CANの差動出力信号レベル調整 を実現するシンプルな回路

著者: Darwin Tolentino

コントローラ・エリア・ネットワーク(CAN)シリアル・バス・トポロジーは、ホスト・コンピュータなしにデバイスとマイクロコントローラの相互通信を提供します。アービトレーション不要の通信機能により、コントローラとホスト・プロセッサをそれぞれのデバイス・ノードに配置したままで良く、デバイスとホスト・コンピュータを接続するための複雑なワイヤ・ハーネスも不要になります。

CANバスはCANHワイヤとCANLワイヤの信号を使って、リセッシブまたはドミナントの2種類のレベル状態をとります。差動電圧が0.9Vを上回る場合はドミナント、0.5Vを下回る場合はリセッシブの状態になります。CANコントローラは、ADM3051などのCANトランシーバによって物理層バスに接続します。

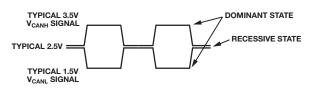


図1. CANバスの信号と状態

CANトランシーバは、自動試験装置(ATE)やテスト・ベンチを用いて特性評価ができます。図2に示す回路では、波形発生器の矩形波信号がCAN信号調整回路ブロックを通りトランシーバに供給されています。高速差動アンプのAD8138を選択したのは、広帯域幅と低歪みのためです。出力側のDCレベル・シフタによって、出力信号の差動レベルを調整しながら、ピーク間レベルを維持することができます。振幅と周波数は、信号発生器によって調整します。

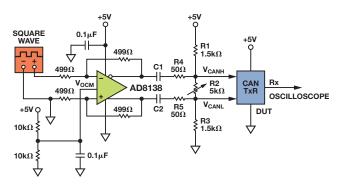


図2. CANトランシーバを駆動するAD8138

5V単電源で動作するこの回路は、コモンモードを電源中央値 とするユニティ・ゲインのシングルエンド to 差動変換アンプ 構成です。R1、R2、R3は、出力信号をCANレベルにスケー リングするDCバイアス回路を形成しています。R2に比べて R4とR5を小さくすることによって、ポテンショメータが2つ の出力信号のそれぞれの振幅を大きく変化させずに信号間の 差を簡単に調整して、可変同相レベルのCAN信号をDUTに 供給します。R1とR3が等しいため、R2を調整しても出力の ACコモンモードに影響しません。R2とともに、R4とR5は、 AD8138アンプの出力側の分圧器の一部を構成します。R4と R5には可能な限り小さい値を選び、出力の減衰と、R2の調整 が各出力のピーク間レベルに与える影響を最小限に抑えます。 R2が短絡した場合、R4とR5のわずかな負荷によってアンプ の出力を保護します。コンデンサC1とC2は、アンプの出力コ モンモードに対してDCバイアスを絶縁します。これらのコン デンサも、抵抗バイアス・ネットワークとともにハイパス・フィ ルタを形成します。そのカットオフ周波数は次のとおりです。

$$f_c = \frac{1}{2\pi[(R_4 + R_5) + (R_2 \parallel R_L) \parallel (R_1 + R_3)]} \frac{C}{2}$$

ここで、C = C1 = C2です。 R_L は、負荷またはDUTの入力抵抗であり、一般に $20 \sim 30$ k Ω 程度です。

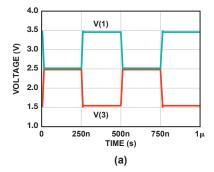
矩形波出力信号に歪みが生じないように、C1とC2は可能な限り大きい値を選んで、入力信号周波数が最悪時カットオフ周波数の10倍になるようにします。この場合、 R_2 ||R_Lは最小です。たとえば、図3(a)に示すレベルを持つ V_{CANH} 信号と V_{CANL} 信号を実現するには、出力(DUT)負荷効果を考慮しないとすると、 R_2 を最小 700Ω にする必要があります。 0.1μ Fまたは 1μ Fのカップリング・コンデンサは、 $1MH_Z$ の信号に対応できます。図3(b)は、 R_2 による差動出力レベルの調整方法を示しています。

これらの出力信号をトランシーバへの V_{CANH} および V_{CANL} 入力として使用すれば、ベンチ・スコープ測定でレシーバのパラメータ(必要な周波数での伝搬遅延、立ち上がり時間、スレッショールド)の特性評価ができます。

著者

Darwin Tolentino [darwin.tolentino@analog.com] は、アナログ・デバイセズ(フィリピン)の高速グループの上級テスト開発技術者です。アンプとリニア製品のテスト開発に取り組み、高速インターフェース製品をサポートしています。アナログ・デバイセズには2000年に入社し、半導体業界で14年の経験があります。





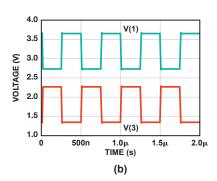


図3. V_{CANH}出力とV_{CANL}出力