エマルジョン燃料液滴の二次微粒化における液滴崩壊過程

日大生産工(院) 〇張 昊陽 日大生産工 山崎 博司 今村 宰 高橋 栄一 秋濱 一弘

1. まえがき

エネルギーの大量消費により化石燃料の枯渇 や,燃焼過程で生じる二酸化炭素(CO2),未燃炭 化水素, 窒素酸化物(NOx)などが一因となる地 球温暖化や大気汚染といった環境問題が深刻 化している. それらの対策として再生可能エネ ルギーの一つであるバイオディーゼル燃料 (BDF)が注目されているが、中には含水性のも のもある.水を混入させたエマルジョン燃料の 噴霧燃焼においては二次微粒化現象が観察さ れることから, BDF 燃料の燃焼過程においても 二次微粒化の発生が想定される.二次微粒化は, 噴霧燃焼において燃焼効率の向上や未燃炭化 水素および窒素酸化物の排出抑制に効果があ るため、燃焼状態の改善および環境適合性の向 上が同時に期待できることから二次微粒化に ついての検討¹⁾がなされている.また,混合燃 料に関する二次微粒化発生に関しては理論的 な検討²⁾もなされているものの, エマルジョン 燃料の二次微粒化における液滴の崩壊過程に ついては十分な検討がなされているとは言い 難い. 本研究は BDF エマルジョンの検討に先立 ち,二次微粒化過程の詳細な検討を目的とした ものである. ここではベース燃料として n-へ キサデカンとし水を添加した水中油滴型エマ ルジョン燃料の燃焼過程について,蒸気泡発生 位置および成長速度の液滴崩壊過程への影響 について検討した.

2. 実験装置および方法

燃焼実験装置の概略図を Fig. 1 に示す. 実験 装置は測定部および支持部から構成され, 支持 部には黄銅製円盤の中心位置に直径 150µm の 石英懸垂線を垂直に取り付けた.

実験装置は測定部および支持部から構成され,支持部には黄銅製円盤の中心位置に直径 150µm の石英懸垂線を垂直に取り付けた.この 石英線の先端部に,マイクロシリンジを用いて 初期液滴直径 d_c=1.4mm の燃料液滴を付着させた.なお,液滴を付着させやすくするため懸垂 線の先端を球形に加工した. 測定には、高速度 ビデオカメラと光源を用いた. 高速度ビデオカ メラは, Vision Research 社製 Phantom v2512 (⑤-1)と Vision Research 社製 Phantom Miro310 (⑤-2)を使用し、2 台のカメラが 90° になるように配置し、2方向撮影を行った.ま た実験時の撮影速度は 120000fps とし, Phantom v2512 から撮影されたものを xz 軸, Phantom Miro310 から撮影されたものを yz 軸 とする. 光源は高速度ビデオカメラの対面に設 置し,液滴内の沸騰挙動および液滴の分裂,崩 壊過程を観察,記録した. 点火系には小ブタン 炎を使用した. 30 個以上の液滴について点火 から燃焼終了時までに液滴内で生じる現象を 観察した.併せてパフィングについても同時撮 影を行った. 燃焼実験は通常重力下, 室温, 大 気圧,静止空気中で行った.

乳化剤である界面活性剤には、ポリオキシエ チレンアルキルエーテル(エマルゲン LS -110、花王(株)、HLB = 13.4、以後 Surfactant A)を使用した.界面活性剤の含有率(体積割 合)は $C_s = 0.03$ と一定として、純水、ベース 燃料を混合させ水中油滴型エマルジョン燃料 の調製を行った.ベース燃料は、nーへキサデカ ン(試薬)として、純水の含有率は $C_W = 0.20$ と一定とした.ベース燃料の体積割合は $C_f =$ 0.77 と一定とした.これらの体積割合で混合 し、マグネチックスターラで攪拌し、エマルジ ョン燃料を作成した.実験に際しては、減圧脱 気して実験に供した.



Fig.1 Schematics of experimental apparatus

Disintegration Process in Secondary Atomization of a Burning Emulsion Droplet HAOYANG ZHANG, Hiroshi YAMASAKI,Osamu IMAMURA, Eiichi TAKAHASHI, Kazuhiro AKIHAMA

実験結果および検討

本研究では、直交二方向から実験を行うこと で、エマルジョン燃料液滴燃焼時の二次微粒化 における液滴飛散形状を観測することができ た.

Fig. 2(a)に Phantom v2512 (xz 軸),(b)に Phantom Miro310 (yz 軸)で撮影されたミクロ爆 発時の飛散経過を表している.それぞれの画像 は液滴の崩壊開始直後,液滴崩壊の中途段階,お よび液滴飛散完了時を示している.ミクロ爆発 発生初期(0.01ms)ではPhantom v2512 (xz 軸) から撮影された液滴は左方向に飛散しているこ とが分かる. Phantom Miro310 (yz 軸)から撮 影された液滴は右方向に飛散していることが分 かる.つまり,液滴の飛散が発生した時点は xz 軸方向から見たとき左手前方向に飛散している. また飛散距離は xz 軸方向に比べて yz 軸方向で は小さいことから前方方向に角度が推測できる.

二方向同時撮影の結果より,二次微粒化での 液滴崩壊・飛散過程の多くが非対称性を有する ことが明らかとなった.それらの支配因子とし て蒸気泡の初期発生位置があることから,その 特定を試みた.

Fig.3 に液滴内部の初期気泡発生位置について示す. 縦軸を縦方向における気泡発生位置を縦方向における初期気泡発生時の母液滴 半径で除した値,横軸を横方向における気泡



(a) Micro-explosion of a n-Hexadecane/water emulsion droplet by Phantom v2512





0. 03m

0.01ms0.02ms0.03m(b) Micro-explosion of a n-Hexadecane/wateremulsion droplet by Phantom Miro310

Fig.2 Examples of secondary atomization process of a burning emulsion droplet using simultaneous shooting



Fig.3 Initial bubble position inside a droplet

発生位置を横方向における初期気泡発生時の 母液滴半径で除した値で規格化し,実験で得ら れた画像データの中で初期気泡が確認できた ものの発生位置をまとめたものである.今回の 実験では,初期気泡発生位置にはばらつきがあ ることが確認できた.これらより,ミクロ爆発 では母液滴内部での初期気泡発生位置は母液 滴中心ではなく、中心から離れた位置で発生す る確率が高いと考えられる.既往の研究結果よ り,エマルジョン液滴内部での水分凝集過程が 二次微粒化発生に影響を及ぼすことが指摘さ れている.ここでの結果から初期泡発生位置が 非対称的な液滴飛散に影響を及ぼすことから, 点火方法もまた初期泡発生位置に影響を及ぼ す可能性があると推察される.

4. まとめ

水中油滴型エマルジョン燃料液滴の二次微 粒化過程を二方向同時高速度撮影によって検 討を行った結果,以下の知見を得た.

(1)エマルジョン燃料液滴の二次微粒化過程での液滴崩壊現象は非対称的であることが確認 された.一方で、ミクロ爆発に分類される崩壊 過程はより球対称に近く、液膜が存在する崩壊 では非対称性が強い.

(2)初期気泡発生位置にはばらつきがあること が確認できた.しかし,初期気泡発生位置がど のように決定するかについて明らかにならな かった.

参考文献

 Watanabe H, Harada T, Hoshino K, Matsushita Y, Aoki H and Miura T, JCEJ 41:1110-1118 (2008)
Mikami M. et. al, *Proc. Comb. Inst.* 27:1993-1941 (1998)