技術紹介

PSA 式ガス発生装置スケールアップ時の性能予測手法

Method of prediction for performance when scaling up PSA

武井宏之* H TAKEI Hiroyuki N

長 坂 徹** NAGASAKA Toru

1. はじめに

様々なガスの分離,精製,回収に利用される PSA 式ガス発生装置(以下「PSA」)はスケールアップに よりその性能が変化することがある¹⁾。よって,要 求されるガスの純度,回収率,製品ガス発生量など の仕様を満たすためには,何らかの方法でスケール アップの影響を予測して適切な設計マージンを設け る必要がある。

スケールアップの影響を確認する一般的な手法と して、パイロット試験の実施²⁾やシミュレータによ る検討³⁾が挙げられる。この内、シミュレータによ る検討は比較的短時間で費用をかけずにスケール アップの影響を検討することができる。特に、平衡 吸着量の差を利用する平衡分離型 PSA はスケール アップによる性能変化が大きいと予想されたため、 これに対応可能なシミュレータの開発を実施した。 CH₄/N₂平衡分離 PSA の例を通じて、開発したシ ミュレータによるスケールアップ時の性能予測手法 を紹介する。

2. 吸着剤層温度分布の違いによるスケール アップ時の性能変化

吸着剤で物理吸着を行うとガス吸着時に発熱し, 脱離時に吸熱する。このため,PSAではガスの吸 着脱離により吸着剤層内に温度分布が生じる。こ の時,塔径の大きな吸着塔と小さな吸着塔では外 気への放熱量や吸着塔の熱容量が異なるため,装 置をスケールアップすると吸着剤層の温度分布に 違いが生じる。このため,小型装置の運転結果を 基に決定した運転条件が大型装置で最適な運転条 件とならない場合がある。この性能変化を予測す るためには吸着剤層温度分布の違いを正確に推算 しなければならないが,そのためには放熱量と熱 容量を正確に見積もる必要がある。

3. CH₄/N₂平衡分離 PSA 用シミュレータ

図1に開発した CH_4/N_2 平衡分離 PSA 用シ ミュレータのインターフェイスを示す。本シミュ レータは流量,温度,圧力,濃度,切替時間など の運転条件,吸着塔の形状に関する情報,死容積 の大きさの他,原料ガスと製品ガスの量を与える ことで,物質移動係数,吸着平衡,吸着熱に関す る情報を考慮して製品ガスの回収率と純度を求め ることができる。

放熱量については,従来³⁾より蓄積したデータ を基に決定した伝熱係数を用いて計算しており, 正確な検討が可能となっている。一方,熱容量に ついてはこれまで吸着剤層の熱容量のみを使って 温度を推算していたが,本シミュレータでは吸着 塔の熱容量を含みいれた値を適用することにより, 規模の異なる吸着塔でも吸着剤層温度分布の予測 を可能とし,スケールアップによる影響の予測に 使用できるようにした。

-				
吸着筒	吸着筒内径	mm	計算開始サイクル番号	
	吸着材充填量	kg	計算終了サイクル番号	
	吸着材充填高さ	mm	結果出力サイクル間隔	
	吸着筒密度	kg/m ³	結果出力充填高さ1	mm
	吸着筒比熱	J/(kg•K)	結果出力充填高さ2	mm
	吸着筒熱伝導率	W/(m•K)	結果出力充填高さ3	mm
	吸着筒下部空筒体積	L	結果出力充填高さ4	mm
	吸着筒上部空筒体積	L	結果出力充填高さ5	mm
	製品タンク体積	L	結果出力充填高さ6	mm
	気温	°C	結果出力充填高さ7	mm
	大気圧	kPa(a)	結果出力充填高さ8	mm
	原料中窒素モル分率	%	結果出力充填高さ9	mm
	原料中メタンモル分率	%	初期窒素モル分率	mol%
流量	原料流量	NL/min	初期メタンモル分率	mol%
	製品流量	NL/min		
	均圧1工程流量	NL/min		
	均圧2工程流量	NL/min	計算開始	
	排気体積流量	L/min		
エ 程	加圧吸着工程時間	sec		
	均圧1工程時間	sec		
	均圧2工程時間	sec		
	待機工程時間	sec		

図1 CH₄/N₂平衡分離 PSA 用

シミュレータのインターフェイス

4. スケールアップ時の性能予測

開発したシミュレータが CH_4/N_2 平衡分離 PSAの スケールアップによる影響の予測に使用できるかど うかを確認するため、同じ高さで塔径 300A と 40A の 2 種類の吸着塔を用いて評価した。ガス空塔速度 が同じになるようにスケールアップした同様の条件 にて実験を行い、それぞれについてシミュレーショ ンを実施した。図 2 に今回検討した CH_4/N_2 平衡分 離 PSA のフローを示す。





4.1 吸着剤層温度

図3に実験とシミュレーションの温度の比較を示 す。なお、各実験ともに吸着塔内の同じ高さ位置の 温度を代表して示している。

各実験ともにガスの吸着による温度上昇と脱離に よる温度低下が確認できる。40A の吸着塔による実 験では吸着により 32.4 ℃に上昇した後,脱離により 24.8 ℃に低下しており,その変動幅は △7.6 ℃と なっている。一方,300A の吸着塔では吸着により 45.2 ℃に上昇した後,脱離により 25.3 ℃に低下し ており,その変動幅は △19.9 ℃となっている。40A の吸着塔では,吸着剤の熱容量より吸着塔の熱容量 が大きく上回るため見掛けの比熱が大きくなり,温 度の変動が抑制されるが,300A の吸着塔では,吸着 塔と吸着剤の熱容量の差が縮小し,見掛けの比熱が 小さくなり温度の変動幅が大きくなっていることが 確認できる。シミュレーションはこれら実測の温度 に対し±10 %以内の精度で推算できているととも に,吸着塔の大きさの違いによる温度変化の違いを よく表すことができている。以上より,開発したシ ミュレータは,吸着塔の熱容量を考慮することでス ケールアップによる吸着剤層温度分布の違いを精度 よく推算できることが確認できた。



図3 実験とシミュレーションの温度の比較

4.2 PSA 性能

本 PSA は $CH_4 \ge N_2$ の両方を回収することが可能 だが、今回は N_2 を製品ガスとして評価した。図4に 製品ガス純度と製品ガス発生量および製品ガス純度 と製品ガス回収率の塔径毎の比較を示す。なお比較 のため製品ガスの発生量は吸着剤1 t あたりの値と している。

40A の吸着塔による実験では、不純物濃度 1.3 % の時の製品ガス発生量 111 Nm³/(h・t)なのに対し、 300A の吸着塔による実験では不純物濃度 1.2 %の 時の製品ガス発生量 98 Nm³/(h・t) となっている ことから、同等の不純物濃度における製品ガス発生 量のスケールアップによる性能変化は-12 %であ る。一方、実験と同条件でシミュレーションを実施 したときの不純物濃度 1.0 %における製品ガス発生 量は 40A の吸着塔による実験が 111 Nm³/(h・t) に対し 300A の吸着塔による実験が 102 Nm³/(h・t) となっており、実際に対し 10 %以内の精度で予測 できている。またスケールアップによる性能変化を -8 %と見積もっており実験と同等の性能変化を予 測している。なお製品ガス回収率についても同様の 変化を予測している。

以上より,開発したシミュレータはスケールアッ プによる影響の予測に活用できると判断した。



図4 製品ガス純度と PSA 性能の関係

5. まとめ

 CH_4/N_2 分離の例より、平衡分離 PSA シミュレー タに吸着塔の分を考慮した熱容量を適用することで、 規模の異なる吸着塔の吸着剤層温度分布の変化を正 確に推算することができ、その際の性能変化を予測 可能であることが確認できた。これにより、平衡分 離 PSA のスケールアップによる影響を予測すること ができるようになり、適切な設計マージンを設ける ことが可能である。

参考文献

- 1) 清水博. 吸着技術ハンドブック. 763-765, 1993.
- 2) 竹内擁. 最新吸着技術便覧プロセス・材料・設計, 84-85, 1999.
- 浦上達司,長坂徹,菱沼一弘,飛弾野龍也,藤江和彦. 酸素 PSA プロセスのシミュレーション.日本酸素技報, 17,1998.