K2-38

Mg-Al 雰囲気中における H₂O 液滴径と燃焼時間の関係

Relationship between droplet-size and combustion time of H_2O in Mg-Al atmosphere

○大室翼¹, 鈴木恭輔¹, 桑原卓雄² *Tsubasa Omuro¹, Kyosuke Suzuki¹, Takuo Kuwahara²

Abstract: We approach a gas-hybrid rocket using H_2O as a liquid oxidizer and Mg-Al as a fuel. Combustion characteristic of H_2O and Mg-Al is not studied well. In this study, we focused on relationship between droplet-size and combustion-time of H_2O in high temperature atmosphere of Mg-Al gas. As a result, combustion-time of H_2O increases with increasing of square H_2O droplet-size.

1. 背景

世界での宇宙技術開発は、月や地球近傍の小惑星、惑 星での有人探査を視野に入れて進められている. ロケ ットの燃料タンクと酸化剤タンクの大きさには制限が あるため運用時間に限りがある. そこで、より広範囲 での調査を可能にするため、惑星現地で燃料と酸化剤 を入手できる惑星探査用ロケットの開発が必要である. 水(H₂O)は多くの惑星で存在が有望視されており、現 地調達可能な酸化剤として適している. 地球以外の惑 星でも、地球と同じ金属が存在することがわかってい る. このことから、H₂O を液体酸化剤として用いるこ とができ、金属を燃料として用いることができるガス ハイブリッドロケットが、惑星探査用ロケットに適し ている. Figure 1 にガスハイブリッドロケットの模式 図を示す.





燃料に使う金属として、惑星にも多く存在する Mg と Al に着目した. Mg は着火しやすく、Al は H₂O との燃 焼熱が高いという特徴がある. Mg と Al の合金である マグナリウム(Mg-Al)はそれぞれの特徴を有している. そこで、燃料に使う金属は Mg-Al とする.また燃料と して高温で多量の金属を用いる場合, Metal/Teflon/ Viton のパイロラントを用いるのが有用であるため、燃 料は Mg-Al/Teflon/Viton のパイロラントを用いる.

実際に H_2O と Mg-Al の燃焼は確認できている^[1]ので, 実用化しロケットを設計する場合を考える.二次燃焼 室の設計では燃焼室特性長(L^*)が必要であり,次の式で 与えられる.

1:日大理工・学部・航宇 2:日大理工・教員・航宇

$$L^* = \tau_c \frac{C_D P_c}{\rho_c} \tag{1}$$

 ρ_c は燃焼室内の気体の密度、 P_c は燃焼室内圧力、 C_D は ノズル排出係数、 τ_c は滞留時間である.(1)式より L^* は τ_c が大きく影響する.燃焼室は、 τ_c が着火遅れ時間と燃 焼時間の和より大きくなるように設計する^[2].また τ_c を 小さくすれば、 L^* を小さくでき燃焼室を小型化できる. 2.目的

本研究では滞留時間に大きく関わる燃焼時間につい て着目した. $H_2O \ge Mg$ -Al/Teflon/Viton を燃焼させ,燃 焼時間を H_2O の初期液滴径ごとに取得した. そして H_2O の液滴径の大きさによる燃焼時間の変化を評価し た.

3. 実験装置及び実験方法

実験装置の概略図を Figure 2 に示す.



Figure 2. Experimental Equipment

容器内部を窒素置換させた状態で実験を行った.燃 焼器の側面からハイスピードカメラ(600fps)を用いて 燃焼状況を記録した.実験データを解析し,H₂O 液滴

周りの輝炎発生時間を計測した. 液滴は燃料片上部から鉛直方向に 60[mm] 地点 (l₁) に位置させた. 初期液滴径 D は 4 方向から測定し (Figure 3)平均化したものを用いた. 本研究で用いたパイロラント組 成比を Table 1 に示す.



Figure 3. Measurement Method

パイロラントは、質量 1.0 [g], 直径 7 [mm], 高さ 14 [mm]になるように圧填して作成した.

Table 1. Chemical	Composition	of the Pyrolant
-------------------	-------------	-----------------

	Mixture Fraction [mass%]		
Sample Name	Mg-Al ^{*1}	Teflon	Viter
	(100µm)	(3µm)	viton
Mg-Al/Teflon/Viton	79.2	8.8	12

*1.Mg:Al=50:50

Table 2 に実験条件を示す.

Table 2. Experimental Condition

Atomosphire Gas	N ₂ Atomosphire
Temprature in Chamber	298.15 [K]
Temprature in H ₂ O	298.15 [K]
Pressure in Chamber	Atomosphire Pressure

4. 実験結果及び考察

Figure 4 に液滴径 2.2 [mm]の燃焼の様子を示す. 図 中の矢印は液滴の懸垂位置を示している.



Figure 4. State of Combustion

H₂O 液滴と Mg-Al 燃焼ガスが反応し輝炎が確認でき た時間を燃焼開始時間 0 [s] とし, 輝炎が無くなる時 間までを燃焼時間とした.



Figure 5. Relationship between Square Droplet-size and Combustion-time

Figure 5 に初期液滴径の2乗と燃焼時間の関係を示 す. Figure 5 より燃焼時間が初期液滴径の2乗に比例 することがわかる. Figure 5 の近似直線の傾きk₁は5.12 である.ここで燃焼中の液滴径の2乗の時間的変化は 一定であり

$$dD^2/_{dt} = -k_1 = -5.12 \,[\text{mm}^2/\text{s}]$$
 (2)

となる.次に液滴の蒸発との関係を考える.蒸発による液滴径の2乗の時間的変化は以下の式で与えられる.

$$\frac{dD^2}{dt} = -k_2 = \frac{8\lambda(T_g - T_f)}{L\rho}$$
(3)

H₂O が 298.15[K]のときの熱伝導率 λ =0.601 [J/m·s·K], 気化熱L=2250[kJ/kg],雰囲気温度 T_g = 2700.15[K]^{*2}, 初期温度 T_f =298.15[K],密度 ρ =1000[kg/m³]を(2)に代入 すると

$$\frac{dD^2}{dt} = -k_2 = -5.13 \,[\text{mm}^2/\text{s}]$$
 (4)

となる. *2.O/F=0.72 の時の断熱火炎温度

(2),(4)式より,実験結果より得られた液滴径の2乗の変化と,算出した蒸発による液滴径の2乗の変化の値が近いことから,燃焼時間は蒸発時間によるものだと考えられる.また H₂O 質量変化を表している燃焼率(*dm/dt*)は液滴の体積変化でもあるので

$$\frac{dm}{dt} = -\frac{d}{dt} \left(\frac{\pi D^3}{6} \right) = \frac{\pi k_1 D}{4} \tag{5}$$





Figure 6. Relationship between Droplet-size

and Combustion -- rate

Figure 6 より燃焼率は液滴径に比例することがわかる.

- 5. まとめ
- 燃焼時間と初期液滴径の2乗は比例関係にある.
- 燃焼時間は蒸発時間による.
- 燃焼率は液滴径に比例する.
- 6. 参考文献

[1] 市川亮太 加藤美紀生,"平成23年度日本大学理工 学部卒業論文"(2012)

[2] 桑原卓雄, "ロケットエンジン概論", 産業図書, pp.53-55,72-76(2009)

[3]田坂英紀, "現象から学ぶ燃焼工学", 森北出版株式 会社, pp.61-65(2007)