ニチアス 技術時報

No. 408

2025年 1号



マキベエ®の耐火被覆1.5時間認定取得

●【技術レポート】



ニチアス技術時報 No.408 2025年 1号

目次

【巻頭言】	
◆新年雑感	1
取締役 上席執行役員 高機能製品事業本部長	龍光 幸徳
【製品・サービス紹介】	
◆半導体市場向けブレイザーシリーズ	
耐熱・耐腐食ガス・耐プラズマ・耐蒸気・耐薬品 パーフルオロエラストマー	2
工業製品事業本部	ゴム事業推進室
【製品・サービス紹介】	
◆「Thermofit®」省エネ診断システムの概要と Thermofit 診断 Pro & Thermofit 診断 Lite の	紹介 7
基幹産業事業本部	プラント技術部
【技術レポート】	
◆温度依存性を考慮した、積層防音材設計の音響特性最適化に関する研究	12
研究開発本部 試験解析室	三木 達郎
【技術レポート】	
◆マキベエ®の耐火被覆 1.5 時間認定取得······	17
建材事業本	部 技術開発部
【トピックス】	
◆ SEMICON Japan 2024 に出展	20

送り先ご住所の変更、送付の停止などにつきましては、下に記載のフォームよりご連絡ください。 なおその際は、宛て名シールに記載されている<u>7桁のお客さま番号</u>を必ずお知らせくださいますよう、お願いいたします。

〈技術時報定期購読の宛先変更・停止 申し込みフォーム〉



ニチアス 技術時報 宛先



本誌の内容は当社のホームページでもご紹介しております。 https://www.nichias.co.jp/

> 〈連絡先および本誌に関するお問い合わせ先〉 ニチアス株式会社 経営企画部広報課

TEL: 03-4413-1194 E-mail: info2@nichias.co.jp

新年雑感



龍光幸 徳 取締役 上席執行役員 高機能製品事業本部長

明けましておめでとうございます。

旧年中は格別のご厚情を賜り、誠にありがとうございました。

2024年は、私たち日本において新年早々自然災害に見舞われた年となりました。能登半島地震は、 多くの人々に深い悲しみをもたらし、自然災害のおそろしさを突きつけました。被災された皆さまには、 心よりお見舞い申し上げますとともに、一日も早い復興を心から願っております。世界に目を向けますと、 ウクライナ情勢の長期化、インフレによる物価高、そして気候変動による異常気象など、さまざまな 課題が山積する一年となりました。

さて、2025年はどのような年になるのでしょうか。世界経済は依然として不透明な状況が続いていま すが、一方で、デジタル技術の革新は日進月歩であり、私たちの生活や働き方を大きく変えようとして います。特に生成AIの登場は、さまざまな産業に新たな可能性をもたらし、社会全体の構造を変革する 力を持つと期待されています。また環境問題への対応が企業の存続を左右する重要な年となるでしょう。

そのような中で弊社は、AIなどのデジタル技術を積極的に採用することにより DXを加速させ業務効 率をはかるだけではなく、新たなビジネスモデルの創出につなげ、会社の競争力を高めてまいります。 また、環境問題への対応としては、2024年3月パリ協定に基づく温室効果ガスの排出削減目標である SBT (Science Based Targets) の認定機関に対してコミットメントレターを提出し、2年以内にSBT 認定取得を目指すことを表明しました。4月にはカーボンニュートラル宣言を改定し、自社において 排出される温室効果ガス(Scope1,2)の削減目標として「2030年度までに42%削減(2021年度比), 2050年カーボンニュートラル達成」を目指すことを公表しました。

本年は改めて、環境負荷低減を経営の最重要課題の一つとして位置づけ、今まで以上に再生可能エネ ルギー導入, 資源循環などに力を入れると同時に, 1896年の創業から培ってきた「断つ・保つ」®の 技術で、環境に配慮しかつ差別化できる製品やサービスの開発に力を入れることで、お客さまのニー ズに応え、持続可能な社会の実現に貢献してまいります。

「ニチアス技術時報 | とともに、本年も弊社製品・サービスへの一層のご愛顧を賜りますよう、よろ しくお願い申し上げます。

半導体市場向けブレイザーシリーズ

耐熱・耐腐食ガス・耐プラズマ・耐蒸気・耐薬品 パーフルオロエラストマー

工業製品事業本部 ゴム事業推進室

1. は じ め に

弊社のパーフルオロエラストマー(FFKM)製品の取り扱い事業は1990年からスタートし、当初はポリマーメーカーよりフルコンパウンドを購入し、製造技術の基盤を確立してきました。その後、半導体を始めとする有望市場への本格参入を目的に、独自の架橋技術と配合技術の基盤を確立し、各市場の高い要求に応える高機能FFKM製品「ブレイザー®(BLAZER®)」(以下、ブレイザー)をシリーズ化し事業展開しております。本稿では、半導体市場向けのブレイザーの特長と技術について紹介します。

2. 半導体市場向けブレイザーシリーズ

表1に、各半導体製造装置に適したブレイザー を示します。

3. 製品概要

3.1 ブレイザーネクスト (BNX), ブレイザー ネクスト-E (BNX-E)

BNXは耐熱目安温度335℃の超耐熱グレード FFKM製品です。オリジナル触媒により高耐熱な 架橋構造(トリアジン環)を高誘導させる架橋技 術で耐熱性を大幅向上させました。

BNX-Eは耐高温フッ素ガスグレードFFKM製品です。BNX同様の架橋技術で耐熱性を持たせつつ、配合するカーボンブラック種の選択によっ

	表1	ブレイザーのラインアップ)
--	----	--------------	---

半導体製造装置	t	材質	製品名	耐熱目安温度 [℃]	特長
酸化拡散炉 LPCVD		FFKM*1	ブレイザー®ネクスト (BNX)	335	耐熱性
Dryポンプ		FFKWI	ブレイザー®ネクスト-E (BNX-E)	310	耐F2性
各成膜装置 エッチング装置	DRY	FFKM	ブレイザー ® C3(BC3) ブレイザー ® C4(BC4)	300	耐プラズマ性
レジスト除去装置 メタル用装置		特殊 FKM* ²	ブレイザー ® FC(BFC) ブレイザー ® FE(BFE)	200	耐プラズマ性 低コスト
洗浄・乾燥装置 コータ・デベロッパ CMP関連装置	WET	FFKM	ブレイザー * S2 (BS2)	320	耐薬品性耐蒸気性
エッチング, レジスト除去装置	WEI	I T I I I I I I I I I I I I I I I I I I	ブレイザー®A (BA)	210	低溶出金属

※1テトラフルオロエチレン-パーフルオロアルキルビニルエーテルの共重合体。

※2 ビニリデンフルオライドとヘキサフルオロプロピレンの共重合体に代表される主鎖の一部にC-H結合を含むフッ素エラストマー。

てBNXでは対応できない耐高温フッ素ガス性を 大幅向上させました。

酸化拡散炉やDryポンプに限らず、耐熱用途や ハロゲン系の高温ガスを使用する箇所にて、長期 安定したシール性が期待でき、メンテナンスコス ト低減に貢献します。

■ BNX, BNX-Eの技術 BNX, BNX-Eの技術は、図1に示すとおりです。

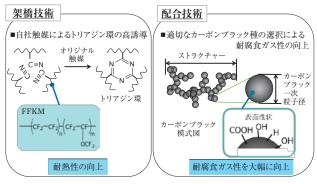


図1 BNX, BNX-Eの技術

■耐熱性

耐熱性は、大気下での長期圧縮永久ひずみで評価することが一般的で、シール限界の指標は80%とされています。

BNX, BNX-Eの300℃圧縮永久ひずみは, 経過 時間に伴う上昇傾きが小さく, 長期シール性が非 常に優れることが分かります (**図2**)。

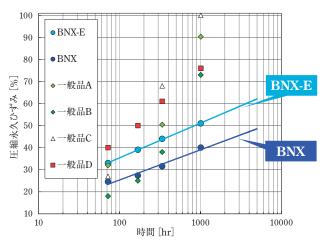


図2 圧縮永久ひずみ試験結果

〈試験条件〉

• 試料形状: ϕ 3.53 × 30mm

• 試験時間: 72, 168, 336, 1008hr

• 圧 縮 率:19.7% (常温時)

■耐フッ素ガス性

酸化拡散工程のクリーニングガスとして一般的に使用されるフッ素ガスを用いた暴露試験を行いました。Oリングの断面にフッ素ガスを暴露した後の外観観察結果と重量変化を図3に示します。

		BNX-E	BNX	一般品A	一般品B	一般品C	一般品D
外観	試験前	3 mm	3 mm	3 mm	3mm	3 mm	3 mm
観	試験後						
	結果	変化なし	溶融	溶融	溶融	溶融	変化なし
重	量変化率 [%]	0.22	-0.08	0.10	- 0.23	-0.23	0.04

図3 フッ素ガス暴露試験結果(劣化状態:低分子化したポリマーが溶融し,外観面が透明化した状態)

〈試験条件〉

• 試料形状: ϕ 3.53 × 10mm

ガス種:F₂/N₂=1/4

・温 度:250℃・圧 力:400Torr

• 暴露時間: 60min

BNX-Eは、溶融せず重量変化率も小さいため、一般品A・B・Cよりもフッ素ガスへの耐性が優れており、また、一般品Dと比較して耐フッ素ガス性が同等といえます。さらにBNX-Eの架橋構造はトリアジン構造であるため、前述の図2に示すとおり、一般品Dより圧縮永久ひずみに優れます。

3.2 ブレイザー C3 (BC3), ブレイザー C4 (BC4)

BC3, BC4は耐プラズマグレードFFKM製品です。BNX同様のトリアジン高誘導による耐熱性と配合技術によって、耐熱性(300°C)と耐プラズマ性を実現させております。

※BC3とBC4の色調は黒色ですが、架橋由来の色であり、カーボンブラックは配合しておりません。

本製品の対象装置・特長を**表2**に示します。 NF_3 ガスなど腐食性ガスを使用する場合はBC3, O_2 ガスをメインで使用する場合はBC4の使用を推奨いたします。

■耐プラズマクラック性

半導体製造装置のチャンバー内で使用されるOリングは、プラズマによるクラック発生でリークが問題となることも多く、耐クラック性が重要視されます。耐クラック試験は**図4**に示すようなジグでサンプルを延伸し、表面波プラズマエッチン

表2 対象装置・特長

	BC3	BC4
対象 装置	プラズマ CVD*装置 メタル CVD装置 プラズマエッチング装置	オキサイドエッチング装置 プラズマアッシング装置
ガス種	NH ₃ , TFOS, NF ₃ , CF ₄ , O ₂	Cl ₂ , HBr, CF ₄ , O ₂
特長	・耐NF₃性・耐クラック性・無機フィラーフリー・金属フリー	・耐 O₂性 ・耐クラック性 ・耐ダイレクトプラズマ ・金属フリー

※ CVD: Chemical Vapor Deposition (化学気相成長)

グ装置 (SWP) を用いて試験を実施いたしました。 結果を図5に示します。

〈試験条件〉

• 試料形状:AS568-214(φ 3.53 × ID25.00mm)

• ガス 種: O₂ / CF₄ = 2000 / 40 sccm

・圧 力:133Pa
・出 力:2000W
・暴露時間:240min
・伸ばし率:15%

今回の試験では、BC3、BC4のクラック発生時間は弊社従来品のBNXや一般品より2倍以上長く、耐クラック性に優れていることが確認され、BC3、BC4はプラズマ環境下において長期間安定したシール性が期待できます。

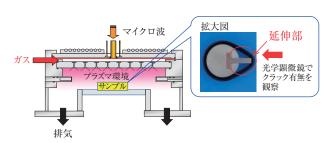


図4 表面波プラズマエッチング装置 (SWP) と延伸ジグの概略図

	BC3	BC4	BNX	一般品E	一般品F
クラック 発生時間 [min]	180	150	60	80	40
0	3 mm	3 mm	3 mm	3 mm	3 mm
40		0			
60		1900000			
80		(TEACHING	カラッ	ク発生	31/2
120		(TRANSPORT		761	
150			CONTRACT.		
180		-17/000-1	vinday.	破断	
240	The State of the S	- Allendary	112 de 1		

図5 クラック発生時間と外観写真

3.3 ブレイザーFC(BFC), ブレイザーFE(BFE)

BFC, BFE は耐プラズマグレード特殊 FKM 製品です。独自のブレンド技術により、プラズマによる O リングの重量減少やクラック発生を抑えるとともに、低コスト化を実現しています。

本製品の対象装置を**表3**に示します。CVD装置ではBFC、オキサイドエッチング装置ではBFEの使用を推奨いたします。

■製品ポジション

製品ポジションを図6に示します。BFC, BFE は汎用FKM製品では過酷であるプラズマ環境で優位性を出せるだけでなく、FFKM製品ではオーバースペックであった箇所でのコストダウンにもなります。

■耐プラズマ性(重量減少率)

図4と同じ表面波プラズマエッチング装置 (SWP) を用いてプラズマ暴露による重量減少率 を評価いたしました。結果を図7に示します。

〈試験条件〉

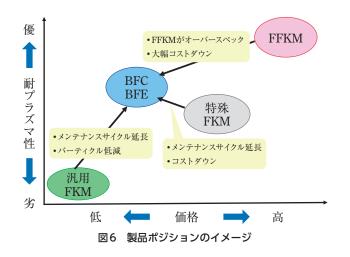
• 試料形状: ϕ 3.53 × 30mm

• ガス 種: O₂ / CF₄ = 2000 / 40 sccm

• 圧 力:133Pa

表3 対象装置

	BFC	BFE
対象 装置	プラズマ CVD 装置 メタル CVD 装置 プラズマエッチング装置	オキサイドエッチング装置 プラズマアッシング装置
ガス種	NH ₃ , TFOS, NF ₃ , CF ₄ , O ₂	Cl ₂ , HBr, CF ₄ , O ₂



• 出 力: 2000W

• 暴露時間: 120min

大幅コストダウンを実現した特殊 FKM製品である BFC, BFE は、汎用 FKM を使用した弊社製品である FA や一般品 Gと比較して、重量減少率は低く、図6に示すとおり耐プラズマ性が良好な結果が得られています。

ただし、弊社の耐プラズマ性グレードFFKM製品のBC3には劣る結果となりました。

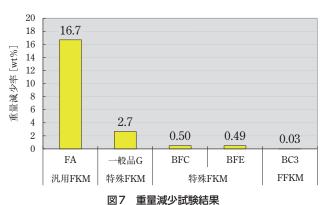
使用環境に応じて、特殊FKM製品とFFKM製品を使い分けいただくことを推奨します。

3.4 ブレイザー S2 (BS2), ブレイザー A (BA)

BS2 は耐薬品、耐蒸気グレードFFKM製品で、 オリジナル架橋剤のFN-10 (図8) により、300℃ の蒸気・アミン環境下での安定したシール性を実 現します。BS2の技術を図8に示します。

従来のFFKM製品やFKM製品では使用困難であった蒸気、アミン、エステル類、エーテル類、ケトン類、塩基類、炭化水素系類、塩素系溶媒など広範囲な薬品のシールに最適です。

BS2ほどの耐薬品性や耐熱性が必要のない環境では、汎用FFKM製品のBAを推奨します。



 オリジナル架橋剤 FN-10
 従来架橋剤 TAIC

 化学構造
 反応部位がフッ素化され、耐熱性・耐薬品性が高い

 製品
 BS2
 BA

 耐熱目安
 320
 210

図8 架橋剤構造の比較

■ BS2の技術

FN-10は汎用架橋剤のTAICと比較して劣化の起因となるC = O, C - Hなどの構造をできるだけ少なくした設計になっており、高い耐蒸気性、耐薬品性を獲得しています。

■耐薬品性

図9に濃硫酸での浸漬試験結果を示します。

〈試験条件〉

• 試料形状:AS568-214(φ 3.53 × ID25.00mm)

薬 液:濃硫酸温 度:180℃浸漬時間:1week

汎用FFKM製品や一般品Hは濃硫酸により、表面が荒れ、体積変化率が10%を超えているのに対し、BS2はほとんど変化がなく体積変化率も低いことから、耐薬品性に優れる結果となっています。

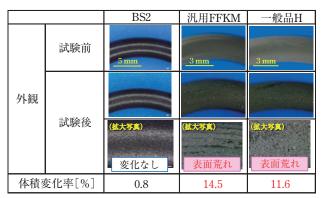


図9 濃硫酸浸漬試験結果

4. 諸 物 性

本稿で紹介したブレイザーシリーズの諸物性は 表4のとおりです。

寸法については、JIS B2401、AS568Bの規格寸法に対応します。その他の寸法・形状についても対応可能ですのでご相談ください。

また、NW配管用の内輪付あるいは内外輪付があります。

5. お わ り に

今回ご紹介いたしました半導体市場向けブレイザー8製品は、独自の架橋・配合技術によって、市場優位性を実現しています。

今後ともお客さまのニーズに対応した製品開発・改良を行っていく所存ですので,ご意見・ご 要望をお聞かせください。

本稿に関するご質問・お問い合わせは,工業製品事業本部 ゴム事業推進室 技術企画課までお願いいたします。

- *「TOMBO」はニチアス(株)の登録商標または商標です。
- *®が付されている名称はニチアス(株)の登録商標です。
- *本稿の測定値は参考値であり、保証値ではございません。

表4 ブレイザーシリーズの諸物性

	製品名		BNX	BNX-E	BC3	BC4	BFC	BFE	BS2	BA
耐素	热目安温度 [℃]		335	310	300	300	200	200	320	210
	色調		黒	黒	黒	黒	黒	黒	黒	黒
	硬度	[Duro A]	76	81	71	72	62	63	81	73
一般物性	引張強さ	[MPa]	13.3	20.5	11.0	12.1	19.8	12.2	16.2	18.6
一放初生	切断時伸び	[%]	230	192	237	211	265	294	133	162
	100%引張応力	[MPa]	6.1	11.1	2.8	3.6	2.3	2.9	8.7	7.4

「Thermofit®」省エネ診断システムの概要と Thermofit診断 Pro & Thermofit診断 Lite の紹介

基幹産業事業本部 プラント技術部

1. は じ め に

昨今,世界中で地球温暖化の問題から「カーボンニュートラル」や「CO₂排出量削減」がキーワードとなっている。これらに、産業や業務のさまざまな局面で対応すべく、ボイラーなど生産設備の最新モデルへの更新や照明のLED化に取り組む担当者も多い。

そのような中、見落とされがちなのが、各種生産設備からの熱口スである。特に、法定点検が課されていない熱輸送配管は建設当初からメンテナンスされていないことが多く、これを改善できれば大きな省エネ効果が期待できる。そこで当社は、熱口スの原因である保温状況の調査、見直しができる『Thermofit®』省エネ診断システム(以下、Thermofit)をおすすめしている(図1)。

Thermofitは、断熱材や断熱構造の劣化(以下、断熱材の劣化)および未保温部からの熱ロス量・CO₂排出量を見える化・数値化し、得たデータから対象に最適な対策製品・工事などの対策提案を行う。またお客さまに対策提案を合意いただけれ



図1 ニチアスの『Thermofit®』省エネ診断システム

ば、当社が対策し、実際の効果確認まで行うもの である。

本稿では、カーボンニュートラル実現の第一歩として推奨するThermofitの概要を紹介する。また、今期から、保温状況の調査において、Thermofit診断Pro(以下、診断Pro)とThermofit診断Lite(以下、診断Lite)の2つの枠組みを導入し、お客さまのニーズに合わせた診断が可能となった。特に、診断Liteは熱ロス調査をより早く・気軽に調査いただけるプランとなっている。これらの概要についても紹介する。

2. Thermofit®

2.1 Thermofit® の概要

Thermofitのフローを図2に示す。まず、対象 仕様を把握し設計時(新品時)の熱ロスを算出 する。次に現地で対象の表面温度分布を撮影し、 得たデータを解析後、現状を報告する。

当社ではさらに省エネ対策の提案を行い、お客 さまの合意のもとで工事を実施し、施工効果の事 後診断を行い、対策効果の結果を報告する。

Thermofitは、単に現状を測定するだけでなく、対策の提案から施工・改善効果の確認までワンストップで提供するという他社に類のない特色を持つ。これは、診断業務で30年以上、断熱材メーカーおよび工事業者として100年以上の膨大な実績をベースとして生まれたものである。断熱材の劣化具合を鑑みながら、熱ロス箇所が『見える』、CO2排出量や熱ロス量が『分かる』、それに加え、

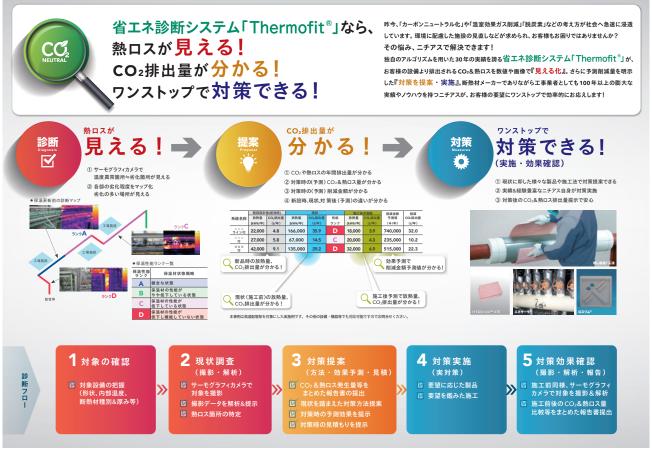


図2 Thermofit フロー

ワンストップで『対策できる』という3つの特徴 があり、次節以降にて解説する。

2.2 熱ロス箇所が『見える』

熱測定は通常、対象の表面温度分布を画像化するサーモグラフィを利用して行う。コロナ禍で目にすることも多くなったが、近年安価で簡便になり性能向上も著しい。しかし精度良く正確に測定するには、対象との距離や角度、撮影環境、対象表面の放射率等に注意を払う必要がある。例えば放射率が低いSUSやアルミが外装材の場合、周囲環境の影響を受けやすく測定誤差が大きくなるなど注意が必要である。

正しく測定できれば、温度異常箇所が周囲とは 異なる色あいで表示され、外観上目視で発見しに くい断熱材の劣化箇所も容易に検知できる。例え ば、図3(左)は試験配管に含水して性能劣化し た断熱材を、目地を開けて外装板で覆ったもので ある。含水した箇所と、目地開き箇所はサーモグ

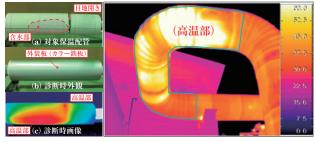


図3 サーモグラフィによる保温材診断イメージ(左) サーモグラフィによる熱画像例(右)

ラフィでは温度異常(高温部)として容易に確認 できる。

図3(右)は実際のプラント診断時の画像だが、 後日解体時に確認したところ、図中破線部の温度 異常箇所の断熱材は診断通り劣化していることが わかった。

このように、サーモグラフィによって得られた 熱画像から、非破壊で断熱材の目地の開きや含水 といった箇所を推測、診断することができる。

述べてきたように、サーモグラフィを用いることで断熱材の劣化箇所の推定はできるが、断熱材

の劣化程度の判断は難しい。そこで当社は豊富な診断実績やデータから、断熱材の劣化程度毎に4つの断熱性能ランク(表1)を設け、対策有無の目安としている。通常、表1におけるCまたはDランク箇所は劣化がかなり進行していると判断しており、対策を推奨している。

2.2.1 Thermofit診断ProとThermofit診断Lite

熱ロス箇所が『見える』のフローにおいて、2024年から診断Proと診断Liteの2つの枠組みを導入し、お客さまのニーズに合わせた診断が可能となった。図4に診断Proと診断Liteの特徴を示す。

表1	l lki	執小	生能	=	ンク

性能ランク	保温材状態概略			
A	健全			
В	断熱材の性能がやや低下			
С	断熱材の性能がかなり低下			
D	断熱材の性能が大幅に低下 断熱材として機能していない			

2.2.2 Thermofit診断Pro

診断Proは長年培ってきた実績と測定ノウハウをもとにあらゆる現場に対応した診断が可能なプランである。主な特徴を以下に示す。

①詳細な熱計算で劣化状況や省エネ効果を試算で きる

サーモグラフィにより得られるデータは、撮影した環境下でのものであり、同じ対象でも環境が異なると(例えば夏と冬など)表面温度が異なり、放熱量も異なる。診断Proでは、30年以上の診断経験・実績、独自のアルゴリズムにより、異なる環境下で得られたデータでも熱ロス量・CO2排出量等を同一環境下における値を用いて精度よく換算可能である。

②熱ロス箇所を劣化度マップで確認できる

診断Proでは断熱材の劣化状況が一目でわかる劣化マップを作成している(図5)。表1で示した断熱性能ランク別に配管のライン図に色分けしマップ化することで、メンテナンス優先エリアを容易に設定でき、効果的かつ効率的なメンテナンスを行うことができる。



図4 診断Proと診断Liteの特徴

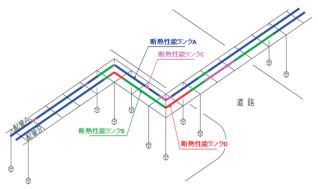


図5 劣化マップ例

③多種多様な診断手法でご要望に合わせた調査が 実施できる

省エネ診断の対象となる配管や機器類は、高 所に配置されている場合も多くあり、足場や高 所作業車を用意し、熱測定する場合も多い。診 断Proでは、ドローンにサーモグラフィを搭載 した測定や分離型サーモグラフィ(図6)を使 用した測定も行っている。ドローンによって得 られた熱画像を図7に示す。

2.2.3 Thermofit診断Lite

一方. 診断Liteは、オリジナル機器とアプリで Thermofitをもっと身近に感じていただくことが コンセプトの診断プランとなっている。主な特徴 を以下に示す。

①劣化箇所のスクリーニングが迅速にできる

診断Liteは劣化箇所のスクリーニングに適し た診断方法となっている。図8に保温材の部分 的劣化を再現した配管モックアップの診断報告



分離型サーモグラフィの撮影画像例 図6

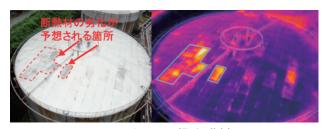


図7 ドローンの撮影画像例

書を示す。目視ではわからない保温材劣化箇所 をオリジナル機器により非破壊で調査できる。 建設時と比較した現状の劣化状況も確認するこ とが可能で、補修箇所の優先順位づけに役立て ることができる。

②最短1週間で調査結果をご報告

診断 Lite はタブレット端末にサーモグラフィ カメラを取り付けた当社オリジナル機器と専用 アプリを使用している。撮影・解析を一つの端 末でスムーズに行うことができ、調査結果を短 期間でお渡しすることが可能である。

③リーズナブルな価格での調査が可能

特徴②で紹介した機器を使用することで地域 の営業担当者でも測定が可能となる。これによ

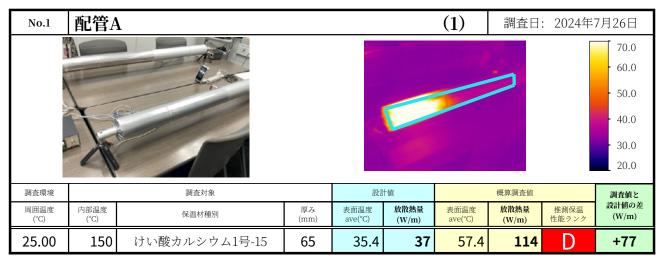


図8 保温材の部分劣化を再現した配管モックアップの熱診断報告書の抜粋

り、諸経費を削減でき、リーズナブルな価格で の調査が可能である。

2.3 CO2排出量や熱ロス量が『分かる』

熱ロス箇所が『見える』フローで計算した熱ロ スデータを基に、新設時における熱ロス量・CO₂ 排出量と施工後の削減予測値を提案する。メンテ ナンス施工後の熱ロス削減効果予測がわかるフ ローとなっている。

熱量価格確定時には削減熱量の金額換算を行っ ている。また、CO2削減量の金額換算については、 社内炭素価格(ICP. Internal Carbon Pricing)を 提示いただければ換算可能である。

2.4 ワンストップで『対策できる』

前述したとおり当社のThermofitは、一般的な 熱測定に加え、断熱材の劣化程度を判定し、省工 ネ対策提案と対策採用時の予測効果を報告する。 対策提案をお客さまに合意いただければ対策を当 社で実施し、対策後の効果確認(施工箇所撮影・ 解析)を行う。診断から効果確認までワンストッ プで行うことで、各プラントの要望に応じた柔軟 な対応, 安定した品質の確保, 適切なアフターフォ ローといったメリットを提供できる。

対策法として近年. 増し保温®工法(以下. 増 し保温工法)を推奨することが多くなっている。 増し保温工法は、劣化した既設保温材を取り外さ ず低下した既設断熱材性能を回復させる当社独自 の断熱機能回復工法である(図9)。詳しい対策実

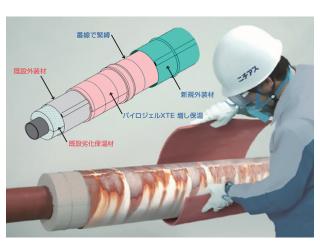


図9 増し保温工法

証例については、2024年4月発行、ニチアス技術 時報405号を参照されたい。

3. お わ り に

わが国では2030年度までに、温室効果ガスの排 出量を2013年度比46%削減し、さらに50%の高 みに向け挑戦する決意を表明した。加えて2050年 までに、CO2の排出量を全体としてゼロにする. 2050年カーボンニュートラルの実現を宣言した。

現在CO₂に代表される温室効果ガスの排出なし に日常生活を営むためのエネルギーを得ることは できないが、熱損失を極力抑えることで、効率的 にエネルギーを活用し、CO₂排出量を抑制するこ とは可能である。断熱材は時間の経過とともに劣 化し、熱損失が大きくなる。そのため、断熱材の 状態を把握し、相応の対応をすることはカーボン ニュートラルを目指す上で不可欠である。

本稿を参考にThermofitへの理解を少しでも深 めていただき、脱炭素社会の実現に向けてご活用 いただければ幸いである。また、2025年1月29日 ~1月31日に東京ビッグサイトで開催予定の ENEX2025に出展予定である。Thermofitに興味 をお持ちの方はぜひご来場いただきたい。

- *®が付されている名称はニチアス(株)の登録商標です。
- *「パイロジェル」はAspen Aerogels, Inc.の製品で同社の商 標です。
- *本稿の測定値は参考値であり、保証値ではございません。

温度依存性を考慮した, 積層防音材設計の音響特性最適化に関する研究

研究開発本部 試験解析室 三 木 達 郎

本稿は、「公益社団法人 自動車技術会 2024年秋季大会 学術講演会講演予稿集」に投稿し、発表した内容であり、本誌用に内容を一部変更・加筆しております。

1. は じ め に

自動車の車外騒音規制が2016年より年々厳し くなっている1),2)ことから、エンジンルームをは じめとした車輌の防音強化が求められている。ま た、一方で軽量化による低燃費化も重要である。 そのため、自動車部品においては自動車騒音の低 減と低燃費化の両立が必要となっている。騒音対 策としては、繊維質材料をはじめとした防音材が 用いられているが、車体重量が重くなり燃費を悪 化させてしまうため、最適な製品設計を行うこと は容易ではない。近年、 遮音材と吸音材を組み合 わせた積層防音材が提案されており3). 積層防音 材を動力部近傍で用いて防音材の総量を少なくす ることで、軽量化と静粛性の両立が期待されてい る。一方で動力部は稼働時に高温になる可能性が あり、耐熱性能の高い繊維質材料を使用すること が想定される。現状の防音材設計は常温での評価 を基準としており、高温環境下では最適な材料と ならない可能性がある。高温における防音性能を 予測するためには、材料の音響特性に対する温度 の影響を理解することが重要である。

当社ではこれまで、積層防音材における温度依存性を考慮した吸音率シミュレーション技術に取り組んできた。本稿では、遺伝的アルゴリズムを用いた音響特性最適化シミュレーションを基にした積層材料設計を行い、高温音響管で吸音率の変化を検証した結果について紹介する。

繊維質防音材における音の 伝搬モデル⁴⁾

繊維質防音材は空隙部と骨格部からなるため、 材料中の音は空気伝搬と固体伝搬および両者の相 互作用により、複雑に伝搬することが知られてい る。Allard らによって提案された JCA(Johnson-Champoux-Allard)モデルは、材料中の隙間を通 過する空気伝播音を、空気の粘性摩擦によるエネ ルギー減衰を考慮した実効密度、および、空気の 圧縮膨張による熱的散逸を考慮した実効体積弾性 率で表現したモデルである。式(1)および(2) にJCAモデルにおける実効密度と実効弾性率の計 算式を示す。

$$\rho_{a} = \alpha_{\infty} \rho_{f} \left(1 + \frac{\phi \sigma}{j \omega \rho_{f} \alpha_{\infty}} G(\omega) \right)$$

$$G(\omega) = \left(1 + \frac{4j \mu \omega}{\Lambda^{2}} \frac{\alpha_{\infty}^{2} \rho_{f}}{\sigma^{2} \phi^{2}} \right)^{1/2}$$
(1)

$$K_{f} = \frac{\gamma P_{0}}{\gamma - (\gamma - 1) \left[1 + \frac{8\xi}{j\omega\Lambda'^{2}} H(\omega) \right]^{-1}}$$

$$H(\omega) = \left(1 + \frac{j\omega\Lambda'^{2}}{16\xi^{2}} \right)^{1/2}$$
(2)

ここで、j は虚数単位、 ω は角振動数、 P_0 は平衡時の圧力、 ξ は温度拡散率である。また、 α_∞ は迷路度、 ρ_f は空気の密度、 ϕ は材料の空隙率、 σ は流れ抵抗、 μ は空気の粘度、 Λ は粘性特性長、 Λ' は熱的特性長、 γ は比熱比であり、これらはBiotパラメータと呼ばれる。

Biot パラメータを用いた繊維特性の 推定

繊維質防音材の素材設計には繊維径、かさ密度等の繊維特性があり、繊維特性と流れ抵抗は式(3)、(4) に示す関係がある。例えば繊維の真密度およびかさ密度が既知で、音響特性を最大化させるBiotパラメータの要求が決まれば、設計要素である繊維径Dを決定することができる。式(3)の流れ抵抗 σ は、空気の粘度 μ と空隙率 ϕ (繊維の真密度 ρ ,かさ密度 ρ)を用いた実験式である δ 0。また、流れ抵抗については温度による空気の粘度変化を考慮した δ 0。

$$\sigma = 8.89 \times 10^5 \times \mu (1 - \phi)^{1.40} D^{-1.12} \qquad \dots$$
 (3)

$$\phi = 1 - \frac{\rho}{\rho_t} \quad \dots \tag{4}$$

また、求めた繊維径Dと空隙率 ϕ から式 (5), (6) を用いて熱的特性長、粘性特性長を求められる。

$$\Lambda' = \frac{\phi}{2(1-\phi)}D \quad (5)$$

$$\Lambda = \sqrt{\frac{8\mu\alpha_{\infty}}{\sigma\phi}} \frac{1}{c} \qquad (6)$$

ここで、cは多孔質体の空隙形状に依存するパラメータで、おおむね1であることが知られている。

4. 積層防音材の最適化シミュレーション

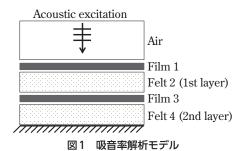
4.1 Actran解析モデル

積層防音材の音響解析には市販ソフトのActran (Hexagon社),遺伝的アルゴリズムによる最適化計算はMATLAB (MathWorks社)を用いた。解析モデルを図1に示す。ここで、Felt 2、Felt 4をそれぞれ1st layer、2nd layerとした。防音材は、一辺200mmとし、防音材のトータル厚みを10mm以下とした。

吸音率 (以下、a) については、式 (7) にて、Film 1側からの音響加振入力に対する a を求めた。

積層防音材は構造を定義する積層情報,材料物性値(流れ抵抗,多孔度,迷路度,特性長,ヤング率,損失係数,真密度,繊維径,厚さ)を定義する材料情報をそれぞれ定めて作成した。

$$\alpha = 1 - \left| \frac{P_{ref}}{P_{in}} \right|^2 \tag{7}$$



4.2 遺伝的アルゴリズムを用いた 音響特性最適化^{5), 6)}

積層構造防音仕様の音響特性を最適化するために、遺伝的アルゴリズムによる最適化を実施した。遺伝的アルゴリズムによる最適化計算はMATLAB (MathWorks社)を用いた。

設計変数として、Felt 2、Felt 4の繊維径は一定とし、含まれるかさ密度(ρ_2 、 ρ_4)を設計変数とした。また、各層の厚さは10mmとした。世代数・個体数は解析時間とのバランスを考慮し200個体10世代とした。また、吸音率の解析対象周波数範囲は2000 \sim 5000Hzとした。

4.3 密度の最適化シミュレーション結果

表1にシミュレーションで得られた,温度ごとのかさ密度の最適化結果を示す。表中の密度の数値は初期値を1とした場合の割合である。

1st Layer について、300[°] における密度の最適値は20[°] の半分程度であった。2nd Layer についてはいずれの温度の最適値も同程度であったが、

表1 各温度の密度最適化結果

Tomponetuno	Bulk density ratio			
Temperature	1st Layer	2nd Layer		
20℃	0.61	0.28		
100℃	0.61	0.21		
300℃	0.30	0.24		

表2 密度と吸音率の相関係数

	Correlation C	oefficient [-]
	1st Layer	2nd Layer
Bulk density	- 0.2	- 0.2

常温と比較して密度が小さい方がよい結果となる ことが示唆された。また、表2に常温における各 Laverの密度と吸音率の相関係数を示す。密度と 吸音率には軽度の負の相関があることがわかった。

5. 高温音響管による吸音率測定

5.1 装置概要

図2に作製した高温吸音率測定装置(以下, 測 定装置)の概略を示す。装置作製にあたっては、 日本音響エンジニアリング株式会社に多大な協力 を仰いだ。装置構成はJIS A 1405-2による吸音率 測定装置を基本とし、音響管周辺に精密な温度制 御が可能な円筒ヒーターを設置した。測定用マイ

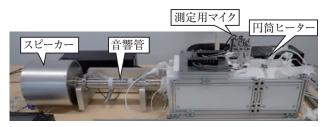


図2 高温音響管装置外観

クは、測定部品への温度負荷を低減するためにプ ローブマイクとし、プローブ周辺にも温度制御が 可能な装置を取り付けた。

5.2 試料作製方法および測定方法

測定試料は、材質の耐熱性を考慮して無機繊維 および市販のアルミ箔を積層させた材料とした。 無機繊維は所定の重量を水中で攪拌し、厚さを固 定した状態で乾燥させ、音響管の内径に合わせて 直径41.5mmで切り出した。アルミ箔はアロンセ ラミック®(東亞合成社)で接着した。表3に測 定試料の例を示す。表中のNo.1が密度初期値, No.2が常温での最適吸音率, No.3が300℃での最 適吸音率、No.4とNo.5については最適でない密 度の組合せを狙った設計としている。

吸音率測定は,装置をヒーターで昇温し,十分 温度が安定した後に2マイクを用いた伝達関数法 で行った。測定温度は常温(25℃), 100℃, 300℃とした。

表3 物性値一覧

No.		1	2	3	4	5
		初期値	常温最適	300℃最適	非最適①	非最適②
1st Layer 狙い密度		1	0.6	0.3	1	0.6
狙Vi 雷及	2nd Layer	1	0.3	0.3	0.6	1
試料画	像	10 12 20 40 51	F 44 32 - 1		2 00 100 100 50	7
	直径 [mm]	42.4	42.9	41.1	42.3	41.6
1st layer	高さ [mm]	10.2	10.6	9.5	10.1	10.1
	密度比率 [-]	0.92	0.60	0.40	0.97	0.68
	直径 [mm]	42.4	42.6	41.8	42.2	41.0
2nd layer	高さ [mm]	10.4	8.9	9.6	10.3	10.7
	密度比率 [-]	0.94	0.42	0.40	0.59	0.98
総厚さ [mm]	21.0	19.5	19.2	20.4	20.9

6. 試 験 結 果

6.1 温度別吸音率

図3~図5に各温度で測定した吸音率を示す。 グラフの数値はNo.1の値を基準とした比で表し ている。最適化したNo.2, No.3は1000Hz以降で 吸音率が高くなる傾向であった。No.4, No.5は初 期密度よりも悪くなる傾向であった。常温の試験 結果より、No.4とNo.5はピークの振動が増えて いることがわかる。これは、弾性率が高くなって 振動が生じているものと考えられ、その結果試料 からの音の反射が大きくなり、吸音率の悪化につ ながった可能性がある。

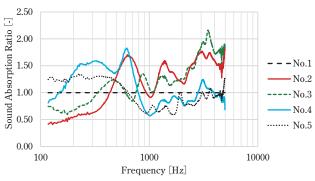
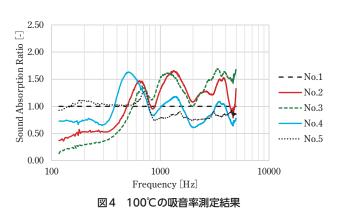


図3 常温(25℃)の吸音率測定結果



2.50
2.00
P pm 0 2.00
No.2
No.2
No.4
No.5
0.00

Frequency [Hz] 図5 300℃の吸音率測定結果

1000

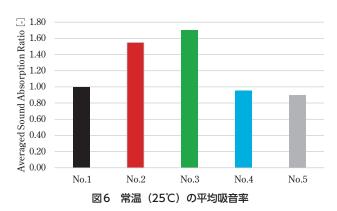
10000

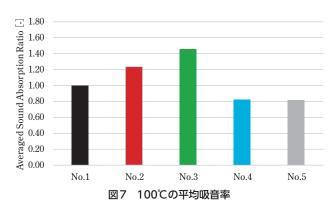
100

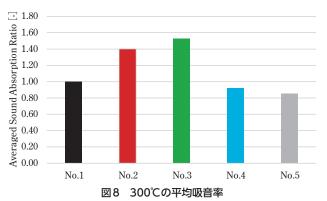
6.2 平均吸音率

図6~図8に、温度別の1000~5000Hz平均吸音率を示す。いずれの温度でも最適化シミュレーションで得られた物性値に近いNo.2、No.3の吸音率が高くなっている傾向であった。

図6によると、常温においても300℃最適であるNo.3の平均吸音率が最も高い結果となった。 こちらの要因については検討段階であるが、シミュレーションでは考慮されていない接着剤による弾性率の変化などの外的な影響があった可能性がある。







7. お わ IJ 12

遺伝的アルゴリズムを用いた音響特性最適化シ ミュレーションを基にした積層材料設計を行い. 高温音響管で吸音率の変化の検証を行った。

シミュレーションで得られた密度の組合せで, 設計通りに吸音率が高くなることが確認できた。 本稿で用いたシミュレーション技術によって、高 温における最適な積層材料設計が可能になると考 えられ, 低燃費化と静粛性向上の両立の一助にな ることが期待できる。

参考文献

- 1) GRB Expert Group on Regulation 51: Proposal for the 03 series of amendments to Regulation No. 51 (Noise of M and N categories of vehicles), Informal Documents for the 58th GRB session, GRB-58-04, p. 1-74 (2013)
- 2) 経済産業省:乗用自動車のエネルギー消費性能の向上に関 するエネルギー消費機器等製造事業者等の判断の基準等, 経済産業省·国土交通省告示第二号, 2013, 9p
- 3) 黒沢良夫, 尾崎哲也, 武藤幸一, 山下剛: 積層吸遮音材の 接着による遮音性能への影響、日本機械学会論文集、82巻 837号 p.15 (2016)
- 4) J. F. Allard and N. Atalla, Propagation of Sound in Porous Media, John Wiley & Sons, Inc. (2009)
- 5) 見坐地一人, 石井仁樹, 髙橋亜佑美, 三木達郎, 藤澤生磨, 安藤大介:繊維体吸音材料のBiot パラメータの推定, 自動 車技術会論文集, 49巻 4号 p.787-792 (2018)
- 6) 三木達郎, 見坐地一人, 髙橋亜佑美, 平野洸祐, 佐々木俊 輔、小野寺正剛:繊維質防音材の温度依存性を考慮した音 響特性最適化に関する研究, 自動車技術会 2021 年秋季大会, {セッションNo.103}, 2021.10.13

筆者紹介



三木 達郎

研究開発本部 試験解析室 音響測定技術の開発と音響解析に従事



マキベエ®の耐火被覆1.5時間認定取得

建材事業本部 技術開発部

1. は じ め に

建築物の主要構造部に施される耐火被覆は、火 災時の高温から鉄骨を保護し、建築物の倒壊や延 焼防止を担保するための重要な構成部材になり ます。従来から耐火建築物を構成する耐火構造の 柱や梁には、耐火性能を付与するため、建築基準 法に基づく耐火時間や耐火構造に応じた厚さの耐 火被覆を必要とします。

TOMBO™ No.5520「マキベエ®」(以下.「マキ ベエ」)は、耐熱性の高い無機繊維をフェルト状 に成形したもので、不織布等の表面材を施した巻 付け耐火被覆材です(図1)。1996年の発売以来, 鉄骨柱や梁の耐火被覆材として. 数多くの事務所 ビルや物流倉庫などの耐火建築物に用いられてい ます (図2)。

令和5年4月1日の建築基準法改正に伴い、今 回新たに梁1.5時間の耐火認定を取得しましたの でご紹介します。



図1 「マキベエ®」(巻付け耐火被覆材)

2. 令和5年の建築基準法改正の概要

柱、梁、壁、屋根および階段などの主要な構造 部分は、通常起こりうる火災時の加熱時間に対し て建物が倒壊、他に延焼しない性能が必要とされ ています。建築物の階数に応じて耐火時間が定め られており、耐火時間とは、耐火構造を必要とす る建築物の主要な構造部分が、通常起こりうる火 災による火熱が加えられた場合に、構造耐力上支 障のある、変形、溶融、破壊、その他損傷を生じ ることなく性能を保持する必要がある時間のこと を意味します。

令和5年4月1日より、脱炭素社会の実現に資 するため、階数に応じて要求される耐火性能基準 の合理化が図られ、1.5時間、2.5時間の耐火性能 が新たに設定されました。改正前後の規定耐火時 間を表1. 2および図3. 4に示します。

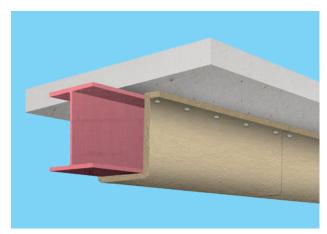


図2 梁への耐火被覆概略図

表1 改正前の規定耐火時間

建築物の階建築物の部分		最上階および最上階から数えた 階数が2以上で4以内の階	最上階から数えた階数が 5以上で14以内の階	最上階から数えた階数が 15以上の階	
間仕切り壁		1時間	2時間	2時間	
外壁		1時間 2時間		2時間	
柱		1時間	2時間	3時間	
床 1時間		1時間	2時間	2時間	
梁 1時間		1時間	2時間	3時間	
屋根 30分間					
階段 30分間					

表2 改正後(令和5年4月1日以降)の規定耐火時間

建築	建築物の階物の部分	最上階および最上階 から数えた階数が 2以上で4以内の階	最上階から数えた 階数が5以上で 9以内の階	最上階から数えた 階数が10以上で 14以内の階	最上階から数えた 階数が15以上で 19以内の階	最上階から 数えた階数が 20以上の階
日本	間仕切り壁	1時間	1.5時間	2時間	2時間	2時間
壁	外壁	1時間	1.5時間	2時間	2時間	2時間
柱		1時間	1.5時間	2時間	2.5時間	3時間
床		1時間	1.5時間	2時間	2時間	2時間
梁		1時間	1.5時間	2時間	2.5時間	3時間
屋根	屋根 30分間					
階段	階段 30分間					

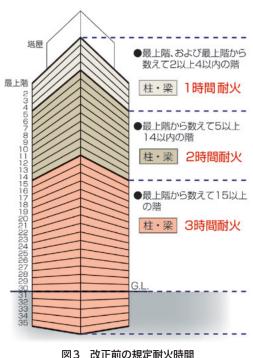


図3 改正前の規定耐火時間

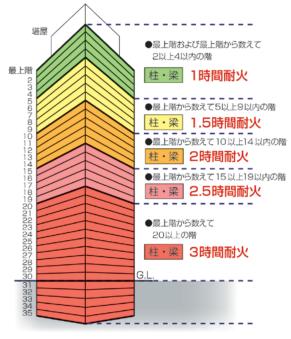


図4 改正後(令和5年4月1日以降)の規定耐火時間

3. マキベエ®の1.5時間耐火認定の取得

令和5年の建築基準法改正に伴い、弊社ではマ キベエの梁1.5時間耐火認定を新規取得しました。 一般的に標準鋼と称される鋼材寸法を含め、大梁 向けおよび小梁向けで3種類の認定を取得してお ります。取得した耐火認定構造を表3に示します。

表3 1.5 時間耐火認定取得仕様

認定番号	製品厚さ	鋼材寸法
FP090BM-0796	高密度仕様25mm*	H-400x200x8x13以上
FP090BM-0797	20mm	H-300x200x12x16以上
FP090BM-0795	40mm	H-148x100x6x9以上

※高密度仕様:製品密度を上げ、耐火性能を向上させた製品 (通常仕様:密度 $80 \sim 120 kg/m^3$ 高密度仕様:密度 $100 \sim 140 kg/m^3$)

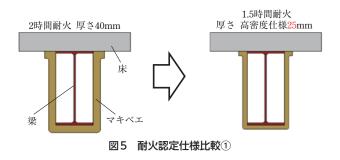
4. 1.5 時間耐火認定採用時のメリット

過去取得済みの梁2時間耐火認定の仕様と今 回取得しました梁1.5時間耐火認定の仕様比較を 表4および図5.6に示します。

表4のとおり、2時間耐火認定と比較して1.5時 間耐火認定を使用することにより耐火被覆の厚さ を薄くすることが可能です。事務所ビルなどの梁 に施工する場合、天井裏の有効スペースを広げる ことができ、また施工性向上にも貢献します。

表4 2時間と1.5時間の耐火認定仕様比較

鋼材寸法	製品厚さ		効果	
到	2時間耐火	1.5時間耐火	州 术	
H-400x200x8x13 以上	40mm	高密度 仕様 25mm	厚さ15mm削減 (約40%)	
H-300x200x12x16 以上	高密度 仕様 25mm	20mm	厚さ5mm削減 (約20%)	
H-148x100x6x9 以上	65mm	40mm	厚さ25mm削減 (約40%)	



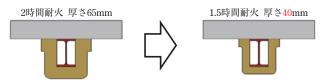


図6 耐火認定仕様比較②

表5 マキベエの製品仕様

厚さ (mm)	幅 (mm) /働き幅**1 (mm)	長さ (mm)	被覆面積*2 (m²/袋)
20	925/915	10000	9.15
40	925/915	6000	5.49
65	925/895	3300	2.95
高密度仕様 25	925/915	8000	7.32
高密度仕様 40	925/895	5000	4.48

※1 働き幅:施工後の有効幅

※2 〔被覆面積〕=〔働き幅〕×〔長さ〕

加えて、全てのマキベエ製品は輸送時に厚さや 密度によらず同一サイズのロール梱包としている ため薄い製品ほど1袋当たりの被覆面積が多くな ります (表5)。このため、2時間耐火認定でなく、 1.5時間耐火認定を採用することで輸送コスト削 減、輸送による CO₂排出量削減効果も得られます。

1) 5. お わ 12

TOMBO™ No.5520「マキベエ®」は、建築基準 法に基づく耐火時間や耐火構造に応じた耐火被覆 材として、多くの耐火建築物に採用されている実 績があります。今回は1.5時間の耐火認定取得に ついてご紹介させていただきましたが、今後は梁 の2.5時間耐火認定の取得も計画しております。 またCO₂排出量等の環境影響を開示するSuMPO EPDの取得も検討しており、より一層環境配慮に 取り組んでまいります。これまで以上にご採用の 検討をいただければ幸いです。

本製品に対するお問い合わせは、建材事業本部 技術開発部までお願いいたします。

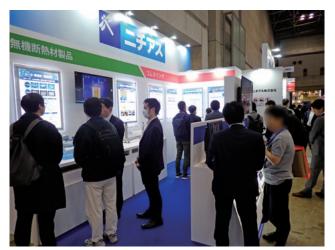
- *「TOMBO」はニチアス(株)の登録商標または商標です。
- *®が付されている名称はニチアス(株)の登録商標です。

SEMICON Japan 2024に出展

2024年12月11日~13日に東京ビッグサイトで開催された「SEMICON Japan 2024」に出展しました。 SEMICON Japan は、半導体産業における製造技術、装置、材料の国内外のエレクトロニクス関連企業 が出展している国際展示会です。弊社の展示ブースでは、「断つ・保つ」®の技術を活かした樹脂製品・ 断熱材・シール材の製品紹介に加え、環境負荷低減に向けた取り組みを紹介しました。樹脂製品では クリーン性に優れたふっ素樹脂チューブと解析技術、断熱材製品では認証取得した配管ヒータと省エ ネに貢献する高性能断熱材、シール材製品では耐プラズマ性に優れた○リングと弊社独自の架橋技術 について紹介しました。

開催期間中は、多くの方に弊社ブースにお立ち寄りいただき、特に環境負荷低減関連の製品や技術 に多くの反響をいただきました。弊社では引き続き、環境負荷低減をキーワードに、差別化製品の開 発を進め、お客さまのニーズにお応えできるよう努力してまいります。

最後に、この場をお借りして弊社ブースにお越しいただいたみなさまに厚く御礼申し上げます。









「ニチアス技術時報」 バックナンバー

No.407 2024/4号



〈製品・サービス紹介〉 半導体産業向け

TOMBO[™] No.9003-PFA「ナフロン®PFA チューブ」

〈製品・サービス紹介〉 医療用向け PTFE チューブの紹介

〈技術レポート〉 TOMBO™ No.1839R「グラシール®ボルテックス®ガスケット-L」の

液化水素輸送配管の口径拡大への適用性評価

〈特別企画〉 フリーアクセスフロア製品で「SuMPO EPD」を取得

No.406 2024/3号



〈寄稿〉 NanoTerasu(ナノテラス)

産学共創を革新する先端放射光実験施設

〈特別企画〉 NanoTerasu (ナノテラス) を活用したニチアスの創造型研究開発の展望

〈新製品紹介〉 溶剤吸着用ハニクル TOMBO[™] No. 8800-HZ「ハニクル ® HZ-BO」

TOMBO[™] No. 8804-HZ「ハニクル ® HZ-BX」

〈新製品紹介〉 巻付け耐火被覆貫通孔部用材料

TOMBO[™] No.5520-SN「マキベエ®スリーブ N |

No.405 2024/2号



〈製品・サービス紹介〉 「Thermofit®」省エネ診断システムの概要と事例紹介

〈製品・サービス紹介〉 電気加熱 (ヒータトレース) システムの紹介

〈製品・サービス紹介〉 リチウムイオン蓄電池保管用耐火クロス

TOMBO™ No.8300「耐火クロス」

〈技術レポート〉 金属保温材の断熱設計手法の紹介

No.404 2024/1号



〈巻頭言〉 新年雑感

〈新製品紹介〉 TOMBO™ No.6485「ニチアス NOA フロア®」新製品の紹介

~軽量で環境負荷の小さい新たなフロアパネル~

〈新製品紹介〉 溶融アルミ用不定形断熱材

TOMBO[™] No.4722-R「ルミキャスト®R」

〈技術レポート〉 TOMBO[™] No.1891-NM

「カンプロファイルガスケット-NM」の増し締め有効性評価

バックナンバーは当社のホームページ(https://www.nichias.co.jp/)でもご紹介しております。 次号 No.409 2025/2 号は 2025 年 4 月発行予定です。 https://www.nichias.co.jp/

安全データシート (SDS) はこちらから

ニチアス SDS





お問合せは最寄りの営業拠点までお願いします。

【東日本地区】

北海道支店 TEL (0144) 38-7550 北上営業所 TEL (0197)72-8020 仙台支店 TEL (022) 374-7141 日立営業所 TEL (0294) 22-4321 鹿島支店 TEL (0479) 46-1313 宇都宮営業所 TEL (028) 610-2820 高崎営業所 TEL (027) 386-2217 千葉支店 TEL (0436) 21-6341 東京支社 TEL (03) 4413-1191 横浜支店 TEL (045) 508-2531 神奈川支店 TEL (046) 262-5333 新潟営業所 TEL (025) 247-7710 山梨営業所 TEL (055) 260-6780

【中部地区】

富山営業所 TEL (076) 424-2688 若狭支店 TEL (0770) 24-2474 静岡営業所 TEL (054) 283-7321 浜松支店 TEL (053) 450-2200 名古屋支社 TEL (052) 611-9200 豊田支店 TEL (0565) 28-0519 四日市支店 TEL (059) 347-6230

【西日本地区】

京滋支店 TEL (0749) 26-0618 大阪支社 TEL (06) 6252-1371 堺営業所 TEL (072) 225-5801 神戸営業所 TEL (078) 381-6001 姫路支店 TEL (079) 289-3241 岡山支店 TEL (086) 424-8011 広島支店 TEL (082) 506-2202 宇部営業所 TEL (0836) 21-0111 徳山支店 TEL (0834) 31-4411 四国営業所 TEL (0897) 34-6111 北九州営業所 TEL (093) 621-8820 九州支社 TEL (092) 739-3621 長崎支店 TEL (095) 801-8722 熊本支店 TEL (096) 292-4035 大分営業所 TEL (097) 551-0237

本 社 〒104-8555 東京都中央区八丁堀1-6-1

·基幹產業事業本部 TEL (03) 4413-1121 ・工業製品事業本部 TEL (03) 4413-1131 ・高機能製品事業本部 TEL (03) 4413-1141 ·自動車部品事業本部 TEL (03) 4413-1151 · 建材事業本部 TEL (03) 4413-1161

研究所 ・鶴見 ・浜松

・鶴見 ・王寺 ・羽島 ・袋井 ・結城

海外拠点

- ・インドネシア ・マレーシア ・シンガポール ・ベトナム
- ・タイ・中国 ・インド ・チェコ ・メキシコ

↑ カタログについてのご注意 -

本カタログを参照する場合、以下の点に注意してください。

- ●このカタログに記載の製品は、カタログに記載の用途をはじめとする一般的な用途での使用を意図し このパラロアにあいる場合が表す。
 でいます。きわめて高度な品質・信頼性が要求され、本製品の不具合が直接人命に関わるような用途で使用される場合は、事前に必ず当社にご相談のうえ、お客様の責任で必要な対策を実施してください。
 記載の物性値は、実際の使用環境や使用状況などにより変化しますので、あくまで目安としてご覧くだ。
- 記載の内容は、製品単体での特性を表したものです。実際のご使用に際しては、必ず実条件での使 用確認を行ったうえでで使用ください。
 ●記載の内容は予告なく変更あるいは製造を中止することがあります。カタログの最新版を入手いただき
- 記載のパラーターを表生のからを発生によりません。 内容をご確認ください。本カタログの発行時期は本貢に記載しております。当社ボームページのカタログ グダウンロードページにて最新版カタログの発行時期をご確認ください。なお、最新版ではないカタログ の記載内容については保証致しかねますので、あらかじめご了承ください。 ●記載の規格、認定、法律などの条文は最新のものに準拠していない場合があります。
- ●記載の情報について、複写、模倣、流用、転載などの著作権法によって保護されている権利を侵害す る行為は固くお断りします
- 記載の製品を使用したことにより、第三者の工業所有権に関わる問題が発生した場合、専ら当該製品
- に原因を有するもの以外につきましては、当社はその責任を負いませんので、あらかじめご了承ください。 記載されている製品のうち、外国為替及び外国貿易法にて規制される貨物の輸出、技術の提供に際
- しては、同法に基づく輸出計可が必要です。

 ●当社は、当社製品に係る以下の損害については、一切の責任を負いませんのでご注意ください。
 ・天災地変・災害および当社の責に帰すべからざる事故により生じた損害
 ・当社以外の第三者による当社製品の改造・修理・その他の行為により生じた損害

- ルベハンカーロマーのマコエ教のいた以上・187年・てい他の行為により生じた損害 ・お客様およびご使用者様の故意・過失ならびに当社製品の誤使用・異常条件下での使用により生 じた損害
- 当該製品の使用条件・使用環境・使用期間等の諸条件を考慮した定期的な点検と適切な保守・メ ンテナンス・交換を怠ったことにより生じた損害
- ・ 当社製品の使用または使用不能に起因して生じた間接損害(営業上の損害、逸失利益および機 会損失などを含みます)
- 当社製品の出荷時の技術水準では予見不可能な事態により生じた損害 その他当社の責に帰すべからざる事由により生じた損害

無断転載を禁ず