# <u>1. 緒言</u>

本研究では、チーズの製造工程において、チーズホエーからク ロスフロー限外濾過によりタンパク質成分を分離、濃縮するプロセ スを想定した圧縮性ケーク層を生じるクロスフロー限外濾過プロセ スを対象としている。本研究では、このプロセスにおいて、濾過の 進行過程や固体粒子の挙動について検討し、濾過抵抗増加の支 配的要因に基づく透過過程のモデル化を行ってきた。本発表では、 このモデルによって得られた知見に基づき、モデル中のパラメータ と操作条件の関係を検討し、その相関関係を用いてクロスフロー限 外濾過操作の透過過程をモデルによる計算から予測する手法を構 築することを目的とした。

## 2.透過過程のモデル化

## 2.1.濾過抵抗増加の支配的要因

本研究では、圧縮性ケーク層を生じるクロスフロー限外濾過の透 過過程において、濾過の進行過程や懸濁粒子、ケーク層の挙動に ついて検討した。その結果、本研究では、濾過抵抗を決定する支 配的な因子は透過過程初期においては細孔閉塞およびごく薄いケ ーク層の抵抗、それ以降においては圧縮性ケーク層の抵抗である と考え、それぞれの過程を表すモデルを適用することを考えた。

### 2.2.細孔閉塞モデル

透過過程初期に細孔閉塞およびごく薄いケーク層により抵抗が 支配的になる領域においては、Hoらによる細孔閉塞モデルが提案 されている[1]。このモデルでは、全透過流量が未閉塞細孔を通過 する透過流量と、閉塞されている細孔を通過する透過流量の和で 表すことができるとしており、この全透過流量*Q*pは次式で表される。

$$Q_{p} = Q_{w} \left[ \exp\left(-\frac{\alpha \Delta P C_{b}}{\mu R_{m}}t\right) + \frac{1}{\sqrt{1 + \frac{2f \mathcal{R}' \Delta P C_{b}}{\mu R_{m}^{2}}t}} \left[1 - \exp\left(-\frac{\alpha \Delta P C_{b}}{\mu R_{m}}t\right)\right] \right]$$
(1)

この式における $a \geq f R$ をパラメータとし、操作条件によって値を変えることにより $Q_p$ の経時変化を推算する。

# 2.3.圧縮降伏応力モデル

透過過程中、後期に圧縮性ケーク層による抵抗が支配的になる 領域においては、クロスフロー濾過についての圧縮降伏応力モデ ルが提案されている[2]。このモデルでは、ケーク層体積に関する 物質収支式が原液の流動から生じる剪断応力によるケーク層の除 去量を考慮に入れて次式で表される。

$$\int_{0}^{l_{i}} \phi dz + \frac{\phi_{0}}{1 - \phi_{0}} \Delta V_{i} - v \cdot \Delta t_{i} = \int_{0}^{l_{i+1}} \phi dz$$
<sup>(2)</sup>

この式における v をパラメータとし、操作条件によって値を変えることにより、濾過時間 t と濾液体積 V の関係を推算する。

## 2.4. モデルによる推算結果

本研究では、Whey Protein Concentration(WPC)懸濁液を試験流体とし、原液体積分率 $d_{0}$ を0.1、濾過圧力 $\Delta P$ を180-220kPa、クロスフロー流速 $u_{f}$ を3.0-6.0cm/sと設定した条件においてクロスフロー限外濾過実験を行い、ここまでで述べたモデルによる推算結果との比較を行った。モデルによる推算においては、 $\alpha$ , fR'、vをパラメータとしたフィッティングを行い、また、初期とそれ以降のモデルが切り替わる移行時刻 $t_{i}$ をモデルのフィッティングにより決定することにより、2つのモデルを組み合わせ、透過過程全体の推算を行った。その結果、モデルと実験結果が良好に一致し、本モデルにより、透過過程 全体が良好に推算できることが示された。

## 3.モデルによる透過過程の予測

ここまでで述べたモデルを用いて、クロスフロー限外濾過実験の 結果をパラメータフィッティングによらず予測することを考えた。そ のためには、モデル中のパラメータであるα、fR'、v、t を操作条件 などから予め決定し、計算を行う必要がある。そこで、本研究では、 操作条件やパラメータに関する無次元数を定義することにより、透 過過程の現象についての検討を行い、それらの相関式を導いた。

まず、クロスフロー限外濾過の流動と透過の関係を特徴付ける無 次元数として、膜に水平な方向と垂直な方向の懸濁粒子の移動流 束の比を表した Ncを次式で定義した。

$$N_{\rm c} = \frac{(1 - \phi_0)u_{\rm f}}{J_0}$$
(3)

この N<sub>c</sub>を基本の無次元数として、パラメータを含む無次元数との比較を行う。

細孔閉塞係数αに関する無次元数 N<sub>a</sub>は、細孔閉塞速度の代表 値と膜面剪断速度の代表値の比として次式で定義した。

$$N_{\alpha} = \frac{\alpha \rho \phi_0 J_0 d}{2(1 - \phi_0) u_{\rm f}} \tag{4}$$

ケーク成長係数 fR に関する無次元数 N<sub>R</sub>は、ケーク成長速度の 代表値と膜面剪断速度の代表値の比として次式で定義した。

$$V_{jR} = \frac{fR'\rho \phi_0 J_0 d}{2(1 - \phi_0) u_f R_m}$$
(5)

ケーク層除去速度 v に関する無次元数 N, は、除去量と透過に関する値の比として次式で定義した。

$$N_{v} = \frac{(1 - \phi_{0})v}{\phi_{0}J_{1}}$$
(6)

移行に関する無次元数は、モデルの移行の決定の要因が移行 時刻における透過流束 J<sub>t</sub>で代表されると考え、無次元数 N<sub>J</sub>を次式 で定義した。

$$N_{J} = \frac{\phi_{0} J_{t}}{\left(1 - \phi_{0}\right) J_{0}} \tag{7}$$

前章のモデルによる推算から得られたパラメータの値などから計算された N<sub>c</sub>と式(4)-(7)の無次元数について以下の相関式を得た。

 $N_{\alpha} = 0.191 \times N_{\rm c}^{-0.467}$ 

 $N_{fR} = 2.93 \times 10^2 \times N_c^{-1.24} \tag{9}$ 

 $N_{\rm v} = 0.873 \times N_{\rm c}^{0.00339} \tag{10}$ 

$$N_{I} = 1.06 \times 10^{-4} \times N_{c}^{0.608} \tag{11}$$

これらの無次元数と相関式からパラメータの値を決定し、モデル による計算を行う。新たに設定した条件において、モデルにより透 過過程を予測した結果と実験結果との比較を Fig.1 に示す。この結 果より、本研究のモデルとパラメータに関する無次元数およびそれ らの相関式を用いた透過過程の予測が可能であることが示された。



Fig.1 予測結果と実験結果の比較(如=0.05、 AP=200kPa, uf=6.0 cm/s)

### 参考文献

 Ho et al, "A combined pore blockage and cake filtration model for protein fouling during microfiltration," *J. Colloid & Interface Sci.*, **232**, 389-399 (2000).
 K. Karasu et al., "A model for cross-flow ultrafiltration of dairy whey based on the rheology of the compressible cake," *J. Membr. Sci.*, **341**, 252-260 (2009).

\*E-mail: syoshika@chemeng.titech.ac.jp

(8)