科学研究費助成事業(科学研究費補助金)研究成果報告書

平成24年 6月 5日現在

機関番号:13901
研究種目:挑戦的萌芽研究
研究期間:2010~2011
課題番号:22656175
研究課題名(和文)
可逆凝集-多段超高圧圧搾システムによる難脱水性汚泥の高速減量化プロセスの開発
研究課題名(英文)
Development of High-Speed and High-Level Reduction Process of Difficult-to-Dewatering
Sludge by Combined Reversible Flocculation and Multistage Ultrahigh-Pressure Expression
System
研究代表者
入谷 英司(IRITANI EIJI)
名古屋大学・工学研究科・教授
研究者番号:60144119
研究式用の標画(和立),司満海集しタ研約宣国国際しな融合した脱水法により離脱水歴況の

研究成果の概要(和文):可逆凝集と多段超高圧圧搾とを融合した脱水法により難脱水性汚泥の 高速減量化を実現した。下水余剰汚泥を例にとり、多価イオンの無機電解質の添加による可逆 凝集操作と15 MPaの超高圧圧搾とを組み合わせた脱水操作により、ケーク含水率は31%まで 低減され、総脱水時間は51.6%短縮された。汚泥原液を基準とすると、99.83%もの減量化を高 速で実現したこととなる。結果を総合し、本技術が脱水時間と脱水度の両面において、現存技 術に比べ格段に優れていることを示し、研究目標を達成した。

研究成果の概要(英文): High rate reduction in volume of difficult-to-dewatering sludge was achieved by step-up ultrahigh-pressure expression combined with reversible flocculation. Flocculation with inorganic electrolyte with multivalent cation such as poly aluminum chloride was extremely effective for the increase in the dewatering rate of excess activated sludge, and the water content of the compressed cake was finally reduced to 31 wt% by expression under action of ultrahigh-pressure of 15 MPa combined with reversible flocculation. This new method shortened the total dewatering time of activated sludge by 51.6 % compared to the conventional method, and reduced the sludge volume by 99.83 %. The results derived from a series of experiments attained the research goals from the viewpoint of both the rate in dewatering and the water content of the compressed cake.

交付決定額

			(金額単位:円)
	直接経費	間接経費	合 計
2010 年度	1,900,000	0	1,900,000
2011 年度	1,300,000	390,000	1,690,000
総計	3,200,000	390,000	3,590,000

研究分野: 工学

科研費の分科・細目 : プロセス工学・化工物性・移動操作・単位操作 キーワード : 可逆凝集,超高圧圧搾,廃棄物,汚泥,減量化,pH,電解質,脱水

1. 研究開始当初の背景

平成20年に発表された平成18年度における産業廃棄物の排出量に関するデータによると、ほぼ半数にあたる44.3%を汚泥が占めている。したがって、難脱水性汚泥の高効率な脱水法の開発は、汚泥の減量化や脱水汚泥の資源としての有効利用の見地から急務とされている課題である。研究代表者が長年に

わたり研究を続けている濾過、圧搾等の機械 的固液分離が最も省エネルギー的であるこ とから、現在も国の内外で機械的分離に関し て多くの研究や技術開発が行われている。こ れらのほとんどは、強固で粗大なフロックを 形成する高性能な高分子凝集剤の開発によ る脱水速度の向上、あるいは圧搾における操 作圧の増大による脱水度の向上(ケーク含水 率の低減化)を目指すものである。しかし、 高分子凝集剤を使用すると高圧を作用させ ても強固なフロック内の水分の除去は困難 で低含水率ケークは得られないという致命 的な欠点をもつ。一方、凝集剤を使用せずに 高圧を作用させると、ケークの高い圧縮性の ため脱水速度は低圧下より減少することも あり、現在の技術では難脱水性汚泥の高効率 な脱水は困難な状況にある。

以上の背景に鑑み、本研究では、両者の欠 点を克服する革新的な技術として可逆凝集 と多段超高圧圧搾を融合させた新たな手法 を提案する。溶媒環境の変化による可逆凝集 を利用して、緩い凝集フロックを形成させ、 比較的低い圧搾圧力で高速で粗分離を行っ た後、フロックを崩壊させる。次いで圧力を ステップ状に増加させ超高圧を作用させて、 ケーク内に残存する束縛水を機械的圧力で 可能な限界まで除去する。高い脱水速度と高 い脱水度の両者を同時に満足する省エネル ギー的な脱水プロセスの確立が期待できる。

2. 研究の目的

産業廃棄物の中で最も大きな排出量割合 を占める汚泥を減量化するための革新的な 脱水技術の開発が、現在ますます切望されて いる。本研究では、可逆凝集と多段超高圧圧 搾とを融合させた脱水技術を提案し、難脱水 性汚泥の高速減量化の可能性を探究する。す なわち、汚泥を緩く凝集させて粗大フロック を形成させ、0.1~0.5 MPa 程度の低圧下で圧 搾して自由水を迅速に除去し脱水ケークを 得た後、可逆凝集によりフロックを崩壊させ、 さらに圧力のステップ増加により 5~20 MPa 程度の超高圧を多段で作用させ束縛水を除 去し極低含水率ケークを得て、汚泥の高速減 量化を図る。可逆凝集を行うための手法とし て、pH 調整や無機電解質、バイオ凝集剤添 加等を検討し、可逆凝集と多段超高圧圧搾の 機構の解明に基づき、それらの複合プロセス の最適操作のための指針を得る。

3. 研究の方法

(1)可逆凝集法の確立

凝集操作により高速分離が可能な緩い凝 集フロックを形成し、低圧下で高速脱水を行 った後、溶媒環境の変化によりケーク中のフ ロックを崩壊させ、微粒子の凝集・分散状態 の制御に基づく可逆凝集法を開発する。酸・ アルカリ、無機電解質、バイオ凝集剤、アル コール、界面活性剤等を汚泥に添加して凝集 フロックを形成させ、0.1~0.5 MPa の低圧下 で高速圧搾し、その圧搾特性を明らかにする。 また、低圧圧搾で得た凝集脱水ケークに水透 過を行うことにより、ケーク中のフロックを 崩壊させる。得られた非凝集ケークの特性を 究明し、可逆凝集に最も適した pH やイオン 強度、イオン種、添加剤の種類や濃度などの 制御条件を明らかにする。

(2) 超高圧圧搾法の確立

材料試験機を用いて圧搾セルに 5~50 MPa の超高圧を作用させ、1)で得た非凝集ケーク の低含水率化を図り、超高圧作用化で除去可 能な水分量を明らかにし、本手法の有効性を 検証する。粒径、表面電荷、束縛水量などの 微粒子特性と圧搾脱水速度やケークの最終 脱水度(含水率)との関係を究明する。前段 の低圧圧搾におけるケーク脱水度が超高圧 圧搾における脱水速度に与える影響を検討 し、低圧圧搾と超高圧圧搾の両者を綜合した 圧搾プロセスの最適化を行う。

(3)融合プロセスの最適操作法の確立

可逆凝集と多段超高圧圧搾の融合プロセ スとしての操作法を検討する。種々の性状の 汚泥に対して、効果的な可逆凝集を実現させ るための添加剤の種類や添加濃度、低圧圧搾 と超高圧圧搾における各圧搾圧力と圧搾時 間について検討し、脱水度と脱水速度の両面 から最適条件を明らかにし、汚泥の高速減量 化法としての本手法の操作指針を確立する。

4. 研究成果

(1)システムの概要

提案するシステムの概要を図1に示す。無 機凝集剤で汚泥を緩く凝集させて粗大フロ ックを形成させ、98 kPaの低圧下での圧搾操 作で迅速に汚泥中の多量の水分を除去した 後、透水操作による溶媒環境の変化と引き続 いて行う15 MPaまで及ぶ超高圧圧搾操作に よる圧縮作用の両者によって、生成濾過ケー ク内のフロックが崩壊し、直ちにケークの低 含水率化が行われるというものである。凝集 と低圧圧搾の操作で脱水速度の向上を図り、 透水と超高圧圧搾操作にケーク含水率の低 減化の役割を担わせ、これら一連のプロセス により、総合的に脱水速度と脱水度の向上を 実現しようとするものである。



(2)凝集特性

汚泥スラリーにポリ塩化アルミニウム

(PACℓ)を種々のAℓT比(アルミニウム量 対 濁質量比)で添加し、本汚泥に最適な凝集剤 添加量を検討するため、レーザ回折式粒度分 布測定装置(SALD-300V、島津製作所製)で 粒度分布を測定し、凝集効果を評価した。図 2には、凝集フロックの面積平均径 d_s をAℓT 比 R_f に対してプロットした。はじめ R_f の増 加とともに d_s は増大するが、過剰量添加する と、 d_s は最大となり、以降の実験はすべてこ の添加量で行った。

(3) 低圧圧搾特性

下水余剰汚泥に All 比 R_f が 0.15 となるように PACl 添加による凝集処理を行った後、 圧力 $p_f = 98$ kPa で低圧圧搾を実施した。また 比較のため、凝集処理を施さず下水余剰汚泥 をそのまま低圧圧搾する実験も行い、両実験 結果を、単位濾材面積あたりの搾液量 v 対 圧搾時間 θ として、図 3 に示した。凝集操作 を行った場合には粗大な汚泥フロックが形 成され、汚泥ケークの抵抗が著しく低下する ため、未凝集の場合に比べて、圧搾速度が著 しく大きくなった。例えば v = 6 cmの搾液量 を得るのに、総濾過時間は 93%短縮され、凝 集処理が濾過性能の向上に極めて有効なこ とがわかる。

(4)純水透過特性

生成ケーク中のフロックを崩壊させ、フロ ック中に含まれる水を除去し、ケークの低含 水率化を図るため、ケーク中に純水を透過さ せて PACl を洗い流した。図4には、濾過終 了後に諸操作を行った場合の乾燥固体粒子 のwt%として示したケーク含水率Rと操作時 間 θ との関係を示した。透水操作を行うと比 較的短時間にケークの含水率が低下したの





に対して、生成ケークを低圧圧搾の場合と同 一圧力で圧密しても含水率はほとんど減少 しなかった。また、未凝集スラリーを圧搾し て得たケークをさらに圧密すると、ケーク含 水率は、徐々に減少し、長時間を要するが、 次第に透水操作で得た含水率に漸近してい くことがわかる。以上のことから、透水操作 を行うと、フロックが崩壊してケーク中の粒 子間の水分が抜けやすくなり、速やかにテー クの低含水率化が進行するものと考えられ



(5)超高圧圧搾特性

①脱水性能

濾過操作で形成された汚泥ケークに透水 操作を行った後、種々の圧力 pcで超高圧圧搾 した場合のケーク含水率 Rの経時変化を図 5 に示した。圧搾圧力 pcが大きいほど、脱水速 度、脱水度は共に大きくなり、15 MPa で超高 圧圧搾した場合には、ケーク含水率は最終的 に31%まで低減できた。この結果は、現存技 術の最高水準である60~70%を遙かに凌い でおり、併せて脱水速度の観点からも満足の いくものであった。減量化の程度で数値化す ると、汚泥スラリーに対して99.83%の減量 化が達成されている。微生物細胞内の水分量 が70~80%であることを考え合わせると、こ の31%という低い含水率は、単にフロックの 崩壊による汚泥粒子間の自由水や粒子表面 の付着水だけでなく、細胞内に含まれる束縛 水も除去されていることを示唆している。な お、未凝集スラリーの低圧圧搾から得たケー クや透水操作を経ない凝集ケークの超高圧 圧搾は不可能であった。

図 6 には、種々の圧搾圧力 p_c を作用させた 場合の汚泥ケークの平衡空隙率 $\varepsilon \epsilon$ 、 ε 対 p_c の両対数プロットとして示した。圧搾圧力 p_c の増加とともに空隙率 ε はほぼ直線的に減少し、次の実験式で整理できた。

$$\varepsilon = \varepsilon_1 p_c^{-\lambda} \tag{1}$$

ここで、 ϵ_i 、 λ は実験定数である。したがって、 圧力をさらに大きくして超高圧圧搾を行う ことにより、脱水度のさらなる向上も期待さ れる。

②圧密モデルによる整理

これまで、固液混合物の圧密挙動は、修正 Terzaghi モデル、または修正 Terzaghi-Voigt モ デルで解析され、無機物の圧搾過程をよく記 述することができた。圧密の進行程度を表す 平均圧密比 $U_c (= (L_1 - L)/(L_1 - L_{\infty}))$ と圧密時間 θ_c との関係は、修正 Terzaghi モデル、修正 Terzaghi-Voigt モデルに対して、それぞれ次式 で表される。

$$U_{c} = 1 - \exp\left(-\frac{\pi^{2}}{4} \cdot \frac{i^{2}C_{e}\theta_{c}}{\omega_{0}^{2}}\right)$$
(2)
$$U_{c} = (1 - B)\left\{1 - \exp\left(-\frac{\pi^{2}}{4} \cdot \frac{i^{2}C_{e}\theta_{c}}{\omega_{0}^{2}}\right)\right\} + B\left\{1 - \exp\left(-\eta\theta_{c}\right)\right\}$$
(3)

ここで、 L_1 、L、 L_∞ はそれぞれ圧密初期、時間 θ_c 、圧密平衡時のケーク厚さ、iは排水面の数、 C_e は修正圧密係数、 α_0 は単位断面積あたりの固体体積、Bは全圧密量に対する二次圧密量の割合、 η はクリープの進行速度を表す定数(遅延時間の逆数)である。

近年、有機物を対象に新たなモデル式がい くつか提案されている。本研究では、豆腐や おからの圧搾過程の記述に提案された修正 Terzaghi モデルに Voigt モデルを複数個直列 に接続して、多段クリープ効果を表現する修 正 Terzaghi-一般化 Voigt モデルを、下水汚泥 の超高圧圧搾過程の解析に適用する。本モデ ルでは、U_cの経時変化は次式で表される。



$$+\sum_{k=1}^{K} B_k \left\{ 1 - \exp(-\eta_k \theta_c) \right\}$$
(4)

ここで、 B_k は全圧密量に対する各クリープ量の割合、 η_k は各クリープの進行速度を表す定数である。

図7には、圧搾圧力 p_c =15 MPa の場合の汚 泥ケークの圧縮挙動を、平均圧密比 U_c の経時 変化として示した。実線は、Eq. (4)で四次圧 密(k=3)まで考慮し、フィッティングによ り決定した修正圧密係数、各クリープ定数を 用いて得た計算値であり、実験値を精度良く 表せた。なお、Eq. (2)や Eq. (3)による計算値 は、実験結果と一致させることはできなかっ た。

ケーク含水率 R の経時変化は、Eq. (4)で計 算される U_cの経時変化を用いると、次式から 算出できる。



$$R = \frac{\varepsilon_{\rm av}\rho}{\varepsilon_{\rm av}\rho + (1 - \varepsilon_{\rm av})\rho_{\rm s}}$$
(5)

$$\varepsilon_{\rm av} = 1 - \frac{\omega_0}{L_1 - U_c \left(L_1 - L_\infty\right)} \tag{6}$$

ここで、 ε_{av} はケークの平均空隙率、 ρ は搾出 液密度、 ρ_s は固体密度である。図5の実線は、 Eqs. (4) – (6)に基づく計算値であり、超高圧圧 搾過程を精度良くモデル化できることがわ かる。

全圧密量に対する一次圧密量の割合を表 す $A (= 1 - B_1 - B_2 - B_3)$ 、二~四次圧密量の割 合を表す B_1 、 B_2 、 B_3 と圧搾圧力 p_c の関係を図 8 に示した。圧搾圧が小さい場合には、一次 圧密量と二次圧密量は共に 40 %程度と全圧 密量に対して最も大きな割合を占めるが、圧 搾圧の増大とともに一次圧密量の占める割 合が増加し 15 MPa では一次圧密量が 60 %を 上回った。



図 10 クリープ定数

図 9, 10 には、各圧密過程での圧密速度の 指標となる修正圧密係数 C_e および各クリー プ定数 η_k と圧搾圧力 p_c との関係を示した。修 正圧密係数 C_e は、圧力 p_c の増大とともに大 きくなるが、5 MPa以上では、ほぼ一定値と なった。このことは、 C_e の定義に基づくと、 圧力の増加によりケーク圧縮性(汚泥粒子変 形能)が急激に増大したことを意味する。一 方、 η_k の圧力による変化はあまり見られない が、各 η_k に1オーダー以上の顕著な差があり、 クリープ現象が段階的に生じていることが わかる。

(6)まとめ

本研究で提案する凝集操作を併用した超 高圧圧搾プロセスにより、従来の機械的脱水 法を遙かに凌ぐ高速かつ高度な汚泥減量化 が実現できることを示した。また、提案した 修正 Terzaghi-一般化 Voigt モデルにより圧密 脱水特性が評価できることを明らかにした。

(研究代表者、研究分担者及び連携研究者に は下線)

〔雑誌論文〕(計7件)

- <u>E. Iritani, N. Katagiri</u> and D. Nakano, Flux Decline Behaviors in Inclined Dead-End Ultrafiltration of BSA Solutions, *Chem. Eng.* J., 査読有, **184**, 2012, 98-105, DOI: 10.1016/j.cej.2012.01.007
- ② 入谷英司, 片桐誠之, 杉山悠生, 希薄コロイドの定速および定圧精密濾過における膜閉塞特性, 化学工学論文集, 査読有, 37(4), 2011, 323-326, DOI: 10.1252/kakoronbunshu.37.323
- ③ <u>入谷英司</u>,<u>片桐誠之</u>,佐野泰之,PACI で 凝集処理したフミン酸溶液の精密濾過 特性,化学工学論文集,査読有,**37**(3), 2011, 246-250, DOI: 10.1252/kakoronbunshu.37.246
- ④ <u>N. Katagiri</u>, T. Hashimoto and <u>E. Iritani</u>, Evaluation of Consolidation-Sedimentation Properties for the Batch Gravity Sedimentation of Concentrated Suspension, *Filtration*, 査読有, **11**(2), 2011, 123-128
- ⑤ <u>E. Iritani</u>, Y. Takaishi and <u>N. Katagiri</u>, Two-Stage Process of Single-Pass Inclined Ultrafiltration for Affinity Chiral Separation, *Filtration*, 査読有, **10**(3), 2010, 211-218
- ⑥ K.J. Hwang, Y.T. Wang, <u>E. Iritani</u> and <u>N. Katagiri</u>, Effect of Gel Particle Softness on the Performance of Cross-Flow Microfiltration, *J. Membrane Sci.*, 査読有, **365**(1-2), 2010, 130-137, DOI: 10.1016/j.memsci.2010.08.043
- ⑦ E. Iritani, N. Katagiri, T. Tadama and H. Sumi, Analysis of Clogging Behaviors of Diatomaceous Ceramic Membranes During Membrane Filtration Based upon Specific Deposit, AIChE J., 査読有, 56(7), 2010, 1748-1758, DOI: 10.1002/aic.12111

〔学会発表〕(計 22 件)

- ① E. Iritani, T. Washizu and N. Katagiri, Developments of High-Speed and High-Level Deliquoring Process of Sewage Sludge by Ultrahigh-Pressure Expression Combined with Flocculation, Filtration and Separation Symposium 2011, 2011.11.17, Tokyo (Japan)
- ② T. Washizu, <u>N. Katagiri</u> and <u>E. Iritani</u>, Volume Reduction of Activated Sludge at High Rate by Step-Up Ultrahigh-Pressure Expression Combined with Reversible Flocculation, 9th International Conference

on Separation Science and Technology, 2011.11.4, Jeju (Korea)

- ③ 鷲津拓也, <u>入谷英司</u>, 凝集・ステップ超 高圧圧搾の複合プロセスによる難脱水性 スラッジの高速減量化, 化学工学会第 43 回秋季大会, 2011.9.15, 名古屋工業大学 (愛知県)
- ④ 鷲津拓也,<u>入谷英司</u>,ステップ超高圧圧 搾による余剰汚泥の高速減量化プロセス の開発,分離技術年会 2011, 2011.6.3,明 治大学(神奈川県)
- ⑤ 入谷英司,片桐誠之,鷲津拓也,可逆凝 集を用いたステップ超高圧圧搾による難 脱水性有機汚泥の高速減量化技術の開発, 第 21 回廃棄物資源循環学会研究発表会, 2010.11.4、金沢市文化ホール(石川県)
- ⑥ 鷲津拓也,<u>入谷英司</u>,可逆凝集-多段超高圧圧搾システムによる下水汚泥の高速減量化プロセスの開発,化学工学会第42回秋季大会,2010.9.6,同志社大学(京都府)

〔図書〕(計7件)

- ① 入谷英司,片桐誠之,サイエンス&テク ノロジー,水処理膜の製膜技術と材料評 価,2012,21-47
- ② <u>入谷英司</u>, 森北出版, 初歩から学ぶ粉体 技術, 2011, 109-116
- ③ <u>入谷英司</u>,三恵社,最新 装置内の移動現 象の解析と可視化,2011,107-126
- ④ <u>入谷英司</u>,日刊工業新聞社,絵とき 濾過 技術 基礎のきそ,2011,180
- ⑤ 入谷英司,日本冷凍空調学会,冷凍空調 便覧 基礎編 一第6版-,2010,266-272
- ⑥ <u>入谷英司</u>, 分離技術会, 分離技術ハンド ブック, 2010, 897-903
- 6. 研究組織
- (1)研究代表者
 入谷 英司(IRITANI EIJI)
 名古屋大学・工学研究科・教授
 研究者番号: 60144119

(2)研究分担者

片桐 誠之 (KATAGIRI NOBUYUKI) 名古屋大学・大学院工学研究科・助教 研究者番号:00345919

(3)連携研究者なし

^{5.} 主な発表論文等