

AN-1114 アプリケーション・ノート

5.6 nV/√Hz の電圧ノイズ密度を持つ最小ノイズのゼロ・ドリフト・アンプ 著者: Vicky Wong

はじめに

センサーは一般に低い出力電圧を発生するため、高いゲインと 正確な DC 性能を持つシグナル・コンディショニング回路を必要 としますが、特に DC または低周波および低レベルの電圧測定 では、アンプのオフセット電圧、ドリフト、1/f ノイズによる誤 差が発生します。このため、オフセット電圧、ドリフトを小さ くし、さらに 1/f ノイズをなくして最適なシグナル・コンディ ショニングを実現することが不可欠です。極めて低いオフセッ ト電圧とドリフト、高いオープン・ループ・ゲイン、高い電源 除去比、高い同相モード除去比、1/f ノイズなしを実現するよう にデザインされたゼロ・ドリフト・アンプは、高精度アプリケ -ションのデザインで大きなメリットを提供します。

オート・ゼロ機能対チョッピング

ゼロ・ドリフト・アンプは名前が示すように、オフセット電圧 ドリフトがほぼゼロです。このアンプは DC 誤差を連続的に自 己補正するため、可能な限り正確になります。ゼロ・ドリフ ト・アンプは、オート・ゼロ機能またはチョッピングの 2 つの 技術を使ってデザインすることができます。各技術にはそれぞ れ利点と欠点があるため、異なるアプリケーションで使用され ます。

オート・ゼロ機能ではサンプル・アンド・ホールド技術を使う ので、ベースバンドに折り返されるノイズのために帯域内電圧 ノイズが増えます。これに対して、チョッピングでは信号の変 調と復調を使うので、ベースバンド・ノイズは比較的小さくな りますが、チョッピング周波数とその高調波周波数でノイズ・ スペクトルが発生します。このため、チョッパ・アンプは DC または低周波アプリケーションに適し、オート・ゼロ・アンプ は比較的帯域の広いアプリケーションに適します。

ADA4528-1 対従来型チョッパ・アンプ

従来、チョッパ・アンプではベースバンド・ノイズ(表 1 参照) がかなり大きく、さらにチョッピング周波数が低くかったため、 用途はDCおよび 100 Hz以下のアプリケーションに限定されて いました。アナログ・デバイセズは、広い有効帯域幅を持つチ ョッパ・アンプを必要とするアプリケーション向けに、半導体 業界で現在提供している最も低いノイズを持つチョッパ・アン プADA4528-1 の提供を開始しています。ADA4528-1 では、新し いチョッピング技術(自動補正帰還ループ付き)を採用し、従来 型チョッパ・アンプのチョッピング周波数に比べて 5~10 倍の チョッピング周波数を使用しています。

チョッピング周波数= 200 kHz かつ超低電圧ノイズ密度= 5.6 nV/√Hz のこのデザイン・ブレークスルーにより、従来型チョッ パ・アンプが使用できなかった広帯域のアプリケーションで ADA4528-1 を使用できるようになりました。さらに、 ADA4528-1 は 0.3 μV のオフセット電圧、0.002 μV/°C のオフセ ット電圧ドリフト、158 dB の同相モード除去比、150 dB の電源 除去比を提供します。これらの仕様は、高ゲイン低ノイズの高 精度アプリケーションで低レベル信号の増幅を必要とするアプ リケーションに最適です。このようなアプリケーションとして は、高精度重量計、センサー・フロントエンド、ロード・セルと ブリッジ・トランスジューサ、熱電対センサーのインターフェ ース、医用計装などがあります。

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。本紙記載の商標および登録商標は、各社の所有に属します。※日本語資料は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。

©2011 Analog Devices, Inc. All rights reserved.

本

目次

はじめに	1
オート・ゼロ機能対チョッピング	1
ADA4528-1 対従来型チョッパ・アンプ	
改訂履歴	
ADA4528-1 チョッパのアーキテクチャ	
ADA+226-1 / ミッ/ パッテット (
1/fノイズ	4

1.	□帯域ノイズと外部ソース抵抗の考慮事項	.4
出	出力換算ノイズ成分の計算	.5
電	這圧リップル	.6
計裝	長アンプとしてのADA4528-1	.7
結論	<u></u>	.8

改訂履歴

5/11	_Rev	0 + 0	Day	•

a .:	
Section	
Changes to Figure 11	

4/11—Revision 0: Initial Version

ADA4528-1チョッパのアーキテクチャ

ADA4528-1 は、チョッパ・アンプのオフセット関連リップルを抑える特許取得済みの新しい技術を採用しています。この技術は、AC領域でリップルをフィルタで除去する他のチョッパ技術とは異なり、DC領域でアンプの初期オフセットをゼロにします。ADA4528-1 は自動補正帰還(ACFB)と呼ばれるローカル帰還ループを使ってオフセットをゼロにするため、出力全体でリップルを防止します。

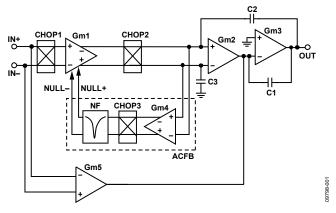


図 1.アンプのブロック図

図 1 に、ADA4528-1 アンプのブロック図を示します。このアンプは、自動補正帰還(ACFB)を持つ高いDCゲイン・パスと高周波フィード・フォワード・パスの並列で構成されています。高いDCゲイン・パスは、入力チョッピング・スイッチ回路(CHOP1)、初段の相互コンダクタンス・アンプ(Gm1)、出力チョッピング・スイッチ回路(CHOP2)、2番目と3番目の相互コンダクタンス・アンプ(Gm2とGm3)から構成されています。ACFBループには、4番目の相互コンダクタンス・アンプ(Gm4)、チョッピング・スイッチ回路(CHOP3)、スイッチド・キャパシタ・ノッチ・フィルタ(NF)が含まれています。最後に、高周波フィード・フォワード・パスは5番目の相互コンダクタンス・アンプ(Gm5)から構成されています。すべてのチョッピング・スイッチ回路のチョッピング間波数fCHOPは、200 kHzで動作するようにデザインされています。

入力ベースバンド信号は、最初に CHOP1 により変調されます。 次に、CHOP2 が入力信号を復調し、Gm1 の初期オフセットと 1/f ノイズをチョッピング周波数へ変調します。次に、ACFB ル ープ内の Gm4 が CHOP2 出力で変調されてリップルを検出します。リップルは CHOP3 により DC 領域へ復調され、ノッチ・フィルタを経由して、Gm1 のヌル入力端子 (NULL+と NULL-)に入力されます。Gm1 は初期オフセットと 1/f ノイズをゼロにします。もし、ここで初期オフセットと 1/f ノイズを除去しないと、変調されたリップルとして全体出力に現れてしまいます。この連続 ACFB ループの方法では、変調されたリップルが除去されます。

さらに、CHOP3 は CHOP2 出力の所望のベースバンド信号をチョッピング周波数へ変調します。クロック周波数と同期しているノッチ・フィルタは、チョッピング周波数の信号(したがって変調された成分)をフィルタ処理します。このため、ACFB ループは所望の入力ベースバンド信号を乱すことなく、不要なオフセット電圧と 1/f ノイズを選択的に除去します。

高周波フィード・フォワード・パスは、チョッピング周波数付近またはそれ以上の高周波入力信号を増幅するように機能します。また、ACFBループにより発生した位相シフトをバイパスします。この結果、ADA4528-1 は-20 dB/ディケードの標準ゲイン・ロールオフと 4 MHzのユニティ・ゲイン帯域幅を持つことになります(図 2 参照)。この高い帯域幅により、ADA4528-1 は最小ゲイン誤差に対して十分なループ・ゲインを持つ高ゲインに設定することができます。

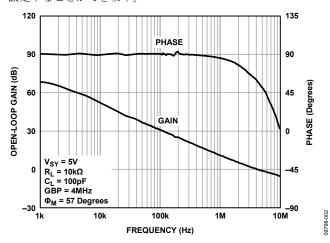


図 2.オープン・ループ・ゲインおよび位相の周波数特性

Rev. A -3/8 -

ノイズ特性

1/fノイズ

"ピンク・ノイズ"とも呼ばれる 1/fノイズは、半導体デバイスに 固有で周波数が小さくなると大きくなります。このため、DCま たは低周波で支配的なノイズになります。アンプの 1/fコーナー 周波数は、フリッカ・ノイズが広帯域ノイズに等しくなる周波 数です。図3に、ゼロ・ドリフト技術を採用していないアンプ の例を示します。1/fコーナー周波数は 800 Hzです。DCまたは 低周波アプリケーションでは 1/fノイズが支配的なノイズ成分で あるため、回路のノイズ・ゲインで増幅されると、大きな出力 電圧オフセットが発生しますが、ゼロ・ドリフト・アンプは 1/f ノイズを持ちません。ゼロ・ドリフト・アンプでは、電圧ノイ ズを再成型して 1/fノイズをなくします。1/fノイズは低速で変化 するオフセットとして現れるため、チョッピング技術で効果的 に除去することができます。補正は、ノイズ周波数がDCに近づ くほど効果的になり、周波数の低下とともに指数的にノイズが 増加する傾向をなくします。図 4 に、1/f電圧ノイズのない ADA4528-1 の電圧ノイズ密度を示します。チョッピング技術に より、ADA4528-1 の電圧ノイズは、電源電圧= 2.5 Vかつ 0.1 Hz ~10 Hzで 97 nV p-pと小さくなり、1/fノイズに弱い標準の低ノ イズ・アンプに比べてはるかに低い低周波ノイズになります。

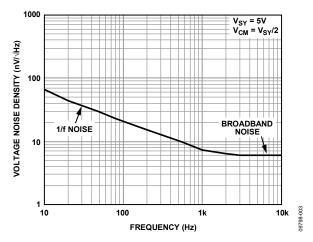


図3.非ゼロ・ドリフト・アンプの電圧ノイズ密度周波数特性

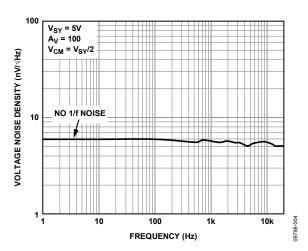


図 4.ADA4528-1 ゼロ・ドリフト・アンプの 電圧ノイズ密度周波数特性

広帯域ノイズと外部ソース抵抗の考慮事項

ADA4528-1 は、 $1 \, \text{kHz}$ で $5.6 \, \text{nV} / \text{Hz}$ の電圧ノイズ密度($V_{SY} = 2.5 \, \text{V}$ で $A_V = 100$)を持つ現在業界に存在する最小ノイズのゼロ・ドリフト・アンプです。したがって、システムの全体低ノイズ性能を維持するため外部入力ソース抵抗に対する考慮は重要です。

アンプ・デザインで考慮する必要のある入力換算の総合ノイズ (en total)は基本的に、入力電圧ノイズ、入力電流ノイズ、外部抵抗の熱ノイズ(ジョンソン)の 3 種類のノイズの関数になっています。入力電圧ノイズと入力電流ノイズは通常、データシートの電気的仕様のセクションで規定されています。外部ソース抵抗の熱ノイズは次式で計算されます。

 $V_{RS} = \sqrt{4} kTR_S$

ここで、

kはボルツマン定数 $(1.38 \times 10^{-23} \text{ J/K})$ 。 Tはケルビン(K)で表した温度。 R_S は合計入力ソース抵抗 (Ω) 。

これらの相関のないノイズ・ソースは、次式を使って 2 乗平均 (rss)をとることにより加算することができます。

 $e_{\rm n} \ total = \sqrt{[e_{\rm n}^2 + 4 \ kTR_S + (i_n \times R_S)^2]}$

ここで、

 e_n はアンプの入力電圧ノイズ(V/\sqrt{Hz})。 i_n はアンプの入力電流ノイズ(A/\sqrt{Hz})。

特定帯域幅での等価総合 rms ノイズは次のように表されます。

 $e_{n,RMS} = e_n \text{ total } \sqrt{BW}$

ここで、

BWはHzで表した帯域幅です。

Rev. A -4/8 -

この解析は、フラット・バンド・ノイズ計算に対して有効です。 注目の帯域にチョッピング周波数が含まれる場合は、チョッピング周波数でのノイズ・スペクトルの影響を考慮するため計算 はさらに複雑になります(図8参照)。

電圧ノイズ密度はアンプのゲイン設定に依存することがあります。 図 5 に、主要競合他社のゼロ・ドリフト・アンプの電圧ノイズ 密度対クローズド・ループ・ゲインを示します。アンプの電圧 ノイズ密度は、クローズド・ループ・ゲインが 1000 から 1 へ減 少すると、11 nV/VHzから 21 nV/VHzへ増加しています。図 6 に、 $A_V=1$ 、10、100 の 3 つのゲイン設定に対して ADA4528-1 の電圧 ノイズ密度周波数特性を示します。ADA4528-1 は、ゲイン設定に無関係に 6 nV/VHz~7 nV/VHzの一定電圧ノイズ密度を提供します。

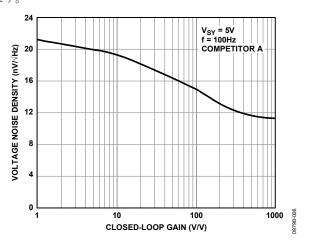


図 5.競合他社 A のクローズド・ループ・ゲイン対 電圧ノイズ密度

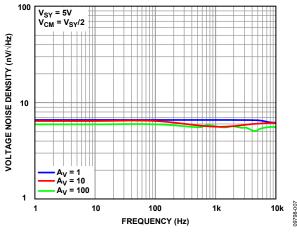


図 6.ADA4528-1 の電圧ノイズ密度周波数特性

表 1.出力ノイズの計算値(V_{SY} = 5 V)

Noise Source	Value (at f = 1 kHz)	Thermal Noise (nV/√Hz)	Total Noise RTO (nV/√Hz)	Output Noise Contribution (%)
R_S	100 Ω	1.283	128.3	4.43
R_{F}	10 kΩ	12.83	12.83	0.04
Voltage Noise	5.9 nV/√Hz	N/A ¹	595.9	95.52
Current Noise	0.5 pA/√Hz	N/A	5	0.01

¹ N/A は適用なし

出力換算ノイズ成分の計算

図7に、非反転構成のADA4528-1を示します。外部抵抗ノイズ、アンプ電圧ノイズ、アンプ電流ノイズの出力換算(RTO)ノイズ成分は、次のように計算されます。

ノイズ・ゲイン= $1 + R_F/R_S$

 $V_{RS} = \sqrt{4} kTR_S$

 $V_{RF} = \sqrt{4} kTR_F$

 R_S 熱ノイズに起因する誤差= $V_{RS} \times R_F/R_S$

 $R_F 熱ノイズに起因する誤差= V_{RF}$

アンプ電圧ノイズに起因する誤差 $=e_n \times (1 + R_F/R_S)$

アンプ電流ノイズに起因する誤差 $=i_n \times R_F$

計算結果については表1を参照してください。

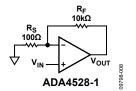


図 7.非反転ゲイン構成

電圧リップル

チョッパ・アンプが初期オフセット電圧をゼロにしますが、電 圧リップルは残ります。これらの電圧リップルには 2 つのソースがあります。

リップルの 1 つ目のタイプは、Gml の初期オフセットに対応する残留リップルの一部です(図 1 参照)。このリップルは、チョッピング周波数(200 kHz)とその高調波周波数で高いノイズ・スペクトルを発生します。図 8 に、3 つのゲイン設定に対するADA4528-1 の電圧ノイズ密度周波数特性を示します。ユニティ・ゲイン設定のアンプは、200 kHzで 50 nV/\Hzのノイズ・スペクトルを持ちます。このノイズ・スペクトルは、オペアンプがチョッピング周波数より高いクローズド・ループ帯域幅を持つときに大きくなりますが、ゲインが高くなると、アンプの自然なゲイン・ロールオフ特性のためノイズ・スペクトルは小さくなります。このため、ADA4528-1 は極めて低いノイズ、オフセット電圧、ドリフト能力を持つ高いDCゲイン設定での使用に優れています。

出力でのノイズを小さくするためには、アンプの周りに帰還コンデンサを接続してください。図9と図10に、構成とそれに対応する電圧ノイズ密度の周波数特性を示します。ノイズを小さくするために帰還コンデンサを使用すると、アンプ帯域幅が減少します。

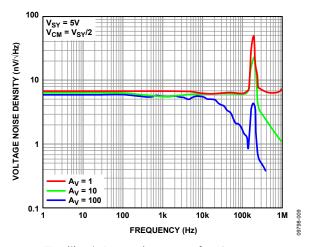


図 8.様々なクローズド・ループ・ゲインでの 電圧ノイズ密度周波数特性

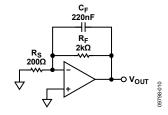


図 9.帰還コンデンサの使用によるノイズの削減

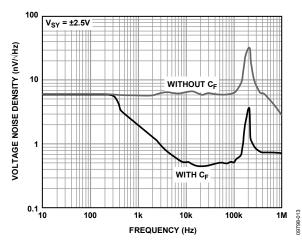


図 10.帰還コンデンサを使用した場合の電圧ノイズ密度

電圧リップルの 2 つ目のソースは、入力信号周波数(f_{IN})とチョッピング周波数(f_{CHOP})との間の相互変調により発生するものです。相互変調歪み(IMD)は入力信号周波数の関数であるため、入力信号周波数がチョッピング周波数に近づくと誤差が大きくなります。この相互変調により、2 次IMD積のノイズ・スペクトルが f_{CHOP} = f_{IN} で、3 次IMD積のノイズ・スペクトルが $2f_{IN}$ = f_{CHOP} や $2f_{CHOP}$ = f_{IN} などで、それぞれ発生します。ADA4528-1では、他のゼロ・ドリフト・アンプと比較して相互変調歪みが非常に低くなっています。180 kHzの 500 mV p-p電圧の入力信号で、20 kHzで 14.6 μ V rmsの歪みが発生します。

さらに、すべてのゼロ・ドリフト・アンプは、初期オフセット の残留リップルと相互変調歪みに敏感であることに注意してく ださい。

Rev. A - 6/8 -

計装アンプとしてのADA4528-1

ADA4528-1 は、極めて低いオフセット電圧とドリフト、高いオープン・ループ・ゲイン、高い同相モード除去比、高い電源除去比を持つため、ディスクリートの単電源計装アンプとして優れたオペアンプ選択肢になっています。

図 11 に、ADA4528-1を使用した従来型 3 オペアンプ構成の計装アンプを示します。この計装アンプの高いCMRRにとって重要なのは、抵抗比と相対ドリフトが一致している抵抗素子です。真の差増幅のためには、抵抗比の一致(R5/R2 = R6/R4)が重要です。抵抗は、製造偏差、時間、温度に対して性能を決定する際に重要です。無限の同相モード除去比を持つ理想的なユニティ・ゲイン・ディファレンス・アンプでは、1%の抵抗不一致で34 dBの同相モード除去比になります。このため、0.01%以上の抵抗精度が推奨されます。

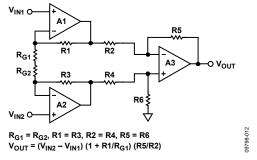


図 11.ディスクリート 3 オペアンプ構成の計装アンプ

ノイズを犠牲にすることなく外部抵抗を使うディスクリート計 装アンプを構築するときは、選択する抵抗値に注意してください。 R_{G1} と R_{G2} は熱ノイズを持ち、これらが計装アンプの総合ノイズ・ゲインで増幅されるため、出力での熱ノイズ成分を十分小さくし、かつ正確な測定値が得られるように十分小さい値に

する必要があります。表 2 に、出力換算(RTO)の外部抵抗ノイズ成分を示します。

表 2.熱ノイズ成分の例

Resistor	Value (Ω)	Resistor Thermal Noise (nV/\dag{Hz})	Thermal Noise RTO (nV/√Hz)				
R_{G1}	400	2.57	128.30				
R_{G2}	400	2.57	128.30				
R1	10 k	12.83	25.66				
R2	10 k	12.83	25.66				
R3	10 k	12.83	25.66				
R4	10 k	12.83	25.66				
R5	20 k	18.14	18.14				
R6	20 k	18.14	18.14				

A1とA2は1+R1/RG1の高いゲインを持っていることに注意してください。この場合、アンプの入力オフセット電圧と入力電圧ノイズは重要です。同様に R_{G1} と R_{G2} についても、アンプの入力オフセット電圧と入力電圧ノイズが全体ノイズ・ゲインで増幅されます。このため、A1とA2には ADA4528-1 のような高精度低オフセット電圧かつ低ノイズのアンプを使ってください。これに対して、A3ははるかに低いゲインで動作するため、オペアンプ条件が異なります。全体計装アンプ入力に換算された入力ノイズは、初段ステージのゲインで除算されるため、重要ではありません。

小さい電圧ドリフトを必要とするDCと低周波アプリケーション の場合には、A3 に対して AD8538 や AD8628 のようなゼロ・ドリフト・アンプを使用してください。電圧ドリフトが問題にならない場合は、AD8603 を使用してください。

Rev. A -7/8 -

結論

ADA4528-1 の主な特長は、

- オフセット電圧とドリフトが極めて小さい
- 1/f電圧ノイズがない
- 電圧ノイズ密度が極めて小さい
- 同相モード除去比が高い
- 電源除去比が高い
- レール to レールの入力および出力

このデザイン・アーキテクチャは、DC または低周波帯域で正確で安定な性能を必要とする高ゲイン高精度のシグナル・コンディショニング・アプリケーションを特に対象としています。

その他のゼロ・ドリフト・アンプの選択については、表 3 を参照してください。

低ノイズ・オペアンプのセレクション・テーブルは、AN-940 ア プリケーション・ノート「Low Noise Amplifier Selection Guide for Optimal Noise Performance」に記載してあります。

ノイズの詳細については、3 部構成のウェビナー・シリーズ「Noise Optimization in Sensor Signal Conditioning Circuits」をご覧ください。

- Part 1: www.analog.com/webcast_noiseopt_part1
- Part 2: www.analog.com/webcast_noiseopt_part2
- Part 3: www.analog.com/webcast_noiseopt_part3

表 3.ゼロ・ドリフトのシングル・アンプ

Part Number	V _{SY} (V)	V _{os} Max (μV)	TCV _{os} Max (μV/C)	GBP (MHz)	I _{SY} /Amp Max (mA)	e_N at 1 kHz (nV/\sqrt{Hz})	CMRR Min (db)	PSRR Min (db)	I _B Max (pA)	R-R In	R-R Out
ADA4528-1	2.2 to 5.5	2.5	0.015	4	1.7	5.6	135	130	400	Yes	Yes
AD8628	2.7 to 5	5	0.02	2	1	22	110	115	100	Yes	Yes
AD8638	5 to 16	9	0.06	1.35	1.3	60	118	127	40	No	Yes
AD8538	2.7 to 5.5	13	0.1	0.43	0.18	50	110	105	25	Yes	Yes
ADA4051-1	1.8 to 5.5	15	0.1	0.115	0.018	95	105	110	50	Yes	Yes

©2011 Analog Devices, Inc. All rights reserved. 商標および登録商標は各社の所有に属します。

Rev. A -8/8 -