熱的に薄い固体試料上の火炎伝播に及ぼす試料幅と雰囲気圧力の影響

高橋 周平*, 関 泰典*, 若井 和憲*, 井原 禎貴*, Subrata BHATTACHARJEE**

Effect of Sample-Width and Ambient-Pressure on Flame Spread over a Thermally Thin Material Shuhei TAKAHASHI*, Yasunori SEKI*, Kazunori WAKAI*, Tadayoshi IHARA*, Subrata BHATTACHARJEE**

*Gifu University, 1-1 Yanagido, Gifu, 501-1193, Japan

**San Diego State University, 5300 Campanile Drive, San Diego, CA 92182-1323, USA

Abstract: The flame spread over a thin PMMA film is measured in microgravity condition with varying the ambient flow velocity, the diluent gas such as N₂, CO₂, Ar, and He, the ambient pressure and the sample width in order to find out the impact of these factors. The result shows that the flame spread near a quiescent condition is suppressed due to mainly two heat losses; one is a radiative loss and the other is a conductive heat loss sideward. The scale analysis is very helpful to decouple these effects.

Key words; Flame spread, Extinction, Suppression, Scale analysis, PMMA

1. 緒言

宇宙ステーションのような微小重力環境でかつ密 閉された場所での有人活動において,火災の発生は 脅威であり,いかに火災防止や消火対策をするかが 重要である.

 我々はこれまで、酸素濃度、周囲流速、雰囲気の 熱物性値、試料形状をパラメータとして微小重力環 境での燃焼実験を行い、火炎伝播速度を計測する一 方、このように複雑現象を、スケール解析を通して
 方,このように複雑現象を、スケール解析を通して 単純化し、各因子の火炎伝播に与えるインパクトを 見積もってきた^[1,2].本研究では、微小重力環境にお いて対向流がある条件での火炎伝播速度を実験的に 測定し、それらの結果とスケール解析での予想を比 較することで、微小重力環境での火炎伝播速度に影 響を及ぼしている因子の影響の度合いを調べた.

実験装置および実験方法 2.

実験では、Fig.1に示されるような密閉式の小型風 洞燃焼器を用いて後述の各種パラメータを変化させ、 微小重力環境における固体試料上の火炎伝播速度を 測定した. 風洞は, 長さ 37cm, 幅 12cm, 高さ 24cm で,回転数を制御できるモーターとファンを用いて, 風洞内に任意の低周囲流速(0~280mm/s)を作ること が出来る.着火はニクロム線を電気加熱することに が出来る.着火はニクロム線を電気加熱することに よって行う.固体試料は、大きさは長さ6cm、厚さ 125µmのPMMAを用いる.また、試料幅の影響を 調べるため、幅5mm、10mm、20mmの3種類で実験 を行った.本実験では、雰囲気酸素濃度を30%に設 定し、熱物性値を変えるためにN2、CO2、Ar、Heの 4種類をバランスガスとした混合ガスを作り、風洞 内雰囲気ガスとした(Table.1参照). パラメータとして周囲流速、バランスガスの種類、 雰囲気圧力および試料幅を変化させ、CCDカメラで 火炎伝播を撮影することで伝播速度を測定し、それ ぞれの因子が火炎伝播に与えるインパクトを評価す る、微小重力環境は、日本無重量総合研究所の45

る. 微小重力環境は、日本無重量総合研究所の 4.5 秒落下塔、およびダイヤモンドエアサービス社の 20 秒航空機実験(G-Ⅱ)により得た.



Fig. 1 Experimental apparatus for drop experiment.

	定圧比熱 Cp[J/mol.K]	熱伝導率 λg[W/m.K]	熱拡散率 αg[m㎡/sec]	密度 ρ[kg/m]	吸収波長帯 [μm]
N2-O2	29.2	0.0251	21.2	1.18	N/A
CO2-O2	34.9	0.0184	13.2	1.61	4.4
Ar-O ₂	23.4	0.0196	20.3	1.51	N/A
He−O₂	23.4	0.0506	58.7	0.22	N/A

Table. 1 Properties of ambient gas at $30\% O_2$ level.

スケール解析 3.

火炎周りのエネルギーバランスを考える際に、気 相予熱帯,および固相予熱帯のスケールを Fig. 2 の ような単純化されたスキームを用いて考える^[5].



Fig. 2 Schematic of flame structure for scale analysis.

Fig. 2 に示すような検査体積を固相および気相中 に考えて、固相を予熱する熱量と予熱帯から周囲への熱損失量および気相からの熱伝導量のバランス式 は以下のように表される.

$$V_f \rho_s c_s L_{sy} W(T_v - T_\infty) + q_{loss} \sim \lambda_g \frac{(I_f - I_v)}{L_{ry}} L_{gx} W$$

ここで、 q_{loss} に相当するものとして、固相予熱帯からのふく射による熱損失 q_{rad} と、気相予熱帯の両サイドからの熱伝導による熱損失 q_{side} を考えると、 q_{loss} は以下の式で表される. (T - T)

$$q_{loss} = q_{rad} + q_{side} = \varepsilon (1 - a_{abs}) \sigma (T_v^4 - T_\infty^4) L_{ss} W + 2\lambda_g \frac{(T_f - T_\infty)}{W/2} L_{gs} L_{gs} L_{gs}$$
Eq. 2

"熱支配領域" また,熱的に薄い燃料に関して, における火炎伝播速度 $V_{f,th}$ は以下のように表される

:

$$V_{f,th} \sim \frac{\lambda_g}{\rho_s c_s \tau} \frac{T_f - T_v}{T_v - T_x}$$
 Eq. 3
ここで、Eq. 3 における $V_{f,th}$ を用いて、Eq. 1 の V_f を
 $\eta \equiv V_f / V_{f,th}$ と無次元化して Eq. 1 を書き直すと

Eq.1を書き直すと

 $\eta + R_{rad} + R_{side} = 1$ Eq. 4 という単純な式に帰着する.ここで、 R_{rad} および R_{side} は以下の式で表される.

$$R_{rad} = \frac{2(1 - \alpha_{abs})\rho_{0}(v_{v} - T_{x})}{\rho_{g}c_{g}V_{r}(T_{f} - T_{v})} \propto (1 - \alpha_{abs})\frac{1}{V_{r}}\frac{1}{P} \qquad \text{Eq. 5}$$

$$R_{side} = 4\left(\frac{\alpha_{g}}{V_{r}W}\right)^{2}\frac{T_{f} - T_{v}}{T_{f} - T_{v}} \propto \alpha_{g}^{2}\frac{1}{W^{2}}\frac{1}{V_{r}^{2}} \qquad \text{Eq. 6}$$

Eq. 6 この2つの無次元数の物理的な意味は、火炎伝播に 必要な固相予熱帯加熱量に対して、それぞれ固相予 熱帯からふく射により散逸していくエネルギー、お

よび気相予熱帯両サイドからの熱伝導により散逸し ていくエネルギーの比である. Rrad および Rside とも、 分母に火炎と周囲雰囲気との相対速度 V,を含んでい るため、周囲流速が小さくなる微小重力環境におい てその影響が大きくなることが予想できる. これは、 周囲流速の低下に伴って、予熱帯サイズが増大する ことが原因である。

 R_{rad} の効果を詳しく見てみると、ふく射で放射されるエネルギーのうち、 a_{abs} は気相予熱帯で回収される. PMMA の気化温度である 650~700K ではふく射エネ ルギーの波長分布では4.1~4.4µm付近に最大ピーク を持つため、 CO_2 のように $4.4 \,\mu$ m 付近の赤外域に 強い吸収のあるガスをバランスガスとして用いた場 合、再吸収の影響が大きいことが予想される. また 雰囲気圧力 P に対しては、 P^1 で損失が増大すること がわかる.

一方で \mathbf{R}_{side} を見ると, 試料幅 W が小さいほど, あるいは温度拡散率 α_{g} が大きいほど, つまり雰囲気圧 カ P が低いほどその影響が強く出ることがわかる. また,ふく射損失と異なり,影響が V_r^2 で現れるため, ある周囲流速を気気に影響が顕在化することが 予想される.この傾向は、試料幅 W および雰囲気圧 カ P に関しても同様で、それぞれ W⁻²、P⁻²で影響す ることがわかる.

このように R_{rad}, R_{side}の効果は,周囲流速の低下に したがって大きく現れる傾向があるが,それらの効 果が顕在化する周囲流速は,雰囲気ガスの熱物性値 および圧力によりかなり違いがあると予想される.

実験結果および考察 4.

微小重力環境実験の結果を Fig. 3, 4 に示す.これ らの図から、全てのバランスガスにおいて、周囲流 速の低下にしたがって伝播速度も低下していること がわかる.また、バランスガスの種類によって試料 幅および雰囲気圧力が伝播速度に及ぼす影響の度合

いが異なることがわかる. N₂-O₂, Ar-O₂の条件においては, 試料幅を 5mm, 10mm, 20mm と変化させたときの伝播速度を比較し た場合,幅 5mm でやや低下する以外は影響がほとん ど見られなかった.よって,伝播速度の低下は, R_{rad} の影響が支配的であると予想される. 一方で, He-O₂の条件においては, 試料幅が 10mm,

20mm の場合には火炎伝播が確認できたが、5mm の

場合には火炎伝播が確認できなかった.また,

20mmと変化させたときの伝播速度を比較した場合, 幅 5mm でやや低下する以外は影響がほとんど見られなかった.しかし、周囲流速が低下した場合、他のバランスガスの条件とは異なり、伝播速度の低下 は急激ではないことから, R_{rad}, R_{side}の大きさは, のバランスガスの条件より小さいと予想される^[5] 他

雰囲気圧力の影響は試料幅の影響のように顕著に 現れないが,雰囲気圧力を100kPaから50kPaへ変化 させることで,伝播速度を半分程度まで低下させて いる,これは,雰囲気圧力の低下に伴う温度拡散率 の増大と試料幅の減少が相乗し、R_{side}を急増させた ためと考えられる.

結論 5.

微小重力環境における有限な幅を有する試料上の 火炎伝播は,主にふく射損失と幅方向への熱伝導損 失という2つの熱的な要因により,対向流速の低下 とともに抑制される.また,ふく射損失と幅方向の 損失のどちらが主要因となるかは,試料幅,雰囲気 圧力,雰囲気の熱物性値により変化する.

謝辞

本研究は、日本宇宙フォーラムの地上公募研究の -環として行われた. ここに謝意を表す.

参考文献

- 1. S.Takahashi, T.Nagumo, K.Wakai, and S.Bhattacharjee, JSME International Journal B, 43, pp. 556-562, 2000.
- S. Bhattacharjee, K. Wakai, and S. Takahashi, Combust. Flame, 132, pp. 523-532, 2003.
 S. Bhattachrjee, J. West, S. Dockter, Combust. Flame,
- 104, pp. 66-80, 1996.
- 4. J. N. de Ris, Proc. Combust. Inst., 12, pp. 241-255, 1969.
- 5. S. Takahashi, S. Bhattacharjee, T. Ihara, and K. Wakai, 日本マイクログラビディ応用学会誌,24, pp.225-230, 2007.







Fig. 4 Flame spread rate with varying ambient flow velocity in microgravity; a) at W=5mm, b) at W=10mm, c) at W=20mm. The ambient pressure is 50kPa and the O_2 level is 30%.