交付決定額(研究期間全体):(直接経費)

科学研究費助成事業

平成 28 年 10 月 21 日現在

研究成果報告書

機関番号: 17201
研究種目: 基盤研究(C)(一般)
研究期間: 2013 ~ 2015
課題番号: 2 5 4 2 0 1 6 5
研究課題名(和文)高温面スプレー冷却中の非定常遷移沸騰の素過程モデルの構築
研究課題名(英文)Fundamental transition boiling heat transfer during spray cooling
研究代表者
光武 雄一(Mitsutake, Yuichi)
佐賀大学・海洋エネルギー研究センター・教授
研究者番号:20253586

研究成果の概要(和文):液体による高温面の非定常沸騰冷却中の高温面上のぬれ状態の回復は,高温面の急速冷却開 始を決定づける重要な因子である.本研究では,高温面スプレー冷却の素過程を理解するため,スプレー冷却を模擬し た高温面上での液滴列非定常沸騰実験装置を開発した.そして,高速ビデオカメラによる観察と応答時間0.07msの表面 温度計を用いて,膜沸騰から遷移沸騰を経てクエンチに至る非定常沸騰遷移過程について,エタノール・水を用いて広 範囲のサプクール度,高温面初期温度に対して実験を行なった.高温面のぬれを支配する支配パラメータとして,固液 接触から蒸気膜生成時間の特性について検討を行った.

3,400,000円

研究成果の概要(英文): Rewetting on a hot surface is an essential phenomenon governing inception of rapid cooling during transient cooling with boiling heat transfer. This study was conducted to elucidate rewetting phenomena during spray quenching. An experimental apparatus to evaluate fundamental transition boiling phenomena simulated with boiling of single or multiple sessile droplets on a hot nickel surface. High speed video imaging technology and fast response surface temperature measurement techniques were applied. As a governing parameter of the wetting phenomena, vapor generation time delay after sudden contact of liquid and solid surface was characterized.

研究分野: 熱工学

キーワード: 遷移沸騰 高温面上のぬれ 非定常熱伝導 液滴

1.研究開始当初の背景

(1) 非定常沸騰熱伝達の測定技術

沸騰伝熱研究への MEMS センサーや IR カメ ラなどの温度計測技術の適用が進んでいる が,一般的な金属表面上において自発核生成 温度を超える膜沸騰や遷移沸騰の温度域で の計測には不適合である.一方,過去の研究 課題(基盤(C) 22560204)で表面酸化や急冷 に伴う熱衝撃に対して十分な耐久性と応答 時間遅れ 70 μs の高速応答性を両立させた Cr-Ni薄膜熱電対を Ni 円板上に多数形成した 高温伝熱面を開発し,遷移沸騰実験への適用 を行った.

(2)スプレークエンチでのぬれ開始条件 高温面のスプレー冷却は,材料製造プロセス やシビアアクシデント時の緊急冷却などの 幅広い工業分野で利用される.近年,自動車 用高張力鋼板などの高付加価値熱間圧延鋼 板の製造プロセスでは,圧延終了後の急速冷 却における冷却終了温度制御の精度向上の 要求が高まっている. 飽和温度を遥かに超え る高温面の液体冷却では,高温面のぬれ回復 によって膜沸騰から核沸騰へ移行する遷移 沸騰領域が含まれ,ぬれ回復により熱伝達率 が1~2桁増大して冷却速度が増大するク エンチが生じる.このため,遷移沸騰域での ぬれ回復条件の定式化は,高温面冷却特性の 予測・制御に不可欠となるが,固体側の非定 常熱伝導と連成した強い非定常性,さらには 評価困難な表面ぬれ性のため、重要な課題の まま取り残された状態にある.

2.研究の目的

(1) 非定常熱伝達測定技術の開発

高温面のスプレー冷却中の非定常遷移沸 騰の素過程を模擬するため,液滴列が高温面 上に衝突する状況下での沸騰状況観察と局 所非定常熱伝達の計測装置を構築する. (2)液滴列衝突面上の非定常沸騰現象の把握 自発核生成温度を含む幅広い初期温度範囲 の高温面上へ液滴が繰り返し衝突する状況 下での非定常沸騰実験によって,安定な固液 接触が生じない膜沸騰状態から冷却の進行 に伴う局所表面温度,表面熱流束変化データ を取得する.併せて固液接触面での液体の急 速加熱に伴う蒸気生成と高温面上でのぬれ 状態を観察する.そして,冷却の進行に伴い 固液接触が蒸気膜で断たれた膜沸騰状態か ら遷移沸騰の開始に伴う高温面のぬれ開始 条件を明らかにする.

- 3.研究の方法
- (1) 液滴列沸騰実験装置の構築

液滴1個が高温面に衝突したときの除熱量 が計測可能レベルとなるよう数mm程度の比 較的大きな液滴列を高温面上に供給する制 御方法を検討する.伝熱面として厚さ5mm のNi表面から3µmの深さに熱電対の測温点 を格子状に配列し,逆問題解析により液滴直 下の局所の表面温度・表面熱流束の評価手法 を確立する.作製した試験伝熱面を液滴列供 給装置,高速ビデオカメラと顕微鏡による沸 騰状況観察装置と高速温度計測器と組み合 わせることにより,液滴列の非定常遷移沸騰 実験装置を構築する.

(2) 高温面上への液滴列衝突実験

開発した高温面液滴列衝突実験装置を用 いて,Ni高温面への液滴列衝突実験を行う. 試験流体は,エタノール,水,FC-72を用い て、液サブクール度が30K~60Kの範囲で直 径3mm程度の液滴列を衝突頻度と衝突速度 を制御する.高温面の初期温度は,大気圧下 のエタノール,水に対する自発核生成温度 197,300,134 を含む上下50Kの温 度範囲で実験を行う.

(3) ぬれ開始条件の検討

高温面への液滴衝突毎の高々数 ms の間の 液滴の非定常沸騰過程に注目し, 表面温 度・表面熱流束変化に基づいた局所のぬれと かわき状態の時間割合の評価, 光学観察結 果による液膜直下全体のぬれ状態に基づく 沸騰様式の判定,を行い,高温面上での安定 なぬれ面が形成されて急冷(クエンチ)が生 じる熱的境界条件について明らかにする.さ らに,固液の連成熱伝達の観点より,ぬれ開 始条件の支配因子について,検討する.

4.研究成果

(1)液滴列非定常沸騰評価装置の開発

図 1,2 にそれぞれ液滴列実験装置全体と Ni 高温面の測温位置を示す.図1において液滴 列は,一定圧で空気加圧した液タンク 10 よ り試験流体を内径1乃至2 mmのノズル8か ら噴出させた円形ジェットが Plateau-Rayleigh 不安定による液滴列への分断により 生成させた.液柱の不安定波長と噴流速度に 応じた周波数の圧力変動を印加して分裂を 促進して安定化させた.一般的な圧電素子な どによる液滴生成法より大きな3 mm 程度の 液滴生成が可能で,基本周波数280 Hz の2,3 次高調波まで液滴列生成を確認した.しかし, 一定間隔の液滴列生成が可能なノズル出口 速度や液サブクール度の範囲が非常に狭く, 衝突速度4 m/s での滴衝突頻度は,エタノー ル:280~840Hz,水:580 Hz であった.

図 2 に示される直径 50 mm 厚さ 5 mm の Ni 円板の試験伝熱面の中心部に 2.5mm 間隔 で 3x3 の9箇所に Cr-Ni 熱電対を作製し j1 ~ j3 で図示した 3 か所の代表測温点で同時温度 計測を実施した.液滴衝突点が j1 の位置にノ ズル位置を調節してある.



1.Nickel hot disk 2.Heater 3.Ice box 4.Data logger 5.Isolation DC amplifier 6.Microscope 7.High speed camera 8.nozzle 9.Solenoid valve 10.Liquid Tank 11.Pressure regulator 12.Function generator 13.Moving coil 14.Thermostat 15.PC 16. Photo detector

図1 液滴列沸騰実験システム





(2) 単一液滴衝突実験

無限間隔の液滴列に対応する単一液滴衝 突時の高温面上での非定常沸騰実験を先行 して実施した.図 3,4 にそれぞれエタノール 液滴が初期温度 T_{s0}= 180,223 の高温面に衝 突したときのj1 測温点(衝突点直下)温度履 歴 T_jと逆問題解析による表面温度 T_wと表面 熱流束 q_wの時間変化,およびグラフ中の(a) ~(d)の矢印の各時刻での沸騰状況を一例と して示す.時刻0は,j1 測温点への液滴衝突 時刻に対応する.図中 Wet/Dry の時間範囲は, それぞれ j1 近傍で核沸騰を生じるぬれ状態 と蒸気膜で覆われた乾き状態を qwの変化と 観察結果に基づき判定したものである.また, NB, TB, FB の各時間範囲は,液滴下の高温面 上の沸騰様式の分類を示し,それぞれ高温面 全体が安定なぬれ状態となる核沸騰,部分的 なぬれと乾き状態が共存する遷移沸騰,高温 面全体が蒸気膜で覆われた乾き面となる膜 沸騰状態を示す.T_iで示す一点鎖線は,半無 限体の固液の接触後の固液界面温度の非定 常熱伝導厳密解を示す.

初期温度 T_{s0} がエタノールの自発核生成温 度 T_{sy} = 197 より 15 K 低い図 3 では, 衝突 開始より核沸騰を生じるぬれ状態が維持さ れ qwの上昇と Twの降下を示す.そして, -時的な乾き状態とぬれ回復に伴う不規則な T_wとq_wの変動を示す遷移沸騰域を経て,1.82 ms 以降乾き面上が安定な蒸気膜で覆われた 膜沸騰状態へ移行する.膜沸騰域で gw はほぼ 0を示し、T.,は温度回復を開始する、その後, 液膜の破断による Dry patch を生じて高温面 上で小液滴に分裂した,一方, T_{s0}が T_{sp}より 約 27 K 高い図 4 では,図3と同様に固液接 触開始後に温度降下を開始する.しかし,T. が T_{sp} を超えているため, 不規則なぬれと乾 きに伴う Twや qwの変動を伴わず,急速な蒸 気生成により接触開始後 34 us の短時間で安 定な膜沸騰状態への移行が完了する.

図 3,4 の例より,たとえ T_{sp}を超える表面で あっても固液接触直後の短時間はぬれ状態 が維持される.接触界面での蒸気生成で形成 された蒸気膜下の液が Dryout して膜沸騰状 態への移行が完了することが分かる.

次に,高速ビデオ観察に基づき膜沸騰への 完了に要する蒸気膜生成時間 t_{film} と高温面上 の液滴の液膜破断時間 t_{break} を評価した.図5 にエタノールと水の単一液滴に対する t_{film} と t_{break} を初期温度 T_{s0} で整理した結果を示す.図 5(a)のエタノールの結果に注目すると, T_{s0} が T_{sp} を超えて上昇するに従い,蒸気膜生成時間 t_{film} は液サール度 ΔT_{sub} に関わりなく減少し, ある一定値に漸近する.一方,図中矢印で示 される蒸気膜生成下限温度 T_{LF} まで T_{s0} が低下 するに従い t_{film} は単調増加し,膜沸騰への遷 移が観察された.しかし, $T_{s0} < T_{LF}$ の範囲で は,液膜の破断が先に生じて乾き面となる. T_{LF} は T_{sp} に対して10~30K程度低く, ΔT_{sub}



の増加と伴に高くなることが分かる.

一方,図 5(b)で示される水の場合について
 も、エタノールの結果とほぼ同様である.ただし、水に対する T_{LF}はいずれのAT_{sub}に対し
 ても T_{sp}より高い温度を示し、t_{film}の時間スケールは、エタノールの約2倍となっていることが分かる.

(3) 液滴列衝突実験

図 6 に液滴列衝突実験結果の一例として, 直径 ϕ 2.5 mm, ΔT_{sub} = 43 K のエタノール液滴 が初期温度 200 のNi 高温面上に平均液滴衝 突頻度 f = 703 Hz, u = 4.2 m/s で衝突したとき の測温点 j_1, j_2, j_3 (図 2 参照)での温度履歴を 示す.図 6(a),(b)はそれぞれ時間スケールを変 えて示した同一結果である.図 6(b)のパルス 信号列は,光センサーで検知した衝突液滴の 通過信号を示す.

図 6(a)より液滴列による冷却は,スプレー や噴流で得られる一般的なクエンチ冷却と 同様の冷却曲線が得られることが分かる.つ まり,冷却開始直後からの緩やかな冷却速度 で特徴づけられる膜沸騰域,部分的なぬれ回 復が生じる遷移沸騰域で冷却速度が緩やか に増加し,定常的なぬれ開始に伴う急冷が生 じて,核沸騰に至り再び緩やかな冷却速度を 示す.なお,液滴衝突点j₁とj₁からそれぞれ 2.5,3.5 mm離れたj₂,j₃では,矢印で示す急冷 開始時刻に大きな差が存在し,高温面上では 不均一な温度分布が生じることが分かる.こ の時間差は,j₁付近で生じるぬれ面が周辺の 測温点位置まで拡大成長するまでに時間を 要するためである.

時間軸を拡大した図 6(b)のグラフ上での j₁ の温度履歴に注目する.冷却開始直後の膜沸 騰域での不規則な温度変動は,0.03 s 以降の 遷移沸騰域では液滴衝突周期と同期した温 度降下と温度回復に伴う周期的な温度変化 を示す.温度振幅は時間と伴に大きくなり, 0.102 s で急冷を開始して核沸騰域に遷移し た後,再び温度振幅は小さくなる.

図 6(b)に示す遷移沸騰域の 0.06 s ~ 0.0614 s での温度変動と同時撮影された 20 µs 毎の沸 騰状況を図 7 に示す.沸騰状況と温度変動と の対応から,衝突直後(0.0602 – 0.0604 s)の高 温面を覆う液膜下に衝突点近傍に濃い水色 で図示した一時的なぬれ面が存在し,その間 j₁ での温度降下を生じる.その後(0.0606 s 以 降),ぬれ面は消失して液膜下全面が蒸気膜で



 (b)時間軸拡大図(t = 0 - 0.15 s)
 図 6 エタノール液滴列衝突時の測温点 j1, j2, j3 の温度履歴の一例 f = 703 Hz, T_{s0} = 200 , ΔT_{sub} = 43 K, u = 4.2 m/s)



図7 エタノール液滴列衝突時の沸騰状況



国る
液周列軍天時の
然気
膜主
成時间
と
壁
に
温度
との
関係

覆われた乾き面へ移行し,次の液滴衝突でぬ れ面が形成されるまで温度回復する.遷移沸 騰域では,冷却の進行に伴い衝突点近傍での ぬれ状態の継続時間,つまり蒸気膜生成時間 が長くなるため,温度降下幅が増大し,温度 変動の振幅が増大することが分かる.

そこで,液滴衝突点での定常的なぬれ状態 を支配する衝突液滴毎の蒸気膜生成時間に ついて検討した.一例として,冷却開始時の 高温面温度 $T_{s0} = 180 \sim 210$, $\Delta T_{sub} = 43$ Kの エタノール液滴の衝突頻度 560 Hz に対して 衝突液滴毎に評価した t_{film} を衝突直前の表面 温度 T_{w0} で整理した結果を図 8 に示す.図中 には,衝突周期 に対応する単一液滴実験で 得られた t_{film} と T_{s0} との関係を再録した.

図 8 より,冷却中の同一表面温度に対する t_{film}は,高温面の初期温度 T_{s0}の上昇と伴に長 くなる傾向を示し,単一液滴に対する t_{film}の 傾向に漸近することが分かる.液滴列の t_{film} が液滴衝突周期に達する表面温度は,高温面 の初期温度が高くなるに従い 145 から 175 の範囲で高温側にシフトすることが分 かる.液滴衝突周期が液膜破断時間より短い ため,液膜破断前に次の液滴で高温面上が覆 われるため,液滴列に対する t_{film}は,単一液 滴での蒸気膜生成下限温度 T_{LF}以下の温度範 囲までその存在範囲が拡がることが分かる.

なお,液滴列衝突実験において,高温面上 でのぬれ状態の継続時間を支配する t_{film}の特 性について,現在間欠的な固液接触による固 体側の非定常熱伝導による定量的評価の検 討を進めているところであり,今後の検討課 題である.

(4) まとめ

高温面上でのスプレー冷却を模擬した液 滴列非定常沸騰評価装置を開発し,液滴列固 液接触時の遷移沸騰過程について,高速ビデ オカメラによる沸騰状況観察と表面温度計 測を実施した.高温面上での液滴列の非定常 沸騰におけるぬれを回復を支配する因子と して蒸気膜生成時間の特性について,検討し た.

5.主な発表論文等

〔雑誌論文〕(計4件)

1) A.K. Mozumder, <u>Y. Mitsutake</u>, M. Monde, Subcooled water jet quenching phenomena for a high temperature rotating cylinder, International Journal of Heat and Mass Transfer, Vol.68(2014), pp.466-478. 2) S. Illius, M. N. Hasan, <u>Y. Mitsutake</u>, M. Monde, Generation Time of Stable Vapor Film during Impact of a Droplet on Hot Surface, Thermal Science and Engineering, Vol.22(2)2014, pp.21-31.

3) <u>Y. Mitsutake</u>, S. Illias, K. Tsubaki, M. N. Hasan, M. Monde, Measurement and Observation of Elementary Transition Boiling Process after Sudden Contact of Liquid with Hot Surface, Procedia Engineering, Vol.105(2015), pp.5-21.

4) H. Soejima, <u>Y. Mitsutake</u>, S. Illias, K. Tsubaki, M. Monde, Application of the Spray Quenching to T6 Heat Treatment of Thick A6061 Hollow Cylinders, Procedia Engineering, Vol.105(2015), pp.776-786.

〔学会発表〕(計8件)

1) スハイミ イリヤス,門 顕龍,中野僚将, 光武雄一,門出政則, Visual studies and measurement of surface temperature and surface heat flux during impact of a droplet on hot surface, 第50回日本伝熱シンポジウム講演論 文集, Vol.1, (2013), pp.110-111.

2) スハイミ イリヤス,小島悠平,古藤愛美, 福島慎平,山下義仁, 光武雄一,門出政則, Experimental study of generation time of stable vapor film during impact of a single and multiple droplet on hot surface, 第 51 回日本伝熱シンポ ジウム講演論文集, (2014), A113 (CD-ROM).

3) S. ILLIAS, S. FUKUSHIMA, H. SOEJIMA, Y. MITSUTAKE, M. MONDE, Experimental and investigation studies of wetting temperature shift during Multiple Droplets Impact on Hot Inclined Surface, Proceedings Workshop of 5th Asian Joint on Thermophysics and Fluid Science, (2014).

4) S. Illius, M. N. Hasan, <u>Y. Mitsutake</u>, M. Monde, High speed observation and measurement of surface temperature and surface heat flux during impact of a droplet on hot surface, Proceedings of the 15th International Heat Transfer Conference, IHTC-15, (2014.8, Kyoto).

5) **光武雄一**,スハイミ イリヤス,小島悠平, 古藤愛美,門出政則,高温面上への液滴列衝 突時の非定常遷移沸騰過程,日本機械学会 第 19 回動力・エネルギー技術シンポジウム 講演論文集,(2014),pp.357-385.

6) <u>**Y. Mitsutake**</u>, S. Illius, K. Tsubaki, M. N. Hasan, M. MONDE, Measurement and observation of elementary transition boiling process after sudden contact of liquid with hot

surface, 6th BSME International Conference on Thermal Engineering, (2014), Dhaka.

7) **光武雄一** 副島久義 椿耕太郎 門出政則, 高温面上への液滴列衝突時の非定常遷移沸 騰過程の計測,第 52 回日本伝熱シンポジウ ム講演論文集,(2015),D132 (CD-ROM)

8) 福田章人,椿耕太郎,**光武雄一**,高温面 上への液滴衝突時の非定常遷移沸騰熱伝達 特性,日本機械学会九州支部長崎地方講演会 論文集,(2015.9.25),E11(USB-Memory)

〔図書〕(計 0件)

〔産業財産権〕 出願状況(計 0件) 取得状況(計 0件)

〔その他〕 ホームページ等

 6.研究組織
 (1)研究代表者 佐賀大学
 海洋エネルギー研究センター・教授
 光武 雄一(MITSUTAKE YUICHI)
 研究者番号: 20253586

(2)研究分担者 該当者なし

(3)連携研究者 該当者なし