令和元年12月23日

第3回 HAKKO 熱の実験コンテスト

鋳鉄製フライパンの伝熱性能

神奈川大学 工学部機械工学科

原村研究室 山下遼太

1. 概要

本研究は「鋳鉄製フライパンを用いると肉が上手く焼ける」という話について、そのメ カニズムを伝熱力学の観点から明らかにすることを目的とする.フライパンは焼く、炒める 調理器具の最も基本的なものであり、この「焼く」調理における加熱の原理として、(1) 熱 伝導、(2)食材から発生して浸透する水蒸気による加熱、(3)熱放射を考え、それぞれの寄 与を定量的に評価する.特に熱放射に関しては、食材に多く含まれる水は遠赤外線を良く吸 収するため、遠赤外線が食材の深部まで到達すると考えにくいが、焼いたときにできる水分 が少ない層は異なることが考えられるため、その影響を実験的に明らかにする.

2. 研究背景

2019 年 1 月 10 日にテレビ東京で放送された番組「カンブリア宮殿」の中で錦見鋳造の 開発した「魔法のフライパン」という鋳鉄製のフライパンを使うと肉が上手く焼けるという 話があった⁽¹⁾. 錦見鋳造によると,従来の鋳鉄製鍋の厚さが 4~5 mmであるのに対して魔法 のフライパンは 1.5 mmなので熱伝導性が高く,肉の表面を素早く焼くことが出来るという. また,鋳鉄に含まれる炭素が遠赤外線を出すことで加熱効果が高まり,一方でフライパンの 温度も下がりにくいという⁽²⁾.特に魔法のフライパンには炭素が多く含まれており炭素の遠 赤外線効果による加熱効果が大きいとされている.

3. 目的

本研究は、鋳鉄製フライパンを用いると肉が上手く焼ける原因等について伝熱工学の観 点から解明することを目的とする.肉が焼ける際,熱伝導によって熱が伝わるほかに,肉 に含まれる水分が蒸発してより低温の部分まで浸透して凝縮・加熱をするという「蒸す」 効果が存在するものと推定される.また、テレビ放送で指摘されていた放射による伝熱も 調べる必要がある.そのために、フライパンの表面温度の測定,加熱時の肉内部の温度分 布の測定,各材質のフライパンの放射強度の測定,放射による肉内部の温度分布の測定,以 上の4つの実験を通して熱伝導、蒸す、熱放射による加熱を分離して、各々の効果につい て実験的に明らかにする。比較対象としてステンレス製フライパンでも測定する.ステン レス鋼は、鋳鉄に比べて熱伝導率と放射率がともに低く、これらの影響を評価する.

4. 実験機器

4.1 全測定で用いた実験機器

本実験ですべての測定に使用する実験機器について表1に示し、それぞれの説明を箇条

名称	製造企業	型番
カートリッジヒータ	八光電機	H L C 1407
データロガー	KEYSIGH	Agilent34972A
デジタルコントローラ	E5CC-CQ0ASM-000	OMRON
ミニチュアコネクタ	OMEGA	SMPW-K-M(F)
カプトンテープ	寺岡製作所	650#50
スライドトランス	TOKYO-RIKOSHA CO.LTD	RSA-30
アルメル熱電対(K型)	OMEGA ENGINEERING,INC.	TFAL-005-50 FT
クロメル熱電対(K型)	OMEGA ENGINEERING,INC.	TFCY-005-50 FT
シース熱電対(E型,接地型)	CHINO	SUS316

表1. 実験機器

・カートリッジヒータ:本研究の熱源として出力400Wのヒータを5本用意し銅板に差

し込みスライダトランスで電圧を調整することで温度コントロールをしている。

・アルメル・クロメル熱電対(K型):フライパンの表面温度と肉の内部の温度の測定に

使用.線径 0.25mm のテフロン被覆線で、接点付近のみ被覆をはがして溶接している.

・シース熱電対 (E型): 銅板内の温度のモニタリングをするために使用

・データロガー:熱電対から送られてくる信号を処理しパソコンにデータを送るのに使

用。また、各チャンネルに接続された箇所の温度のモニタリングに使用。

・デジタルコントローラ:フライパンの表面温度をモニタリング維持するのに使用。

・カプトンテープ:フライパン表面に熱電対を密着させるのに使用。

・スライドトランス:カートリッジヒータへ伝わる電圧を調整するのに使用。

4.2 加熱装置

実験で使用する加熱装置について説明する。実際の調理においては加熱にガスコンロや IHコンロを用いるが、実験ではフライパンを安定した温度に設定できるよう,カートリ ッジヒータで加熱される銅ブロック(加熱ブロック)の上にフライパンを設置して肉を焼 いた.特に「魔法のフライパン」は底面(炎が当たる側)に放射状と円環状の突起がある ので,フライパンの設置の際,銅ブロック上面とフライパンの間にスズを流して熱抵抗を 低減した.スズを溶かす際には銅ブロック間がスズで満たされ,フライパン底面とスズの 間に空気が入り込まないように,以下のような手順で真空グローブボックス中でスズを流 す作業をおこなった.銅板の溝部分にスズ250gを敷きスズの上にフライパンを乗せた状 態でフックのボルトを締めてフライパンを固定し、スズが溶け出したときにフライパンの 底面が銅板に密着するようにフライパンの上に 2kg のおもりを乗せている。また、溶けた スズが流れていかないようにフットジャッキの高さを調整し、銅ブロックを水平にしてい る。ボックス内な空気を抜いて真空状態にした後に加熱を開始し、モニターの温度が 250°C程でスズが溶けていることを確認出来たらボックス内にアルゴンガスを流し入れて 冷却する。十分冷却したのちにフタを開けてフックのボルトを締め直し、フライパンが十 分に固定されていることを確認してからボックスから加熱装置を取り出し、測定に使用す る。

4.2.1 加熱ブロック

図1にこの実験のために製作した加熱ブロックを示す。加熱ブロックの寸法は縦200 mm 横300 mm厚さ20 mmであり、上面にはスズを流しいれるための縦横180 mm深さ3 mmの池を 作った。また、銅板の上面の四隅とその内側には銅板を支えるフットジャッキを通す穴と フライパンを固定するフックを通す穴が開いている。フックはボルトを締めることでフラ イパンの底面と銅板が密着するようにしてあり、また放射に関する測定の時はフライパン をさかさまに固定するための役割を果たしている.加熱ブロックの正面には直径8 mmの全 貫通の穴が45 mm間隔で計5つ開けてカートリッジヒータを挿入している.また中央から 20 mmの位置に深さ80 mmの穴をあけて直径1.6 mmのシース熱電対を挿入して加熱ブロ ックの温度を測定する.



図 1.銅板加熱ヒータ

4.3 試料

実験で使用する試料について図2に示す。試料の構成は以下のようになっている。

・豚肉のロースを半分に切ったもの(概ね 70mm×70mm)を1つの試料とし,厚さは約 15 mmのものを用いている。

・熱電対を挿入する際に測定点がずれないようにするため肉を冷凍庫内で2時間程度冷凍 し、取り出して電子レンジで20秒加熱した後に半冷凍の状態で熱電対を挿入する。

・測定点は伝熱面からの距離が2mm, 4mm, 6mmの3点であり, 図3のアルミブロックを 用いて肉内部にそれぞれの熱電対を水平に挿入する。

・熱電対をミニチュアコネクタのオスに接続し、この状態でキッチンペーパを敷いた皿に 置き一晩冷蔵庫内で一様温度にしている。

・冷蔵庫から出し,素早くデータロガーの各チャンネルに接続されているミニチュアコネ クタのメスに接続して測定を行う。





図2. 豚肉ロース

図3.アルミブロック

4.4 フライパン

この実験で使用する2種類のフライパンについて説明する.

図4に示す「魔法のフライパン」は、寸法が外径260 mm、底径160 mm、深さ45 mmであり底の突起を含めない厚さは1.5 mmである. 材質は鋳鉄であるが、テレビ番組⁽¹⁾によると 通常の鋳鉄の2倍の炭素を含むようである.

ステンレス製フライパンの寸法は外径 180 mm, 底径 160 mm, 深さ 40 mm, 厚さ 2.5 mmであ り, 材質は SUS444 である.

この実験で使用する2種類のフライパンをそれぞれ図4,図5に示す.また一般的な鋳鉄 である FC250と SUS444 の熱伝導率を表2に示す.熱伝導率には1.6 倍程度の違いがある.



図 4. 魔法のフライパン



図 5. ステンレスフライパン

	熱伝導率, W/(mK)
FC250 (C 3.35%, Si 1.87%)	$42.8^{(3)}$
SUS444 (Cr 17~20%, Mo1.75~2.50%)	26.0(4)

表 2 熱伝導率

5. 実験方法

5.1 フライパン表面及び肉内部の温度分布の測定

肉に 3 本の熱電対を差し込んだ状態で加熱したフライパンの上に置きフライパン表面と 肉内部の温度変化を測定する.その際,熱伝導と蒸す効果を分離するために、フライパンの 設定温度を、160°Cの肉を焼く際の通常の温度と 90°Cの蒸発がほとんど生じない温度の2 とおりで行う.「魔法のフライパン」と比較するためにステンレス製フライパンでも測定し、 材質による違いも調べる.

フライパンを設定温度に維持するときはカートリッジヒータの出力は40Vにしており,測定中も同様の出力のままで行っている.加熱ブロックの熱容量は大きいので,測定中の加熱ブロックの温度変化は無視できる.本実験の実験の状況を図6に,そして実験系の構成を図7に示す.



図 6. 表面及び肉内部の温度測定時の構成



図7. 表面及び肉内部の温度測定時の温度調節判定のブロック図

フライパンの表面温度を測るアルメルクロメル熱電対はカプトンテープで覆うように貼っ ており,測定後に付着する肉の油分による測定誤差を考慮して毎回交換している.温度の 測定にはソフトウェアは Data Logger3(Agilent BenchLink)を使用している.データロガー の各チャンネルの構成及び設定については以下に示す.

- Ch201:フライパン表面
- Ch202:深さ2mm
- Ch203:深さ4mm
- Ch205:深さ6mm
- Ch206:銅板
- スキャン間隔:250m s
- スキャン時間:5min

5.2 放射による肉の温度変化の測定

この測定では放射による食材への熱の伝わり方を調べる.測定に使用する試料やデータ ロガーなどの構成は 5.1 節の測定と同様であり,フライパンを下向きに固定した状態で設 定温度(160℃)まで加熱した後に肉をフライパンの下に設置して測定を行う.

肉の設置に要する時間で加熱される影響を抑えるために、肉を設置する場所とフライパンの間にアルミ板を置いて放射を遮断した状態で肉を設置し、温度測定を開始した後このアルミ板を引き抜いてフライパンからの放射を当てる.

フライパンから肉までの距離は約70mmであり、フライパンを下向きに設置することで

対流による伝熱を抑えて,放射だけによる肉内部の温度変化を測定できるようにしている.実験の状況を図8に示す.



図 8. 放射による測定の実験状況(緑色のプラスチック製箱の上にキッチンペーパに載せた肉を載せる)

5.3 材質の違いによる放射強度の測定

この測定ではレーザーパワー&エネルギーメータを用いてそれぞれのフライパンの放射 強度について調べる.本測定で使用するレーザーパワー&エネルギーメータは入射口の奥 に黒体に近い受光面があり、そこで吸収される光を熱として測定するもので、黒体塗料を縫 った面の放射強度がステファンボルツマンの法則による理論値と十分な精度で測定できる ことを確認している.

実験の状況を図 9 に示す.メータのセンサ部の設定位置の再現性を確保するために、ス タンドに固定した水平な棒にセンサ部を取り付け、支柱を回転させてセンサ部をスライド させてメータをフライパンの下に移動させて測定を行う.またフライパンの下に移動させ る直前に、室温になっている黒体塗料を塗布した厚紙をメータの上部に乗せてゼロ点を設 定を行う.この測定で使用するレーザーパワー&エネルギーメータを図 10 に示す.

図 9. 放射強度の測定の実験状況

図 10. レーザーパワー&エネルギーメータ

5.4 数値解析の方法

実験で得られた肉内部温度の測定値から等価な熱伝導率と局所の熱流束を決定するため に数値解析を行っている.この解析は、1次元非定常熱伝導

$$\frac{\partial T}{\partial t} = \frac{\lambda}{\rho c} \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} \tag{1}$$

(Aは熱伝導率, pは密度, cは比熱)をクランク・ニコルソン法で差分化した

$$\frac{T_{j}^{n+1} - T_{j}^{n}}{\Delta t} = \frac{1}{\Delta x} \left[\frac{1}{2} \left(\frac{\lambda_{j+1/2}^{n+1}}{\rho c} \frac{T_{j+1}^{n+1} - T_{j}^{n+1}}{\Delta x} + \frac{\lambda_{j+1/2}^{n}}{\rho c} \frac{T_{j+1}^{n} - T_{j}^{n}}{\Delta x} \right) - \frac{1}{2} \left(\frac{\lambda_{j-1/2}^{n+1}}{\rho c} \frac{T_{j}^{n+1} - T_{j-1}^{n+1}}{\Delta x} + \frac{\lambda_{j-1/2}^{n}}{\rho c} \frac{T_{j}^{n} - T_{j-1}^{n}}{\Delta x} \right) \right]$$
(2)

すなわち

$$-FO_{j+1/2}^{n+1}T_{j-1}^{n+1} + \left(1 + FO_{j+1/2}^{n+1} + FO_{j+1/2}^{n}\right)T_{j}^{n+1} - FO_{j+1/2}^{n}T_{j+1}^{n+1} = FO_{j-1/2}^{n+1}T_{j-1}^{n} + \left(1 - FO_{j-1/2}^{n+1} - FO_{j-1/2}^{n}\right)T_{j}^{n} + FO_{j-1/2}^{n}T_{j+1}^{n}$$

$$(2a)$$

$$\mathcal{Z} \mathcal{Z} \mathcal{C} \quad F_O = \frac{\lambda \Delta t}{\rho c (\Delta x)^2} \tag{3}$$

によっている.ここで、 Δt は時間ステップ幅、 Δx は節点の間隔である.接点の間隔は 0.2mm で一様としている.下付の添え字 j は空間に関するものであり、 $j\pm 1/2$ は、熱伝導 率に $j\pm 1$ と j の点の平均値を用いることを意味する.上付きの添え字 n は時間に関するも のであり、n は温度分布が決定した最新の時刻での値を、n+1 は新しく温度分布を決定す る時刻での値を示す.

境界条件は、両端の節点温度が深さ 2mm と 6mm の熱電対による測定温度と一致すると している.

熱伝導率を温度の関数として扱う. これを実現するために,時間を Δt 進める1ステップ で,式(2a)による計算を2回行う. 1回目は λ_j^n , λ_j^{n+1} とも T_j^n における熱伝導率とし,2 回目には, $\lambda_j^n \in T_j^n$ における熱伝導率, $\lambda_j^{n+1} \in 1$ 回目求めた T_j^{n+1} における熱伝導率とし て式(2a)を T_j^{n+1} について解いている.

6. 実験結果

6.1 フライパン表面及び肉内部の温度変化

本実験の結果について述べる.フライパンによる肉加熱時の温度変化の測定を通して, 以下の3つの一般的傾向がみられた.

- (ア) 浅い位置(特に2mmは)フライパンに肉を置いた直後から温度が上がりだす.深い位置(6mm)の温度は,最初は一定のままで,しばらくしてから上昇が開始する.
- (イ) 100℃近くになると温度上昇が抑えられる. 100℃で温度上昇が抑えられる原因は, 肉に含まれる水分の蒸発に熱が費やされるからである.
- (ウ)肉とフライパンの密着度のばらつきに起因すると思われる温度上昇の仕方の違いが 観察される.

本実験での測定のうち魔法のフライパンとステンレスのフライパンで行った設定温度 160℃のデータを図 11. 図 12. に示す.

図 11. 魔法のフライパン, 160℃

図 12. ステンレスフライパン,160°C,

グラフより熱伝導率の高い魔法のフライパンのほうがステンレスフライパンよりも肉を置 いてからの肉の浅い位置での温度の上りが早いことが分かる.また,どちらのフライパン の場合でも最終的な肉の温度は100℃付近に収束していっていることが分かる.

6.2 放射に関する測定

放射に関する実験結果について述べる.フライパンの材質の違いによる放射強度を測定 した結果を図 13 に示す.魔法のフライパンによる放射強度が黒体塗料を塗布した黒体面と ほぼ同等の値をとっていること,ステンレスフライパンではこれらの 1/3 であることが分か った.このことから,魔法のフライパンの放射特性はほぼ黒体とみなしてよい.金属の放 射率は一般的に低く(酸化金属面でも 0.25~0.7⁽⁵⁾),ステンレス製はその性質を持つが, 「魔法のフライパン」は、それとは全く性質が異なる.

図 13. 放射強度の測定

次に,放射による肉加熱時の温度変化の測定を通して,フライパンでの直接の加熱に対しては微量ながらも放射による加熱の影響が肉の深部まで及んでいることが分かった.測 定値のデータについては7節に譲ることとする

7. 考察

一連の実験から1次元的な伝熱を仮定して,熱電対を設置した各深さにおける熱流束を 計算し,それに基づき,火の通り具合がフライパンによってどのように異なるかを調べ る.熱流束の決定は1次元非定常熱伝導方程式を用いるが,加熱によって肉に含まれてい る水分が蒸発し,それが奥まで浸透することで通常の熱伝導に比べて大量の熱を輸送する と考えられるので,最初に,最も典型的と考える測定結果を使って温度に依存する等価熱 伝導率を決定し,次に決定した等価熱伝導率が一連の実験に適用可能かの検証を行う.そ して最後に,決定した等価熱伝導率を使って熱流束を計算し,火の通り具合についてまと める.

7.1 等価熱伝導率の推定

水蒸気の浸透によって熱が運ばれる効果を定量的に把握するために,温度の関数として 変化する熱伝導率に基づいて熱伝導の法則にしたがって伝熱が起こると仮定し,その熱伝 導率の温度関数を定める.このように定める熱伝導率を等価熱伝導率と呼ぶこととする. ①本実験での温度変化が典型的と思われる「魔法のフライパン」「160℃」の測定値を用い て計算を行った.

②深さ2mmと6mmの測定温度を境界条件として与えて,深さ4mmの計算値と測定値がほぼ 一致するように等価熱伝導率の温度依存性を決定した.

③水の蒸発とそこで発生した蒸気が肉の内部を奥に流れることによる伝熱促進が予想され 熱伝導率が水の熱伝導率から別の高い値に変化することを想定した. 高い熱伝導率は, 一定値であると想定して, 関数の形として連続的ではあるがステップ的な変化を示す tanh

関数を使用した. \tanh 関数は水の熱伝導率 λ_0 からの増加分として $\Delta\lambda$ $\tanh(T-T_1)/T_2$ と

し、パラメータが $\Delta \lambda$, T_1 , T_2 の3つ存在する. 1つの tanh 関数では十分に実験結果に 合う熱伝導率の温度依存性を決定できなかったので、2つの tanh 関数の重ね合わせとし た.また、2組の $\Delta \lambda$, T_1 , T_2 を決定して熱伝導率の温度依存性を決めた.

決定した熱伝導率の温度依存性を図 14 に,その等価熱伝導率を使って求めた深さ 4mm

の点の温度変化のグラフを図 15 に示す. 図 15 では、熱伝導率をんと 50W/(m・K)の一定

値としたものもプロットしている.一定な熱伝導率を用いると,特に温度変化が小さくな る後半で,深さ 4mm の温度が深さ 2mm と 6mm の温度のほぼ平均値になって,どのよう な熱伝導率を与えても深さ 4mm の計算結果が測定結果に近くならない.すなわち,温度 によって等価熱伝導率が変化すると考えざるを得ない.

図 14. 等価熱伝導率

図 15. 魔法 160°Cの温度変化

7.2 等価熱伝導率の検証

2種類のフライパン,2種類の温度による等価熱伝導率の検証として前節で決定した温度に依存する等価熱伝導率と深さ2mmと6mmの測定値を使って深さ4mmの温度を計算し, それと測定値との比較を行った.それぞれの測定値と計算値について,以下図16~図21 に示す. 前節で等価熱伝導率の温度関数を決まるのに用いた測定値以外を用いても、概ね深さ 4mmの温度を計算できるので、図14に示した等価熱伝導率で一連の実験の熱伝導解析が 可能であると判断する.次節ではこれを前提に、各深さでの熱流束について考察する.

図 16, 魔法のフライパン 160°C

図 17. 魔法のフライパン 90℃

図 18. 魔法のフライパン 放射

図 19. ステンレスフライパン 160°C

図 20. ステンレスフライパン 90°C

図 21. ステンレスフライパン 放射

7.3 熱流束の計算

7.1節で推定した等価熱伝導率を用いて熱流束を計算する.2種類のフライパンでのフラ イパン上での加熱による各熱電対位置における熱流束を図22,図23に示す.フライパン 上による加熱の場合の熱流束は,最初の2分程度で50[kW/m²]最大となる3分以降で約 150[kW/m²]となる.これはフライパンの種類による影響は小さいが,ステンレス製フラ イパンの方がやや小さい.

放射による肉の加熱の際の熱流束を図 24. 図 25. に示す. 深さ 2 mmと 6 mmでノイズが 大きく, 深さ 4 mmで小さいのは, 境界条件として深さ 2 mmと 6 mmの温度を使っていてそこ に含まれるノイズが直接熱流束に影響しているのに対し,少し離れた点ではノイズの影響 が減衰するためと考えられる. フライパン上で焼くときは深さ 6 mmの温度の上がり始めが 加熱開始から 20s 程度遅れるのに対して放射による遅れは 5s 程度と小さい. これは放射が 途中であまり吸収されずに深くまで到達していることの現れであると考えられ, フライパ ン上での熱流束の約 20%程度の加熱が行われていることと合わせて, 放射の影響がある程 度存在すると結論付けられる.

ステンレス製のフライパンでは放射(射出)自体が黒体に比べて小さいために,その 分,熱流束も低くなっている.

図 22, 魔法のフライパン 160°C

図 23, ステンレスフライパン 160°C

図 24. 魔法のフライパン,放射

図 25. ステンレスフライパン,放射

8. まとめ

本研究では魔法のフライパンとステンレス製フライパンの2種類のフライパンを用いて (1)肉の加熱時の温度測定,(2)放射強度の測定,(3)フライパンからの放射による肉 の加熱時の温度測定,(4)実験結果に基づいた熱伝導解析を行なった.その結果,以下が 分かった.

①肉の浅い位置(特に 2mm)は、フライパンに置いたほぼ直後から温度が上がり出し、深い位置(6mm)の温度は、最初は一定のままで、しばらくしてから上昇が開始する.

②100°Cに近くなると温度上昇が抑えられる.

③測定した温度変化を説明できる等価熱伝導率は温度の上昇に伴って大幅に熱伝導率が増 加するものである.これは、温度上昇に伴って蒸発が盛んになり、水蒸気によって熱が 遅れていることを実証している.

④両フライパンで放射特性の違いにより熱流束の違いが生じている.

- ⑤放射による加熱は肉の深さ6mm程度の深さまであまり減衰されずに、しかも小さな時 間遅れで伝わっている.
- ⑥放射による加熱は、熱伝導(水蒸気によるものも含む)による加熱に比べて「魔法」でも5分の1程度であるが、無視できない、ステンレス製フライパンは放射強度が弱く 放射の影響はこの3分の1程度になり、極めて小さい。

9. 参考文献

[1] カンブリア宮殿 (2019/04/25)

https://www.tvtokyo.co.jp/cambria/backnumber/

[2] 錦見鋳造(2019/04/25)

https://www.nisikimi.co.jp/mahonofrypan/

[3]新編熱物性ハンドブック「日本熱物性学会編」pp.23-213, 養賢堂 2001 年発行

[4]森松工業 技術関連資料

http://www.morimatsu.jp/data/stainless.html

[5]円山重直「光エネルギー工学」