真空ポンプ・コンプレッサ用 PTFE ラジアルリップシール

PTFE Radial Lip Seals for Vacuum Pumps and Compressors

機器部品事業部技術開発部

機器部品事業部 技術開発部 機器部品事業部技術開発部

/ 笈田 弘紀

石川 雅浩

/池田 毅

H. Oida

M. Ishikawa

T. Ikeda

スクリュー型やルーツ型のドライ真空ポンプおよびコンプレッサの回転軸のシールには、一般的にオイルシールと呼ばれるゴム製ラジアルリップシールやメカニカルシールが多く使用されてきたが、近年の装置の高性能化および多様化への対応やコスト面などの問題から、4 ふっ化エチレン樹脂 (PTFE) を用いたラジアルリップシールの採用が拡大している。

PTFE ラジアルリップシールは PTFE の優れた耐熱性, 化学的安定性, 低摩擦性と適度な弾性を活かした, オイルシールやメカニカルシールよりもシンプルで, 信頼性の高い軸シールである。

本報では、真空ポンプおよびコンプレッサの回転軸シールとして採用されている PTFE ラジアルリップシールについて紹介する。

(キーワード) 真空ポンプ, コンプレッサ, PTFE, ラジアルリップシール, 回転軸, シール

As rotary shaft seals for dry vacuum pumps and compressors, rubber oil seals and mechanical seals have been used. However, because of demands for higher-performance, diversification of recent pumps and compressors, polytetrafluoroethylen (PTFE) radial lip seals are being used instead.

PTFE has superior heat resistance, chemical stability, low abrasion, and moderate elasticity. Therefore, the PTFE radial lip seal is simple in structure but has higher reliability than oil or mechanical seals.

In this report, we introduce applications of the PTFE radial lip seals in dry vacuum pumps and compressors.

[Key words] Vacuum Pump, Compressor, PTFE, Radial Lip Seal, Rotary Shaft, Seal

1 まえがき

一般的に、スクリュー型やルーツ型のドライ真空ポンプ(以下真空ポンプ)およびコンプレッサの回転軸部を密封するシールには、オイルシールと呼ばれるゴム製ラジアルリップシールまたはメカニカルシールが多く採用されており、これらシールはその安定したシール性能から高い評価を得ている。

しかしながら,近年の装置の高性能化や多様化に伴う 使用条件の過酷化に対し,ゴム製のオイルシールではそ の材料特性から使用できない用途が増えてきている。

また、メカニカルシールでは組み付け性やコスト面での問題に加えて、組み付けに要するスペースの面で装置の小型化に対応できないという問題もある。

上記問題を解決するために、当社では四ふっ化エチレン樹脂(以下 PTFE)をシールエレメントに用いたラジアルリップシール(図 1)を提案してきた。

PTFEラジアルリップシールは PTFEのもつ優れた材料特性 (耐熱性, 化学的安定性, 低摩擦性など) とポンピング効果を含むシール機能を考慮した設計により, オイルシールやメカニカルシールよりもシンプルで, かつ信頼性の高いシールとなっている。



図 1 PTFEラジアルリップシール PTFE radial lip seals

2 PTFE ラジアルリップシールの仕様

2.1 PTFE ラジアルリップシールの構造

PTFE ラジアルリップシールの基本構造は**図2**のとおりであるが、構成部品の形状、個数および配列によりさまざまな構造とすることが可能であり、真空ポンプおよびコンプレッサの回転軸用としては、使用条件や使用環境に合わせて**図2**の構造以外に**図3**に示すような構造が採用されている。

個々の構成部品は、アウターケースの端面をプレス加工 またはローラー加工によりかしめることで一体化している。

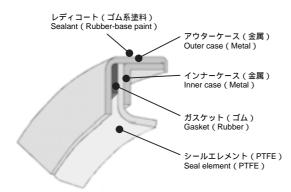
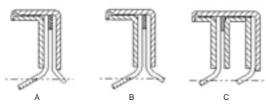


図2 PTFEラジアルリップシールの基本構造 Basic structure of the PTFE radial lip seal



形状A:ダストが多い環境で使用される場合の構造(ダストリップ付) 形状B:アンロードが大きい場合の構造

形状C:差圧が大きい場合の構造

図3 その他 PTFE ラジアルリップシールの構造 Other structures of the PTFE radial lip seal

PTFEラジアルリップシールの外周部の寸法は. 正・ 負の圧力によるシールの前後移動や共回り (シールが軸 に連れ回る現象)を防止するために、ハウジングのボア 径に対して嵌め合いとしている。

真空ポンプおよびコンプレッサでは、性能面からもシー ル外周部のシール性能(気密性)は重要視されており、組み 付け後に気密試験を行う場合が多い。そのため、シール外 周部には図2に示すレディコート(ゴム系塗料)の塗布に よりシール機能を付加することを基本としているが、組み 付け時にシーラント(液状パッキン)を塗布する場合や、フ ランジ側に組み付けたOリングでシールをする場合には、 製品外周にはレディコート塗布を行わずに表面粗さを小さ く規定するなど、顧客仕様に合わせた対応が可能である。

2.2 構成部品の仕様

2.2.1 PTFEシールエレメント

(1) 材料

PTFE ラジアルリップシールのシール性能には、使用 する PTFEの材料特性が大きく影響しており、使用条件 に合わせて最適な材料を選定する必要がある。

PTFEは適度な充填剤の含有により機械的特性が改良 されるが、真空ポンプおよびコンプレッサの回転軸用の PTFE ラジアルリップシールに用いる材料に対しては. 特に以下の点を考慮して材料を配合、選択している。

1) 使用条件において耐摩耗性に優れた材料の選択 (耐久性)

- 2) コンタクトパターンの変化を抑えるために熱膨 張, クリープの少ない材料の選択(シール性能の 安定化)
- 3) 軸偏心および軸触れに対する追従性の点から弾性 モジュラスの小さな材料の選択
- 4) 摺動トルクの軽減のために摩擦係数の小さい材料 の選択
- 5) 組み付け性、シール面でのなじみ性の点から硬度 の低い材料の選択
- 6) 密封流体(空気, 潤滑油, 水, 蒸気など) に対して 安定な充填材の選択

(2) 形状

PTFE は融点を超えても高い粘性を持ち、通常の熱可 塑性樹脂のように射出成形や溶融押出が困難である。

そのため、当社ではフリーベーキング法(金型内で圧 縮成形した後に加熱焼成する一般的な製法) で成形した 素材を切削加工して、PTFEシールエレメントを製作し ている。シール性能の向上および安定化. 耐摩耗性の向 上を目的としてシールエレメント表面には**表 1** に示すよ うな加工を施す場合がある。

なお. 切削加工した PTFE シールエレメントはケース と一体化後(かしめ加工後)に癖付け加工を行うことで. 所望の湾曲形状が得られる。

表1 シールエレメ	ントデザイン				
Design of the	Design of the seal element				
タイプ	特 徴				
プレーン	<シール面に加工>				
(溝なし)	・気体およびグリスのシールに適用				
	・ガスシール性に優れ、ドライ状態での使用も可能 ・軸の回転方向は両方向に対応				
ハイドログルーブ	<シール面に加工>				
(同心溝)	・液体および気体のシールに適用				
	・ 面圧の部分的集中と油膜保持効果によりプレーンタイプよりも高いシール性能が得られる ・ 耐圧性に優れ、ドライ状態での仕様も可能 ・ 軸の回転方向は両方向に対応				
ハイドロスレッド	<シール面に加工>				
(スクリュー溝)	・液体シールに適用				
	・強制的に流体を密封側に押し戻す効果(ポンピング作用)と油膜保持効果により高いシール性能が得られる ・高速性能,偏心追従性に優れる ・軸の回転方向は片方向				
カットバック	マール湾曲部に加工 >				
W 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	・上記3タイプ全てに適用可能 ・PTFEシールエレメントの湾曲形状を変えるこ				

が向上

とで, 湾曲部への面圧集中を軽減し, 耐摩耗性

三菱電線工業時報 第104号 2007年10月

2.2.2 アウターケース, インナーケース

アウターケースやインナーケースなどの金属部品には 炭素鋼を用い、耐食性の向上を目的とした表面処理を行 うことを基本としている。しかしながら、真空ポンプ用 途、コンプレッサ用途においては密封流体がそれぞれ腐 食性ガスおよび水や蒸気の場合があり、これらより高い 耐食性が要求される場合にはステンレス鋼などを適用し ている。

2.2.3 ガスケット

ガスケットは内部リーク(各部品間を通っての漏れ)を防止するために組み込まれており、適用材料は耐熱性や密封流体に対する耐性により選択している。ゴム製のガスケットを用いることが一般的ではあるが、高温などでゴムでは使用に耐え得ない場合には PTFE などの樹脂を適用することも可能である。

3 PTFE ラジアルリップシールの性能

PTFEラジアルリップシールは前述のとおり、PTFE のもつ優れた材料特性とポンピング効果を含むシール機能を考慮した設計により、オイルシールやメカニカルシールよりもシンプルで、かつユニークな特徴を持つシールであることを紹介したが、実使用において重要な性能に対する比較(概論)を表2に示す。

表2 他シールとの性能比較(概論)

Comparison of performance with other seals

	PTFE ラジアル リップシール	オイル シール	メカニカル シール	
耐熱性	0	Δ	0	
耐寒性	0	Δ	0	
耐油性	0	Δ	0	
耐薬品性	0	×	0	
耐久性	0	Δ	0	
高速性能	0	Δ	0	
耐圧性能	0	Δ	0	
耐異物性	0	×	Δ	
偏心追従性	0	0	×	
組み付け性	0	0	×	
摺動発熱	Δ	0	Δ	
シール価格	0	0	×	
相手部価格	0	0	×	

注1.PTFE ラジアルリップシールは図2の基本構造で想定

注2.一般的仕様による比較

表2から PTFE ラジアルリップがオイルシールおよび メカニカルシールの短所をカバーしており、非常にバラ ンスの取れたシールであることが分かる。

次項では PTFE ラジアルリップシールの機能特性を紹介する。

4 機能特性

4.1 On/Offサイクル試験

4.1.1 試験条件

図4に示すシールベンチ試験機に試料を組み込み, 表3 および図5に示す条件にて試験を実施した。

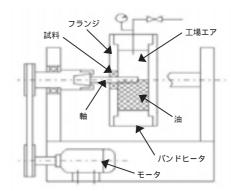


図4 シールベンチ試験機概略

Rotational testing machine

表3 On/Offサイクル試験の試験条件

Testing condition of the On-Off cycle test

試料	· φ65 (内径) × φ85 (外径) × 10
	・構造は図3の形状 C
	・ 外周にレディコート (ゴム系塗料) 塗布
	・ 第1シールエレメントはハイドロスレッドタイプ
	(スクリュー溝), 第2シールエレメントはプレー
	ンタイプ
+44	· φ 65 h8
	・中炭素鋼 + 高周波焼き入れ (HRC55 ~ 60)
軸	・表面粗さ 0 .4 Ra (プランジグラインダ仕上げ)
	・ 偏心量:0 .10 mmTIR以下
	· φ 80 h8
ハウジング	・炭素鋼
	・表面粗さ 3 .2 Ra
流体	・コンプレッサオイル (軸中心まで浸漬)
運転条件	・圧 力: 0.05 MPa (On) ⇔ 0.5 MPa (Off)
	・油 温:100℃
	・軸回転数:5,000 rpm (On) ⇔ 0 rpm (Off)
	・運転時間:3 ,000 hrs. (Off状態含む)

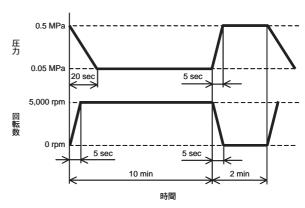


図5 圧力と回転数のチャート

Chart of pressure and rotation speed

4.1.2 試験結果

(1) 油漏れ

試験中に油漏れは確認されなかった。また、1,000 hrs. 到達時、2,000 hrs. 到達時、試験終了後に24 hrs. の連続運転および24 hrs. の静止を行って油漏れ有・無の確認を行っているが、運転中ならびに静止状態での油漏れは確認されなかった。

(2) 試験後の試料解析結果

試験後の試料解析結果を**表 4**に示す。シールエレメントの摩耗は軽微であり、試験後においても軸に対して十分な締め代を有しており、安定したシール性能を維持している。また、シールエレメント表面およびスクリュー溝内にはスラッジ付着がほとんど見られず、耐久試験後も初期と同等のシール性能が保持されていると判断された。

表 4 On/Offサイクル試験後試料の解析結果

Evaluation results of samples after the On-Off cycle test

(単位:mm)

	第1シールエレメント		第2シールエレメント	
	締め代	摩耗量	締め代	摩耗量
試験 1	1 .10	0 .03	0 .55	0.01
試験 2	1 .02	0 .05	0 .50	0.02

注1.締め代は試験後試料の内径寸法と軸径の差から算出 注2.摩耗量は試験後試料の厚みと設計値の差から算出

(3) 軸摩耗量

試験後の軸に顕著な摩耗は見られなかった。

4.2 気密試験

4.2.1 試験条件

図4に示すシールベンチ試験機に試料を組み込み,油を入れた慣らし運転を行った後に油を排出し,表5に示す条件で気密試験を実施した。

表 5 気密試験の試験条件

Testing condition of the leak test

・ φ 50 (内径) × φ 68 (外径) × 9 ・ 構造は図 2 の基本形状 ・ 外周にレディコート (ゴム系塗料) 塗布 ・ シールエレメントはハイドロスレッドタイプ (スクリュー溝) ・ φ 50 h8 ・ 中炭素鋼 + 高周波焼き入れ (HRC55 ~ 60) ・ 表面粗さ 0 .4 Ra (プランジグラインダ仕上げ) ・ 偏心量:0 .10 mmTIR以下 ・ φ 68 h8 ハウジング ・ 炭素鋼 ・ 表面粗さ 3 .2 Ra ・ コンプレッサオイル (軸中心まで浸漬し 1,000 rpm × 5 min 運転後,全て排出) ・ 圧 力: 0 .4, 0 .6, 0 .8, 1 .0 MPa 気密条件 ・ 温 度: RT ・ 保持時間: 10 min				
 試料 ・ 外周にレディコート (ゴム系塗料) 塗布 ・ シールエレメントはハイドロスレッドタイプ (スクリュー溝) ・ φ 50 h8 ・ 中炭素鋼 + 高周波焼き入れ (HRC55 ~ 60) ・ 表面粗さ 0.4 Ra (プランジグラインダ仕上げ) ・ 偏心量: 0.10 mmTIR以下 ・ φ 68 h8 ハウジング ・ 炭素鋼 ・ 表面粗さ 3.2 Ra ・ コンプレッサオイル (軸中心まで浸漬し 1,000 rpm × 5 min 運転後,全て排出) ・ 圧 力: 0.4, 0.6, 0.8, 1.0 MPa 気密条件 ・ 温 度: RT 	試料	· φ 50 (内径) × φ 68 (外径) × 9		
・ シールエレメントはハイドロスレッドタイプ (スクリュー溝) ・ φ 50 h8 ・ 中炭素鋼 + 高周波焼き入れ (HRC55 ~ 60) ・ 表面粗さ 0.4 Ra (プランジグラインダ仕上げ) ・ 偏心量:0.10 mmTIR以下 ・ φ 68 h8 ハウジング ・ 炭素鋼 ・ 表面粗さ 3.2 Ra ・ コンプレッサオイル (軸中心まで浸漬し 1,000 rpm × 5 min 運転後,全て排出) ・ 圧 力:0.4,0.6,0.8,1.0 MPa - 気密条件 ・ 温 度:RT		・構造は図2の基本形状		
クリュー溝) ・ φ 50 h8 ・ 中炭素鋼 + 高周波焼き入れ (HRC55 ~ 60) ・ 表面粗さ 0.4 Ra (プランジグラインダ仕上げ) ・ 偏心量: 0.10 mmTIR以下 ・ φ 68 h8 ハウジング ・ 炭素鋼 ・ 表面粗さ 3.2 Ra ・ コンプレッサオイル (軸中心まで浸漬し 1,000 rpm × 5 min 運転後、全て排出) ・ 圧 力: 0.4, 0.6, 0.8, 1.0 MPa 気密条件 ・ 温 度: RT		・ 外周にレディコート (ゴム系塗料) 塗布		
・ φ 50 h8 ・ 中炭素鋼 + 高周波焼き入れ (HRC55 ~ 60) ・ 表面粗さ 0.4 Ra (プランジグラインダ仕上げ) ・ 偏心量: 0.10 mmTIR以下 ・ φ 68 h8 ハウジング ・ 炭素鋼 ・ 表面粗さ 3.2 Ra ・ カンプレッサオイル (軸中心まで浸漬し 1,000 rpm × 5 min運転後、全て排出) ・ 圧 カ: 0.4, 0.6, 0.8, 1.0 MPa 気密条件 ・ 温 度: RT		・ シールエレメントはハイドロスレッドタイプ (ス		
軸 ・ 中炭素鋼 + 高周波焼き入れ (HRC55 ~ 60) ・ 表面粗さ 0.4 Ra (プランジグラインダ仕上げ) ・ 偏心量: 0.10 mmTIR以下 ・ 夕 68 h8 ・ 炭素鋼 ・ 表面粗さ 3.2 Ra ・ 表面粗さ 3.2 Ra ・ コンプレッサオイル (軸中心まで浸漬し 1,000 rpm × 5 min 運転後,全て排出) ・ 圧 力: 0.4, 0.6, 0.8, 1.0 MPa 気密条件 ・ 温 度: RT		クリュー溝)		
軸 ・表面粗さ 0.4 Ra (プランジグラインダ仕上げ) ・偏心量: 0.10 mmTIR以下 ・ゆ 68 h8 ・炭素鋼 ・表面粗さ 3.2 Ra ・表面粗さ 3.2 Ra ・コンプレッサオイル (軸中心まで浸漬し 1,000 rpm × 5 min 運転後,全て排出) ・圧 力: 0.4, 0.6, 0.8, 1.0 MPa 気密条件 ・温 度: RT		· \$\phi\$ 50 h8		
 表面粗さ 0.4 Ra (プランジグラインダ仕上げ) 偏心量: 0.10 mmTIR以下 ø 68 h8 炭素鋼 表面粗さ 3.2 Ra コンプレッサオイル (軸中心まで浸漬し 1,000 rpm × 5 min 運転後,全て排出) 圧 力: 0.4, 0.6, 0.8, 1.0 MPa 気密条件 裏田 度: RT 	軸	・ 中炭素鋼 + 高周波焼き入れ (HRC55 ~ 60)		
・ ∅ 68 h8 ・ 炭素鋼 ・ 表面粗さ3.2 Ra ・ 表面粗さ3.2 Ra ・ コンプレッサオイル (軸中心まで浸漬し1,000 rpm × 5 min運転後,全て排出) ・ 圧 力:0.4,0.6,0.8,1.0 MPa ・ 温 度:RT		・ 表面粗さ 0.4 Ra (プランジグラインダ仕上げ)		
ハウジング ・ 炭素鋼 ・ 表面粗さ3.2 Ra ・ コンプレッサオイル (軸中心まで浸漬し1,000 rpm × 5 min 運転後,全て排出) ・ 圧 力:0.4,0.6,0.8,1.0 MPa 気密条件 ・ 温 度:RT		・ 偏心量:0 .10 mmTIR以下		
・ 表面粗さ3.2 Ra ・ コンプレッサオイル (軸中心まで浸漬し1,000 rpm × 5 min 運転後,全て排出) ・ 圧 力:0.4,0.6,0.8,1.0 MPa 気密条件 ・ 温 度:RT		· \$\phi\$ 68 h8		
流体 ・ コンプレッサオイル (軸中心まで浸漬し1,000 rpm × 5 min 運転後,全て排出) ・ 圧 力:0.4,0.6,0.8,1.0 MPa 気密条件 ・ 温 度: RT	ハウジング	・炭素鋼		
流体 × 5 min 運転後, 全て排出) ・圧 力: 0.4, 0.6, 0.8, 1.0 MPa 気密条件 ・温 度: RT		・ 表面粗さ 3 .2 Ra		
× 5 min 運転後,全で排出) ・圧 力:0.4,0.6,0.8,1.0 MPa 気密条件 ・温 度:RT	流体	・ コンプレッサオイル (軸中心まで浸漬し 1,000 rpm		
気密条件 · 温 度:RT		× 5 min 運転後, 全て排出)		
	気密条件	· 圧 力:0.4, 0.6, 0.8, 1.0 MPa		
・ 保持時間:10 min		· 温 度: RT		
		・ 保持時間:10 min		

4.2.2 試験結果

試験結果を**表**6に示す。各試験圧力において軸とシールエレメント間および外周部からの漏れは確認されなかった。

表 6 気密試験の結果

Testing results of the leak test

	0 .4 MPa	0 .6 MPa	0 .8 MPa	1 .0 MPa
試験 1	漏れなし	漏れなし	漏れなし	漏れなし
試験 2	漏れなし	漏れなし	漏れなし	漏れなし
試験3	漏れなし	漏れなし	漏れなし	漏れなし

5 むすび

オイルシールおよびメカニカルシールよりもシンプルで、かつ信頼性の高い PTFE ラジアルリップシールについて、真空ポンプやコンプレッサの回転軸のシールとして用いる場合の仕様や機能特性を紹介した。記載した性能比較表からも、本シールがオイルシールやメカニカルシールの短所をカバーしている非常にバランスの取れたシールであることが明らかである。

PTFEラジアルリップシールは既に真空ポンプやコンプレッサの回転軸用シールとして多く採用されているが、PTFEのもつ材料特性と構造の多様性から、より高速・高温・高圧などシビアな使用条件下での使用が可能であり、更なる機器の高性能化や多様化にも貢献できると考えている。

なお、今回は真空ポンプやコンプレッサへの適用を一例として紹介したが、これら以外の機器に対しても優れた性能をもつ当社の PTFE ラジアルリップシールの採用が期待される。