

Wafer Bonding of Polycrystalline Spinel with LiNbO<sub>3</sub>/LiTaO<sub>3</sub> for Temperature Compensation of RF Surface Acoustic Wave Devices — by Keiichiro Geshi, Kanji Teraoka, Yutaka Tsuji, Akihito Fujii, Yoshihiro Imagawa, Shigeru Nakayama, Ken-ya Hashimoto, Shuji Tanaka, Kentaro Totsu and Hideki Takagi — This paper proposes use of polycrystalline spinel for the temperature compensation of radio frequency (RF) surface acoustic wave (SAW) devices. It shows that spinel can be bonded with LiTaO<sub>3</sub> (LT) and LiNbO<sub>3</sub> (LN) wafers using the adhesive and direct bonding techniques. Series of RF SAW resonators were fabricated on the LT (LN)/spinel structure, and their performance, including the temperature coefficient of frequency (TCF), was measured. For comparison, SAW resonators employing Si and sapphire in place of spinel were also fabricated. The result indicated that the polycrystalline spinel offers TCF improvement better than the other materials.

Keywords: spinel, wafer bonding, SAW resonator, temperature compensation, temperature coefficient of frequency

# 1. 緒 言

タンタル酸リチウムおよびニオブ酸リチウム (LT/LN) は、 RF-SAW デバイスの圧電材料として幅広く使用されている。 LT/LN の特長は、電気機械結合係数が高いことである。一 方で、温度特性が悪いことが欠点となっている。温度特性の 評価指標としては、一般に周波数温度特性 (TCF) \*1が使 用される。温度特性の改善手法のひとつにLT/LN に熱膨張 係数 (CTE) の小さな支持基板を接合する方法が報告され ており<sup>(1)~(5)</sup>、既に量産化されているものもある<sup>(3)</sup>。支持 基板としてシリコン、ガラスおよびサファイアを使用した 例が報告されている。その中では高い剛性と小さな CTE を 有すサファイアが最も優れた TCF の改善を示している。し かし、サファイアは価格が高いため、幅広く使用されるに は至っていない。**表1**に当社の多結晶スピネル (MgAl<sub>2</sub>O<sub>4</sub>) の特性を示す。スピネルはサファイアに次ぐ高いヤング率

特性	スピネル	ガラス	シリコン	サファイア
化学式	MgAl <sub>2</sub> O <sub>4</sub>	SiO <sub>2</sub>	Si	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>
結晶系	多結晶	非晶質	単結晶	単結晶
密度(g/cm <sup>3</sup> )	3.58	2.20	2.33	3.98
ヤング率(GPa)	280	70	120	470
ヌープ硬度(kgf/mm <sup>2</sup> )	1400	600	1150	2000
熱膨張係数 (ppm/℃)	7.3	0.6	3.4	7.7
熱伝導率(W/mK)	16.9	1.4	163	33.0

表1 支持基板材料の主要特性

と小さいCTEを有していることがわかる。さらに、スピネ ルはサファイアよりも硬度が低く、また焼結製法により製 造される多結晶体であることから切断・研磨等の加工性に 優れているという特徴がある。

本論文では、RF-SAW デバイスの温度特性改善のための 支持基板として当社のスピネルの適用について検討した結 果を報告する。はじめに、スピネルとLT/LNのウエハ接合 を中心とした SAW デバイスの製造プロセスに関して述べ る。その後、RF-SAW デバイスとしての特性について議論 する。

### 2. RF-SAW デバイスの製造プロセス

スピネルを接合した RF-SAW デバイスの製造プロセスは 次の3ステップより構成される:

1. スピネルとLT/LNのウエハ接合

2. ダイシングとLT/LN 面の研削・研磨加工

3. 電極の形成

なお、本研究では4インチウエハでの接合を行ったあと にダイシングし、研削・研磨加工および電極形成を行った。 これは、同じ接合条件で異なる膜厚の試料を得るためであ る。実用の際には4インチウエハで SAW デバイスの作製 まで行い、最後にダイシングを行う。

**2-1 スピネルとLT/LNのウエハ接合** には接着接合法および直接接合法を検討した。接着接合法 には一般に低コストという長所があるが、デバイス製造過 程での接着層の安定性に懸念がある。一方、直接接合はそ のような問題はないが、ウエハの接合面には高い平坦性と 表面洗浄度が要求される。

#### (1) 接着接合

はじめに、接着剤の硬化方法について検討を行った。硬 化方法として、UV硬化型、加熱硬化型、常温硬化型の3 種類を検討した。スピネルとLT/LNとのCTEの差が大き い(>10ppm/℃)ことから、加熱硬化型では大きく反る ことが予想されるので適応は難しいと判断した。次に、常 温硬化型接着剤を検討したところ反りなく接着することは できたが、接着力が弱いため、SAWデバイス製造過程で 接着剤の剥離が見られた。一方、UV硬化型はUV照射方 法に注意を払えば、硬化時に発熱を抑えられ反りなく接合 でき、またスピネルはUV波長帯域の透光性に優れており 効率的かつ高強度に接合できる。このことを実験により確 認したことから硬化方法をUV硬化型に決定した。

次にUV硬化型の中で使用する接着剤を選定した。選定 条件はウエハ接合後、反りが無視できる程度になるように、 硬化収縮率の小さいこととした。また、SAW デバイス作 製のためのプロセスに耐えられるために、耐熱性や接着強 度を備えていることも必要である。文献(6)に基づき、デ バイス製造工程で十分に耐性のある接着剤を見出すことが できた。

以上により選定した接着剤を用いて接合されたウエハの 断面図を**写真1**に示す。接着層の厚みはウエハ全面で均一 に3µmであることを確認した。



以上の取り組みにより、4インチウエハ形状でスピネル とLT/LNを**写真2**に示すようにボイドなく貼りあわせるこ とに成功した。



写真2 直接接合4インチウエハ(LT/スピネル)

**2-2** ダイシングとLT/LN面の研削・研磨加工 ダイ シングとLT/LN面の研削・研磨加工接合したウエハを 10×20mm<sup>2</sup>サイズのチップにダイシングしたあとLT/LN 面を研削し、最後に表面を研磨した。また、ここで膜厚比 をLT/LN層に対する支持基板の厚みと定義する(図1)。



写真1 接着接合4インチウエハの断面図(LT/スピネル)

(2) 直接接合

接合方法は接着接合と同様の理由で常温接合型に限定 し、その中で表面活性化接合法(SAB法)とプラズマ接合 法について検討した結果、加熱せずに十分な強度を達成す るにはSAB法が最適であると判断した<sup>(7)、(8)</sup>。

SAB法には接合面に高い平坦性が要求されることからウ



図1 ダイシング・研磨後の接合チップと膜厚比

**2-3 電極の形成** 圧電基板上にレジスト膜を形成 し、電子ビームで SAW 共振子を直接描画し、リフトオフ することで接合基板上に1ポート SAW 共振子を作製した。 **表2**に共振子の設計を示す。

## 3. RF-SAW デバイスとしての特性

はじめに、支持基板の選択がTCFに与える影響を調査す るためにスピネル、サファイア、シリコンをそれぞれ支持 基板として接合した SAW デバイスを作製し、TCFを観測 した。圧電基板としては、64°YX-LNを選択し、測定温度 範囲は+10℃から+80℃とした。また、膜厚比を6とした。

表2 SAW 共振子の設計パラメータ

設計パラメータ	設計値
電極材料	Cu
電極膜厚(nm)	200
電極周期 <i>p</i> ⊢ (µm)	3.6
開口長(µm)	54 (15λ)
IDT対数	60
反射器本数	40

表3に測定したTCFの結果を示す。スピネル接合により 20ppm/℃以上もTCFが改善した。また、スピネルを直接 接合したSAWデバイスはサファイアを含む他材料よりも 優れたTCFを示した。

表3 各種支持基板を接合した SAW デバイスの TCF(膜厚比6 に補正)

±445	TCF (ppm/℃)		
又村埜似	直接	接 着	
スピネル	-61	-68	
サファイア	-63	-70	
シリコン	-68	-71	
接合せず	-	-82	

接着接合の場合、直接接合に比べてTCFの改善は小さく、 支持基板による差も小さかった。この原因としては、接着 層により応力緩和が発生し、支持基板によるTCFの改善効 果を弱めたことが考えられる。この問題を解決するには接 着層をより薄くする必要があると考える。

スピネルを直接接合した SAW デバイスに関して詳細な 検討を行うため、膜厚比と TCFの相関を調査した。圧電 基板には 42°YX-LTを選定した。測定温度範囲は同様に +10℃から+80℃とした。

図2に各膜厚比において測定した TCF を示す。膜厚比



図2 スピネル直接接合 SAW デバイスの各膜厚比における TCF

15の場合にはTCF は−42から−18ppm/℃まで改善してい ることがわかった。これは過去に報告されているシリコン やサファイアを支持基板として使用したものよりも明らか に良い値である。膜厚比20の時にTCFが少し悪くなって いるが、この現象は本質的なものではなく、LTを非常に薄 く研磨する際に生じた加工歪みによるものと考える。

この時の圧電特性を検討するため位相速度 (*V*<sub>r</sub>) (=*f*<sub>r</sub>*p*<sub>1</sub>) と電気機械結合定数 (*K*<sup>2</sup>) を**表4**に示す。なお、*K*<sup>2</sup>は次の ように定義する。

$$K^{2} = (\pi f_{\rm r}/(2f_{\rm a}))/\tan(\pi f_{\rm r}/(2f_{\rm a})) \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot (1)$$

ここで、frは共振周波数、faは反共振周波数であり、pi は電極周期である。

この結果から、*V*<sub>1</sub>は膜厚比を変えてもほとんど変化してい ないことがわかる。一方、*K*<sup>2</sup>はスピネル接合により明らかに 増加している。この現象は文献(4)でも報告されている。 これは接合に伴う内部応力の発生に基づくと考えられる。

表4 スピネル直接接合 SAW デバイスの各膜厚比におけるデバイス特性

膜厚比	TCF ppm/℃	K <sup>2</sup> %	Vr m/s
接合せず	-42	7.1	3658
2.5	-34	8.1	3690
5	-27	8.4	3654
10	-22	8.8	3640
15	-18	8.8	3643
20	-21	8.1	3672

図3に膜厚比15におけるインピーダンス特性を示す。 1,011MHzに高い共振のQ値が見られる。また、インピー ダンス比は60dB以上を達成している。



図3 スピネル直接接合 SAW デバイスのインピーダンス特性(膜厚比15)

一方、1,021MHz付近にスプリアスを観測しているが、 これは、LTから伝播したバルク波が接合部で反射すること により発生したと考えられる。この現象は実用段階では抑 制することができる。

## 4. 結 言

本研究では、RF-SAW デバイスの温度特性改善のための 支持基板として当社のスピネルの適用を検討した。スピネ ルはLT/LNと接着接合および直接接合において接合するこ とが可能であり、他材料と比較して優れたTCFを有するこ とを実証した。さらに、圧電特性の検討からスピネル接合 に伴う特性の低下は見られず、逆に電気機械結合定数が1-2%程度向上することを確認した。

以上より、スピネルは優れた温度特性改善効果と低価格 により有益なRF-SAW デバイスの支持基板となると結論付 けた。

## 5. 謝辞

実験に御協力頂いた千葉大学 大森達也博士、稲葉真央 氏、東北大学 邉見政浩氏、並びに産総研 前田敦彦氏に 感謝いたします。なお、本研究において、東北大学試作コ インランドリを利用して一部の実験を行いました。

#### 用語集-

※1 周波数温度特性(TCF) 周囲温度の変化による周波数の変化。小さい方が良い。

- K. Eda, K. Onishi, H. Sato, Y. Taguchi and M. Tomita, "Direct Bonding of Piezoelectric Materials and Applications," Proc. IEEE Ultrason. Symp., pp. 299-309 (2000)
- (2) K. Yamanouchi, K. Kotani, H. Odagawa and Y. Cho, "Theoretical Analysis of SAW Propagation Characteristics Under the Strained Medium and Applications for High Temperature Stable High Coupling SAW Substrates," IEEE Ultrason. Symp., pp. 239-242 (1999)
- (3) M. Miura, T. Matsuda, Y. Satoh, M. Ueda, O. Ikata, Y. Ebata and H. Takagi, "Temperature Compensated LiTaO<sub>3</sub>/Sapphire SAW Substrate for High Power Applications," Proc. IEEE Ultrason. Symp., pp. 573-576 (2005)
- (4) B. P. Abbott, J. Chocola, K. Lin, N. Naumenk and J. Caron, "Characterization of Bonded Wafer for RF Filters with Reduced TCF," Proc. IEEE Ultrason. Symp., pp. 926-929 (2005)
- (5) H. Kobayashi, K. Tohyama, Y. Hori, Y. Iwasaki and K. Suzuki, "A Study on Temperature- Compensated Hybrid Substrates for Surface Acoustic Wave Filters," Proc. IEEE Ultrason. Symp., pp. 637-640 (2010)

- (6) K. Park, M. Esashi and S. Tanaka, "Preparation of Thin Lithium Niobate Layer on Silicon Wafer for Wafer-level Integration of Acoustic Devices and LSI," IEEJ Transactions on Sensors and Micromachines, 130 (6), pp. 238-241 (2010)
- (7) H. Takagi and R. Maeda, "Direct Bonding of Two Crystal Substrates at Room Temperature by Ar-Beam Surface Activation," Journal of Crystal Growth, 292, pp. 429–432 (2006)
- (8) T. Suni, K. Henttinenm, I. Suni and J. Makinen, "Effects on Plasma Activation on Hydrophilic Bonding of Si," Journal of The Electromechanical Society, 149 (6), pp. 348–351 (2002)

# 執筆者 下司慶一郎\*:ハイブリッド製品事業部 技術部 光学セラミックスの開発に従事

寺岡	寛二	:ハイブリッド製品事業部 技術部 主席
辻	裕	:ハイブリッド製品事業部 技術部 グループ長
藤井	明人	:ハイブリッド製品事業部 製造部 グループ長
今川	善浩	:ネットワーク営業本部 ハイブリッド営業部 主席
中山	茂	:ハイブリッド製品事業部 技術部 部長
橋本	研也	:千葉大学大学院 工学研究科 教授(工学博士)
田中	秀治	:東北大学大学院 工学研究科 准教授(工学博士)
戸津俊	建太郎	:東北大学大学院 マイクロシステム融合研究開発センター 准教授(工学博士)
高木	秀樹	:産業技術総合研究所 集積マイクロシステム研究センター チーム長(工学博士)

\* 主執筆者