

パン焼成中の移動境界モデル

明治大学 総合数理学部 現象数理学科 4年

導入

松本博, パン膨張についての基礎的な研究, (1981), 調理科学, 14巻4号.
Roger I. Tanner, Fuzhong Qi, Shao-Cong Dai, Bread dough rheology and recoil I. Rheology, (2008), Journal of Non-Newtonian Fluid Mechanics, Volume 148, Issues 1-3.
J. Zhang, A.K. Datta, Mathematical modeling of bread baking process, (2006), Journal of Food Engineering, Volume 75, Issue 1.

先行論文

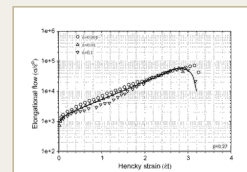
- ・粘弾性の特徴を張力でモデル化
- ・応力と圧力のLodgeモデル
- ・多孔質体の特徴をエネルギーでモデル化

問題点

- ・実際の挙動を表現できていない
- ・実験データを説明するためのモデル

改善策

物理法則を用いて表現する



目標

パンの焼成において水分量の変化がないときの移動する境界の挙動を予測する。

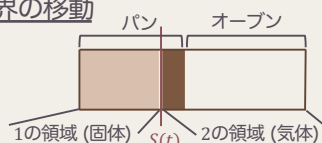
温度と水分量の変化を用いた移動境界モデル

Emmanuel Puris, Viviana O. Salvadori, Bread baking as a moving boundary problem. Part 1: Mathematical modelling, (2009), Journal of Food Engineering, Volume 91, Issue 3
Emmanuel Puris, Viviana O. Salvadori, Bread baking as a moving boundary problem. Part 2: Model validation and numerical simulation(2009), Journal of Food Engineering, Volume 91, Issue 3

パン内部のクラムとクラストの境を境界 S とみなし, 温度と水分の変化を用いて境界の移動する挙動を予測する.
表面の位置は固定され, 体積変化は考慮しない. 熱や水分などの物理量は相変化を含む連続関数である.

境界条件

境界の移動



境界の移動速度

$$\lambda \frac{\partial S}{\partial t} = k_2 \frac{\partial T_2}{\partial x} - k_1 \frac{\partial T_1}{\partial x}$$

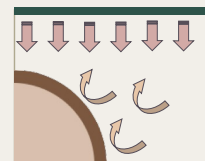
オープン内の熱の流出量

クラム内の熱の流出量

境界での温度

$$-k \nabla T = h(T_s - T_\infty) + \varepsilon \sigma (T_s^4 - T_\infty^4)$$

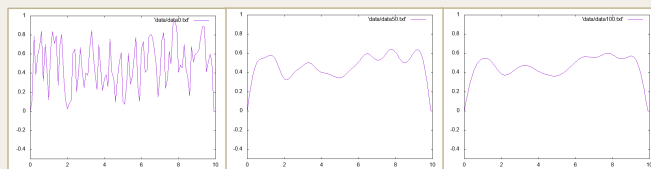
温度勾配 表面温度 オープンの端の温度



支配方程式

$$\rho C_p \frac{\partial T}{\partial t} = \nabla \cdot (k \nabla T), \quad \frac{\partial W}{\partial t} = \nabla \cdot (D \nabla W)$$

$C_p = C_{pd} + W C_{pw} + \lambda W \eta$



x : 位置 [m]
 t : 時刻 [s]
 T : 温度 [K]
 ρ : 密度 [kg m^{-3}]
 C_p : 比熱 [$\text{J kg}^{-1} \text{K}^{-1}$]
 k : 熱伝導率 [$\text{W m}^{-1} \text{K}^{-1}$]
 W : 水分量
 D : 水の拡散係数 [$\text{m}^2 \text{s}^{-1}$]
 λ : 相転移熱 [J m^{-3}]
 η : デルタ型関数
 S : 境界の位置 [m]
1: 固体領域
2: 気体領域
 h : 熱伝達率 [$\text{W m}^{-2} \text{K}^{-1}$]
 ε : 放射率
 σ : ステファンボルツマン定数 [$\text{W m}^{-2} \text{K}^{-4}$]

水分量一定の移動境界モデル

パンの焼成中において水分量を各領域ごとに一定と仮定し, 温度変化にのみ着目して境界の挙動を予測する.
先行研究を元に仮定を加え, モデルを変更する.

仮定

- ・水分量を固体領域で0.8, 気体領域で0.5
- ・デルタ型関数を考慮しない
- ・変数の定義域を境界の位置で分ける
- ・熱輻射の影響を考慮しない
- ・その他変数は先行研究に従う

支配方程式

$$\rho C_p \frac{\partial T}{\partial t} = \nabla \cdot (k \nabla T), \quad W = \begin{cases} 0.8 & (x \leq S) \\ 0.5 & (x > S) \end{cases}$$

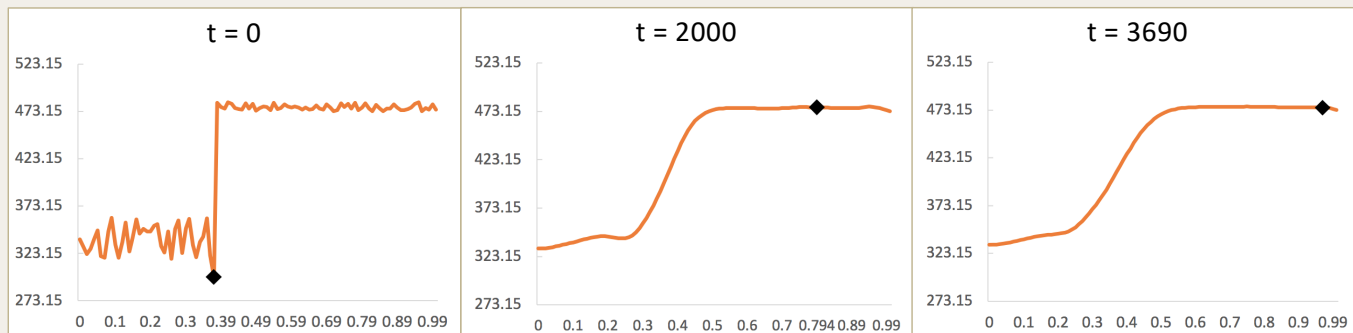
$C_p = C_{pd} + W C_{pw}$

境界条件

$$\lambda \frac{\partial S}{\partial t} = k_2 \frac{\partial T_2}{\partial x} - k_1 \frac{\partial T_1}{\partial x}$$
$$-k \nabla T = h(T_s - T_\infty)$$

数値シミュレーション

初期条件 S の位置: 0.374[m], オープンの長さ: 1[m], パン内部: 25~75[°C], オープン内部: 180~190[°C], オープンの端: 200[°C]



結果 時刻が進むにつれ, 熱の拡散によりグラフが滑らかになっている。また, 境界が徐々に右に移動している。すなわちパンの表面を超えてクラストの境界が右側にある。境界の初期位置より内側では温度の上昇が少なく, 100°Cを超えていない。

結論

各領域ごとに水分量を一定値とすると境界の移動に影響が出ることがわかった。
水分が程よく減少することで適度な厚さのパン耳になると考えられる。
しかし, 膨張についてのモデルではないので本研究のモデルに誤りがある。