世界最高水準の精度と信頼性を有する ピエゾ抵抗式圧力センサの開発

Development of Piezoresistive Pressure Sensors with the World's Highest Level of Accuracy and Reliability

株式会社 山武

徳田 智久 Tomohisa Tokuda

当社の基幹製品である差圧・圧力発信器の心臓部に搭載されるSiピエゾ抵抗式圧力センサを改良することで、従来品 に対して大幅な高耐圧化を達成する理想的なダイアフラム構造とそれを可能にする独自プロセスを開発し、センサの信 頼性を大幅に向上させているので報告する。さらに従来のメタル配線の代わりに半導体拡散抵抗を配線とすることで、 さらなる精度向上を実現しているので併せて報告する。

Improvements have been incorporated into the silicon piezoresistive pressure sensors installed in the central unit of differential pressure and pressure transmitters, which are key products of our company. This has enabled the development of ideal diaphragm structures featuring significantly higher pressure resistance and the unique processes making this possible and the realizing of greatly improved sensor reliability. This paper covers these topics and how installing semiconductor diffused resistors instead of conventional metal wires enables even higher accuracy.

1. はじめに

差圧・圧力発信器は圧力,流量,液位などの計測に使わ れる汎用性の高い工業計器であり,世界中で広く採用さ れている。近年,これらを取り巻く環境は市場のグローバ ル化や世界規模での生産拠点の変化にともない厳しさを 増し,これまで以上に高いコスト競争力と差別化技術によ る製品力強化が必要不可欠な状況となってきている。そこ で,当社で製造・販売している高精度・高機能な差圧・圧力発 信器AT9000 Advanced Transmitter Model GTX (以下 GTX)等に検出素子として内蔵されるSiピエゾ抵抗式圧力 センサの改良を行い,大幅な信頼性,及び精度向上を達成 しているのでここに紹介する。



図1 AT9000 Advanced Transmitter Model GTX

2. センサ概要

2.1 ピエゾ抵抗式の測定原理

センシング方式として利用しているピエゾ抵抗効果とは, 応力による半導体のバンドギャップの変化で説明され,抵 抗率が変化する現象である。⁽¹⁾ピエゾ抵抗係数は,応力に 対する抵抗率の変化を示す係数であり,物質によって固有 の値を持つ。Siの場合では,このピエゾ抵抗係数は,伝導 型,温度,不純物濃度によって変化し,さらに異方性を持 つ。

当社では、検出素子として、p型Siの拡散抵抗で結晶面 (100)を採用している。図2にp型Siの(100)面におけるピエ ゾ抵抗係数の異方性を示す。この面においては結晶方向が <110>方向の時に最もピエゾ抵抗係数が大きくなり、圧力 検出に最適方向となる。逆に結晶方向が<100>の時に、 最もピエゾ抵抗係数が小さく圧力感度最小となり、温度セ ンサなどの最適方向となる。。

測定原理としては、図3に示すとおり、圧力印加時にセン サチップに形成されたダイアフラムの撓みにより発生する応 力を、センサ表面に形成したピエゾ拡散抵抗の抵抗値変化 としてブリッジ回路で検出する方式を採っている。発生応 力、抵抗値変化率、及びブリッジ出力電圧の関係を式(1) に示す。この式が示すように、ダイアフラムの径方向に発生 する σ lと接線方向に発生する σ tとの差である σ l- σ tに比 例する抵抗値変化率 Δ R/Rに伴う電圧が出力される。

Vout = 1/2 (σ l- σ t) π 44·V0 = Δ R/R·V0 式(1) (π 44:<110>のピエゾ抵抗係数)



図2 p型Si (100)面のピエゾ抵抗係数





2.2 センサ従来構造と特徴

当社にて、これまでに高精度・高信頼性を追究することにより得られてきた独自の差別化技術について以下に記載する。

2.2.1 センサチップ構造

当社ではSOI (Si On Insulator)ウエハを用いてセンサチッ プを作製している。これはSiに比べて極端にエッチングレー トの低い埋め込み酸化膜(buried oxide:BOX)層でエッチ ングストップさせることで、ウエハ面内でダイアフラム厚さの 均一性を保つためである。しかし、この構造では強度の弱 いSiO2やSi-SiO2界面で応力集中が起こるため、耐圧の低 い構造となってしまう。そこで、耐圧向上のためにさらに追 加で掘り込むことにより図4に示すような強度の弱いBOX層 付近への応力集中を避ける構造としている。また、センサ 表面には検出素子が形成されており、アルミ配線によりブ リッジ接続されている。



2.2.2 LZS構造

支持台であるガラス台座との僅かな熱膨張係数差やヤン グ率の違いにより接合界面に生じる歪による誤差を排除す る構造をとっている。これをLZS (Low Zero Shift)構造(図 5)と呼び,温度特性及び,静圧特性のSN比が従来比で10 倍以上に向上している。当社センサは、チップ材料としてSi を採用し、台座はガラス材を採用している。異種材料を接 合している限り、誤差成分である温度や圧縮力により発生 する応力を完全になくすことは不可能である。但し、ここで 式(1)に再度注目すると、このノイズ成分の低減には、温度 や圧縮力により発生する径方向の応力と接線方向の応力が 等しく、その差が0であれば良いことが分かる。このことに 注目し、センサチップと台座との接合部の形状を最適化す ることで、σ1とσtの値を等しくし、温度や圧縮力により 発生する応力によるノイズ成分を極力抑えることのできる構 造となっている。



2.2.3 Si / Glass / Si 三層PKG

センサチップ・台座を圧力容器であるステンレス鋼にパッ ケージしているが、ステンレス鋼との熱膨張係数ミスマッチ により熱応力が発生する。この応力のチップへの伝達を十 分に減衰させる目的として、図6に示すように、Siチューブを 導入している。これにより、PKGから受ける誤差要因の排 除を可能にしている。



2.2.4 ゼロ点安定化技術

計測値の信頼性を論じる際,しばしばゼロ点のドリフト が問題になる。当社ではこの問題を解決するため,センサ ゲージ形成の際のイオン注入プロファイルを独自に最適化 し,ドリフト発生の原因であるイオン性不純物に対する耐 性向上に成功している。図7に示すように,本来特性を保証 していない限界動作領域(125℃)においても17ヶ月以上で 0.01%F.S.以下と工業用差圧・圧力発信器における世界最高 水準の安定性,信頼性を実現している(図7)。



3. さらなる高信頼性化・高精度化

前述のとおり、我々の開発したピエゾ抵抗式圧力センサ は、長年の開発から得た様々な技術を集約した高精度、高 信頼性のセンサである。しかし、従来の構造では、最も低 い微圧レンジの実現が困難であった。これは、差圧センサ のLP (Low Pressure)側の耐圧が使用圧力の70倍という厳 しいスペックの中、スパンと耐圧のトレードオフを達成するこ とが同構造では極めて困難だったためである。一方でスペッ ク内であっても、厳しい使用環境でウォーターハンマーやア コースティックショックなどにも耐える信頼性の高いセンサ が求められている。このような要求に応えるため、我々はセ ンサの耐圧を極限にまで高めた。具体策として、設計上のア プローチ (R付)とプロセス上のアプローチ (ノッチレス)の両 方により解決している。さらに低圧レンジになるほどヒステ リシスの問題も大きくなってくる。これについても、設計上の アプローチ (配線メタルレス化)により課題解決している。

3.1 従来構造の課題点

従来構造のセンサは、アルカリのエッチング液による異方 性エッチングでダイアフラムを形成していたため、面方位の関 係からエッチング終端部に54.74°の角ができ(図4)、この角 が応力集中箇所となるため耐圧が低かった。そこで、高耐圧 化を実現する手段として、この角にRをつけ、応力を分散させ る構造が有効と考えた。この考えのもと、理想的なダイアフ ラム構造の実現に成功しているので以下に記載する。

また,従来センサは配線材料にアルミを使用しているため,温度サイクルが加わった際に主にこの異種材料界面に

発生するすべりのためゼロ点シフト(以下サーマルヒステリ シス)が発生する。また低圧レンジになるほど、この影響が 大きく、最も低圧の微圧レンジでは深刻な問題となる。これ に対しても配線に半導体拡散抵抗を導入することでヒステ リシスを低減することで解決しているので以下に記載する。

3.1.1 新ダイアフラム構造の実現

R付ダイアフラムの構造を実現するために、従来のエッチ ング手法であるウェットエッチングではなく、ICP-RIEによる ドライエッチングを導入した。また、チップサイズは極力小 さい方が好ましく、そのためには開口部面積を極力小さくす る必要がある。R付ダイアフラム作製プロセスの概要を下記 に記載する。

- (1)1次掘り:SOIのBOX層までのエッチング。Bosch Process と呼ばれるエッチングとエッチング側壁保護を繰り返 しながら行うエッチング手法を用い、垂直、もしくは逆 テーパー形状となるようなトレンチ構造を形成する。こ れにより、ダイアフラム寸法からの開口部の広がりをゼ ロ以下にしている。
- (2)BOX層の除去:BHF (Buffered HF)によるウェットエッ チング。
- (3)2次掘り:等方性エッチング (Non-Bosch Process)による 深堀り。等方性エッチングで行うことにより、エッチング 時間に伴う寸法のR形状が形成される(図8)。



図8 R付ダイアフラム

但しこの構造では、図9に見られるように、SOIウエハで 実施していることによる、ドライエッチングの際にノッチと呼 ばれるくぼみが酸化膜界面で発生する。これは従来構造と 同じ応力集中箇所となりうるという懸念点があるため、以下 で検証した。



図9 ノッチ構造

ノッチは低圧以下のレンジでは問題ないが. より使用圧 の高い中圧レンジでは、LP耐圧が0.9倍と逆に低下してしま うことが耐圧試験結果より分かった。図10にチップ破壊後 の断面図を示すが、チップ破壊はノッチ部を起点としてい ることが分かる。また、図11にはノッチ形状ダイアフラムと ノッチフリーの理想的な形状のダイアフラムのLP印加時の 発生応力分布を比較したシミュレーション結果を示してい る。ノッチ形状ダイアフラムでは、ノッチ部分が新たな応力 集中部となり酸化膜の破壊応力を超える応力が発生してい ることが分かる。それに対しノッチフリー形状ではBOX層 領域に酸化膜の破壊応力を超える応力発生は見られない。 以上の結果より、LP耐圧低下の原因は、ノッチ形状であ り、ノッチが新たな応力集中部となるため、Rによる応力分 散効果が生かしきれないためであると結論付けた。またこ れに対応するため、ノッチ形状の発生を解消し、尚かつさ らなる高耐圧化実現のため、プロセスの最適化により図12 の様な形状を達成している。



図10 チップ破壊断面観察結果





図11 ノッチ有(上)とノッチ無(下)のLP印加時の 応力分布シミュレーション結果比較



図12 ノッチフリーR付ダイアフラム断面図

3.1.2 評価結果

新ダイアフラム構造の耐圧について、各レンジ毎に従来品 と比較した結果を表1に示す。全レンジとも従来構造の耐圧 を基準としての耐圧向上率で表記している。微圧レンジで は従来構造の6倍以上、低圧レンジでは3.3倍以上、中圧レ ンジでは2.8倍以上と各レンジ大幅な高耐圧化を達成してい る。

以上により, 従来構造に対して大幅な高耐圧化を実現す る理想的なダイアフラム構造であるR付ノッチフリーダイアフ ラムの作製に成功している。この新ダイアフラム構造の導入 により, 微圧レンジ実現において課題であったスパンと耐 圧のトレードオフを達成している。さらに他レンジにも導入 することで, 実使用環境で予想されるより強いウォーターハ ンマーやアコースティックショックなどの過酷な使用環境へ の耐性が向上され, より信頼性の高いセンサとなっている。

測定レンジ	LP耐圧評価結果 (従来構造比)
微圧	6倍
低圧	3.3倍
中圧	2.8倍

表1 耐圧結果(従来比較)

3.1.3 配線メタルレス化

既存センサでは、チップ上に配置した個々のセンサでブ リッジ回路を形成するための配線材料としてアルミを用い たメタル配線を採用していた。センサ抵抗はシリコン表面へ の埋め込み抵抗として形成し、シリコン表面は保護膜として の酸化膜が形成されている。メタル配線はこの酸化膜にコ ンタクト用の穴をあけ、チップ全面に引き回す構造を採って いた。しかしながら、この方式ではサーマルヒステリシスが 大きくなることがあり、この原因が以下の2点であることが 分かっている。

- ① メタルと酸化膜界面にストレスが発生する。
- ② メタルで埋め込まれたコンタクト穴が酸化膜とシリコンの 界面に熱ストレスを発生させるが、このコンタクト穴が多 くなる。

また,低圧レンジになるほど,チップの圧力検出感度が 高くなるため,この熱ストレスの影響が顕著に出ることとな る。このため従来構造の低圧レンジではサーマルヒステリシ スが大きくなり,最も低圧の微圧レンジ実現に対して,深刻 な問題となっていた。そこで、配線としてセンサ素子同様の 半導体の拡散抵抗を導入し、可能な限り異種材料を排除 することで、サーマルヒステリシスの低減を図った。つまり、 図13に示す様に、拡散抵抗を抵抗値、電流パス方向、ブ リッジバランス等を考慮して配線として引き回すことで、メタ ルは外部接続用のボンディングパッド用途のもののみとする ことが可能となり、下記の効果が得られる。

- ① メタルが最小限となる。
- ② コンタクト穴数が半減でき、かつ、センサ部より遠ざけられる。



図13 チップ配線形成方法

図14に図13の内容を考慮して設計したチップレイアウトを 記載する。図で確認されるパターンは主にメタル部であるが メタルが大幅に削減できることが(a)(b)図の比較により確 認できる。また,差圧,静圧センサ接続用のコンタクト穴を 従来構造に比べて半分以下に減らすことができている。



3.1.4 評価結果

上記2種類のチップでのサーマルヒステリシスの実測定結 果を図15示す。グラフは従来品の最大値を1とした相対比較 結果である。ヒステリシス対策が功を奏し半減できている ことが確認できる。



前述の高耐圧化ダイアフラムと合わせることで、微圧レン ジの実現が可能となり、圧力センサの全ラインナップを揃え ると共に、従来構造に対し、さらなる高精度化を実現してい る。

4. おわりに

新たに理想的なダイアフラム構造とそれを可能にする独 自プロセスを導入することで、センサの信頼性を向上させる ことに成功し、さらに同時に拡散抵抗配線を導入すること で、精度向上にも成功している。

今後も世界を代表するピエゾ抵抗式圧力センサの老舗と して、さらなる高精度化、高信頼性化、高機能化に向けて あくなき追究を続け、技術に、かつ製品に、より一層の磨き を掛けていく所存である。

参考文献

- 米田雅之:ピエゾ抵抗式圧力センサの最適設計, Savemation Review, Vol.18, No2, pp.2-11(2000)
- (2) C. S. Smith: Phys. Rev. Vol.94, No.1, p42-49(1954)
- (3) K. Matsuda, K. Suzuki, Y. Kanda: The 7th International Conference on Solid State Sensors and Actuators, p221-223(1993)

著者所属

徳田 智久 マイクロデバイス生産開発部 研究開発グループ