ	−40°C to +85°C	14-Lead CERDIP	Q-14
AD637BR	−40°C to +85°C	16-Lead SOIC_W	RW-16
AD637BRZ <sup>2</sup>	−40°C to +85°C	16-Lead SOIC_W	RW-16
AD637JD	0°C to 70°C	14-Lead SBDIP	D-14
$AD637JDZ^2$	0°C to 70°C	14-Lead SBDIP	D-14
AD637JQ	0°C to 70°C	14-Lead CERDIP	Q-14
AD637JR	0°C to 70°C	16-Lead SOIC_W	RW-16
AD637JR-REEL	0°C to 70°C	16-Lead SOIC_W	RW-16
AD637JR-REEL7	0°C to 70°C	16-Lead SOIC_W	RW-16
AD637JRZ <sup>2</sup>	0°C to 70°C	16-Lead SOIC_W	RW-16
AD637JRZ-RL <sup>2</sup>	0°C to 70°C	16-Lead SOIC_W	RW-16
AD637JRZ-R7 <sup>2</sup>	0°C to 70°C	16-Lead SOIC_W	RW-16
AD637KD	0°C to 70°C	14-Lead SBDIP	D-14
$AD637KDZ^2$	0°C to 70°C	14-Lead SBDIP	D-14
AD637KQ	0°C to 70°C	14-Lead CERDIP	Q-14
AD637KR	0°C to 70°C	16-Lead SOIC_W	RW-16
AD637KRZ <sup>2</sup>	0°C to 70°C	16-Lead SOIC_W	RW-16
AD637SD	−55°C to +125°C	14-Lead SBDIP	D-14
AD637SD/883B	−55°C to +125°C	14-Lead SBDIP	D-14
AD637SQ/883B	−55°C to +125°C	14-Lead CERDIP	Q-14
AD637-EVALZ <sup>2</sup>		Evaluation Board	

<sup>1</sup>標準のマイクロ回路図面を提供しています。

Rev. J — 20/20 —

 $<sup>^{2}</sup>$  Z = RoHS 準拠製品。