3-11

正デカン液滴列の火炎燃え広がりに及ぼす雰囲気圧力と液滴間隔の影響

日大生産工(院)	○橘田 聖	日大生産工	菅沼 祐介
日大生産工	野村 浩司	日大生産工	氏家 康成

1 緒言

噴霧燃焼のメカニズムは未だ完全には解明されてい ない.本研究では火炎燃え広がり方向に平行な燃焼容 器壁面を物質移動・熱移動の繰り返し対象面と見なせ るように工夫し,実機の噴霧を,火炎燃え広がり方向 に等間隔な等液滴直径の3次元マトリックスにモデル 化し,その一部を切り取った1次元液滴列を実験モデ ルとして使用する.これにより,1次元液滴列で得ら れた実験結果を3次元マトリックスに拡張して将来議 論することが可能である.実験は,重力による自然対 流の影響を抑制するため微小重力環境で実施した.ま た,高圧環境で実験を行うことで,より実機に近い条 件での結果を取得した¹.

本報では、雰囲気圧力と液滴間隔を変化させて液滴 列燃焼実験を行い、雰囲気圧力と液滴間隔が火炎燃え 広がり速度に及ぼす影響について調べた結果を報告す る.

2 実験装置および実験方法

図1に実験装置の概略を示す.実験装置は主に燃焼容 器,液滴列移動装置,液滴列支持装置,液滴列生成装 置, 点火装置, 高圧容器, 光学系, 制御装置, および 高圧容器内部温度測定用の熱電対によって構成されて いる. 液滴列が挿入される燃焼容器には, 正方形断面 の光学セルを用いた. 図2に液滴列支持装置を示す. 液 滴列支持装置は直径14 µmのSiCファイバとステンレス 管で構成されており、SiCファイバの懸垂線の中点にガ ラスビーズを付着させ、燃料液滴をそのビーズに懸垂 させた.最も点火源側(燃焼容器開端側)の液滴を第1液 滴とし,順に番号を付した.燃焼容器閉端側の最終液 滴は、燃焼容器閉端面から液滴間隔の1/2離れた位置に 配置した.過去に得られた実験データ2)との比較を容易 にするため、光学セル正方形断面のスケールの比から、 初期液滴直径は0.48 mmとし, 直径の精度は±5%以内と した. 液滴の個数は、液滴間隔に応じて6から10個であ る. 燃料には正デカンを使用した. 火炎燃え広がりの 観察および記録には高速度カラービデオカメラを使用 し、撮影速度を2000 fps, 露光時間をオープン, 画像サ イズを512×384 pixとした. 液滴間隔を初期液滴直径で 除した値である無次元液滴間隔を2から12.5の範囲で 変化させた. 雰囲気圧力は0.10から0.60 MPaの範囲とし



Fig.1 Experimental apparatus.



Fig.2 Droplet suspension system.

た.また実験は室温で行い,実験の前後に高圧容器内 部温度の測定を行った.

全ての実験は本学内にある小型落下塔(微小重力時 間:1.1s)を用いて微小重力環境で実施した.各液滴の 点火時刻は.火炎からの熱で懸垂線が赤熱する時刻と した.火炎燃え広がり速度は,火炎燃え広がり速度V₆と 初期液滴直径d₀の積である正規化火炎燃え広がり速度 を用いて評価した.火炎燃え広がり速度は,各液滴の 位置と点火時刻から算出した.

3 実験結果および考察

図3に無次元液滴間隔が正規化火炎燃え広がり速度 に及ぼす影響について調べた結果を示す.無次元液滴 間隔がおよそ3から3.75で正規化火炎燃え広がり速度 は最大となった.雰囲気圧力を増大させても正規化火 炎燃え広がり速度の無次元液滴間隔に対する増減の傾 向は変化しなかった.

図4に雰囲気圧力が正規化火炎燃え広がり速度に及 ぼす影響について調べた結果を示す.いずれの無次元 液滴間隔においても,正規化火炎燃え広がり速度は雰

Effect of Ambient Pressure and Droplet Spacing on the Flame Spread of *n*-Decane Droplet Array

Satoshi KITTA, Yusuke SUGANUMA, Hiroshi NOMURA and Yasushige UJIIE



Fig.3 Effect of ambient pressure on the relationship

between normalized flame spread speed and

nondimensional droplet spacing.

囲気圧力の増大に伴って減少した.雰囲気圧力が増大 すると空気密度が増大し,既燃液滴から未燃液滴への 温度伝達率が減少したため,正規化火炎燃え広がり速 度が減少したと考えられる.

本実験では, 懸垂線の赤熱から火炎位置を推定した. 液滴懸垂線が最初に赤熱した位置を輝度で重み付け平 均し,液滴中心から赤熱位置の距離を初期火炎半径 Rsonとした.燃え広がり火炎の先端が半球形だと仮定 し,初期火炎半径が既燃液滴中心から未燃次液滴表面 までの距離に占める割合を示したのが図5である.縦軸 の値が1以上の場合は,既燃液滴の初期火炎が未燃液滴 に接触するため,火炎燃え広がりモード³⁾は1であると 考えられる.無次元初期火炎半径が1未満の場合は既燃 液滴の初期火炎が未燃液滴に接触しないため,火炎燃 え広がりモードは2または3であると考えられる.初期 火炎成立に若干遅れて画像に現れる輝炎の繋がり方か ら,燃え広がりモード2と3は区別した.

図6に、正規化火炎燃え広がり速度を同一無次元液滴 間隔の大気圧における正規化火炎燃え広がり速度によ って無次元化した燃え広がり速度比に及ぼす雰囲気圧 力の影響について調べた結果を示す.燃え広がり速度 比の雰囲気圧力依存の度合いは、おおよそ3つのグルー プに分けることができ、それぞれのグループは燃え広 がりモードに対応していることがわかる.モード1が雰 囲気圧力の影響が最も小さく、モード3が最も大きい. 燃え広がり速度に及ぼす雰囲気圧力の影響は、燃え広 がりモードによって大別できることがわかった.

4 結言

高圧微小重力環境にて雰囲気圧力と液滴間隔が火炎 燃え広がりに及ぼす影響について調べた.以下に得ら れた知見を示す.

- 無次元液滴間隔が3から3.75で正規化火炎燃え広が り速度は最大となった.
- 雰囲気圧力が増大すると正規化火炎燃え広がり速度は減少した.
- 3) 燃え広がり速度に及ぼす圧力の影響の度合いは、 火炎燃え広がりモードに対応した3つのグループ に大別され、モード1が雰囲気圧力の影響が最も小 さく、モード3が最も大きい.



Fig.4 Relationship between ambient pressure and normalized flame spread speed.





「参考文献」

- H. Kobayashi et al., Proc. Comb. Inst. 29, (2011) p.2595-2610.
- H. Nomura et al., Proc. Comb. Inst. 33, (2011) p.2013-2020.
- 4) 梅村 章, 日本機械学会論文集(B 編), 68巻 672 号 (2002) p.254-260.