JAEA-Technology 2015-047 DOI:10.11484/jaea-technology-2015-047



東京電力福島第一原子力発電所の 炉内構造物解体を想定した プラズマ切断技術による適用性試験

Applicability Test of Plasma Cutting Technology for Dismantling of the Core Internals of Fukushima Daiichi NPS

手塚 将志 中村 保之 岩井 紘基 佐野 一哉

Masashi TEZUKA, Yasuyuki NAKAMURA, Hiroki IWAI and Kazuya SANO

バックエンド研究開発部門 原子炉廃止措置研究開発センター 技術開発部

Technology Development Department Fugen Decommissioning Engineering Center Sector of Decommissioning and Radioactive Waste Management

March 2016

Japan Atomic Energy Agency

日本原子力研究開発機構

本レポートは国立研究開発法人日本原子力研究開発機構が不定期に発行する成果報告書です。 本レポートの入手並びに著作権利用に関するお問い合わせは、下記あてにお問い合わせ下さい。 なお、本レポートの全文は日本原子力研究開発機構ホームページ(<u>http://www.jaea.go.jp</u>) より発信されています。

国立研究開発法人日本原子力研究開発機構 研究連携成果展開部 研究成果管理課 〒319-1195 茨城県那珂郡東海村大字白方 2 番地4 電話 029-282-6387, Fax 029-282-5920, E-mail:ird-support@jaea.go.jp

This report is issued irregularly by Japan Atomic Energy Agency. Inquiries about availability and/or copyright of this report should be addressed to Institutional Repository Section,

Intellectual Resources Management and R&D Collaboration Department, Japan Atomic Energy Agency.

2-4 Shirakata, Tokai-mura, Naka-gun, Ibaraki-ken 319-1195 Japan Tel +81-29-282-6387, Fax +81-29-282-5920, E-mail:ird-support@jaea.go.jp

© Japan Atomic Energy Agency, 2016

東京電力福島第一原子力発電所の炉内構造物解体を想定した プラズマ切断技術による適用性試験

日本原子力研究開発機構 バックエンド研究開発部門 原子炉廃止措置研究開発センター 技術開発部 手塚 将志、中村 保之、岩井 紘基、佐野 一哉

(2015年12月11日 受理)

東京電力株式会社福島第一原子力発電所(以下、「1F」という)は、炉心溶融に至ったと報告 されており、炉内構造物は原形を留めておらず、溶融燃料と混在し複雑狭隘な状態にあると想 定される。このような状態の中、溶融再凝固した炉内構造物の取出しに向けて、水中切断が可 能なプラズマアーク切断技術について、2012 年度から 3 ヶ年で切断試験を通じて技術開発を 進めてきており、炉内構造物等の取出しに有効な工法であることを確認した。

初年度の成果は、既刊の報告書 "JAEA-Technology 2013-040 プラズマアーク切断工法による炉内溶融金属等の取出しに向けた技術開発"で報告済みであるが、本報告書は、これを含む 3ヶ年の集大成として取り纏めたものである。

切断試験では、2012 年度に取得した基礎的な切断データを踏まえ、2013、2014 年度では、 切断条件の差異による影響確認、切断能力向上及び複合材切断に向けた切断手法の有効性確認 を行った。

具体的には、溶融金属を含む原子炉構造材の模擬試験体を用いた要素試験を実施し、切断対 象物に応じて切断条件の最適化を図ることにより、熱的切断の課題であるドロス発生の抑制が 可能であることを確認した。また、格納容器下部等に堆積していると想定される厚みが不明な 燃料デブリに対し、対象を事前に加熱することで切断能力の向上を図る手法を構築した。さら に、プラズマアークで切断不可能なセラミック等の非導電材も切断可能なプラズマジェットと 組み合わせた連携切断手法により、燃料デブリと溶融金属の混合材(模擬試験体)でも切断が 可能であることを確認した。

これらの成果から、プラズマ切断技術は、種々の条件に応じた最適な切断条件を設定することにより、燃料デブリ及び炉内溶融金属の取出し作業へ適用できる見通しを得た。

JAEA-Technology 2015-047

Applicability Test of Plasma Cutting Technology for Dismantling of the Core Internals of Fukushima Daiichi NPS

Masashi TEZUKA, Yasuyuki NAKAMURA, Hiroki IWAI and Kazuya SANO

Technology Development Department, Fugen Decommissioning Engineering Center, Sector of Decommissioning and Radioactive Waste Management, Japan Atomic Energy Agency Myojin-cho, Tsuruga-shi, Fukui-ken

(Received December 11, 2015)

It was reported that Fukushima Daiichi Nuclear Power Station (1F) had lost the cooling function of the reactor by the Tohoku Earthquake. It is assumed that the core internals became narrow and complicated debris structure mixed with the molten fuel. In consideration of the above situations, the plasma arc cutting method, which can be used in the water, has been developed for the removal of the molten core internals through cutting tests for 3 years since FY 2012. And it was confirmed that the plasma arc method is useful for the removal of the core internals etc.

The results in FY 2012 were reported in "R&D of the fuel debris removal technologies by plasma arc cutting technology (JAEA-Technology 2013-040)" and this report summarizes the results of FY 2012, 2013 and 2014.

The effects of difference of the cutting conditions, improvement of the cutting performance and applicability of methods for the composite material cutting were confirmed in the tests of the FY 2013 and 2014 based on the results of FY 2012.

At first, we conducted some basic tests by using the specimen of the core internals with the molten metal. And it was confirmed that the suppression of dross is possible by optimization of cutting conditions. The cutting performance improvement method by heating the cutting objects in advance was developed for the removal of the fuel debris, which is assumed to exist on the bottom of the reactor pressure vessel, with unknown thickness. Moreover it was confirmed that the mixed material with the fuel debris and the molten metal can be cut by the combination method by the plasma arc and the plasma jet that can cut the non conductive material.

According to these results, we confirmed that plasma cutting method can be applied for the removal of the fuel debris and the molten core internals.

Keywords: Plasma Cutting, Fukushima Daiichi NPS, Dismantlement

目 次

1. はじめに1
 プラズマ切断技術による切断試験
2.1 目的
2.2 試験期間
2.3 試験装置
2.4 試験体
2.5 試験項目及び試験条件
2.5.1 切断基礎データの取得4
2.5.2 切断条件の差異による影響確認5
2.5.3 切断能力向上及び複合材切断に向けた切断手法の有効性確認7
2.6 試驗結果
2.6.1 切断基礎データの取得9
2.6.2 切断条件の差異による影響確認10
2.6.3 切断能力向上及び複合材切断に向けた切断手法の有効性確認11
2.7 考察
2.7.1 切断基礎データの取得結果からの考察12
2.7.2 切断条件の差異による影響確認結果からの考察14
2.7.3 切断能力向上及び複合材切断に向けた切断手法の有効性確認結果からの考察15
3. まとめ
参考文献18
付録 切断試験データシート

Contents

1. Introduction	1
2. Plasma Cutting Test	2
2.1 Purpose	2
2.2 Test Period	2
2.3 Test Equipments	2
2.4 Specimen	3
2.5 Test Contents and Conditions	4
2.5.1 Acquisition of Cutting Basic Data	4
2.5.2 Effect of Cutting Conditions	5
2.5.3 Cutting Method for Cutting Capacity Improvement and Composite Materia	l
Cutting	7
2.6 Test Contents	9
2.6.1 Acquisition of Cutting Basic Data	9
2.6.2 Effect of Cutting Conditions1	0
2.6.3 Cutting Method for Cutting Capacity Improvement and Composite Materia	ιl
Cutting 1	1
2.7 Test Results1	2
2.7.1 Acquisition of Cutting Basic Data1	2
2.7.2 Effect of Cutting Conditions1	4
2.7.3 Cutting Method for Cutting Capacity Improvement and Composite Materia	1
Cutting1	5
3. Concluding Remarks1	7
References1	8
Appendix Data Sheet of Cutting Tests4	9

表リスト

表	1	600A 出力プラズマ装置(SUPER600)主要仕様	34
表	2	200A 出力プラズマ装置(MAX200)主要仕様	35
表	3	SUPER600 用トーチ主要仕様	35
表	4	SUPER600 用トーチリード主要仕様	36
表	5	電極の融点及び沸点	36
表	6	水中切断試験用タンク主要仕様	36
表	7	水中切断試験装置主要仕様	36
表	8	試験体仕様	37
表	9	主な試験条件	38
表	10	H24 年度 プラズマ切断装置(MAX200)による切断試験結果	39
表	11	H24 年度 プラズマ切断装置(SUPER600)による切断試験結果	40
表	12	H25 年度 プラズマ切断装置による切断試験結果	41
表	13	H26年度 プラズマ切断装置による切断試験結果	43

図リスト

义	1	プラズマアーク切断試験機器全体構成19
义	2	プラズマアーク切断概念図20
义	3	プラズマガス噴流方式20
义	4	水中切断試験用タンク概略図(2軸試験装置)20
义	5	水中切断試験用タンク外観写真(2軸試験装置)
义	6	水中切断試験用タンク概略図(3軸試験装置)21
义	7	水中切断試験用タンク外観写真(3軸試験装置)
义	8	2 軸及び 3 軸切断試験装置
义	9	試験体外観写真及び形状並びに物性値23
义	10	切断方向イメージ図
义	11	プラズマアークトーチ先端部分解図
义	12	プラズマアーク及びプラズマジェット切断原理24
义	13	プラズマ連携切断ヘッド写真25
义	14	プラズマアーク・プラズマジェット連携並列切断試験
义	15	プラズマアーク・プラズマジェット連携直列切断試験
义	16	プラズマジェット 10 分間加熱・プラズマアーク切断試験
义	17	金属・セラミック異種材料同時切断試験28
义	18	プラズマ連携複合材(積層配置)切断試験
义	19	切断方向の差異による影響
义	20	試験体材質の差異による影響
义	21	スタンドオフによる影響
义	22	板厚による切断速度の影響
义	23	試験体形状追従試験
义	24	加熱による切断能力向上確認試験

1. はじめに

2011 年 3 月 11 日に発生した東日本大震災により東京電力株式会社福島第一原子力発 電所(以下、「1F」という)は炉心冷却機能を喪失し炉心溶融に至ったと報告されてい る。今後、廃止措置を進めるに当たっては、溶融燃料や炉内構造物等を撤去する必要が あるが、これらは原形を留めておらず、溶融燃料が炉内構造物等と混在した状態で再凝 固した燃料デブリとなっており、複雑狭隘な状況にあると想定される。このような状態 においても安全かつ確実に切断撤去作業を進めるためには、切断対象である燃料デブリ や溶融した炉内構造物の状況に応じて柔軟に切断技術を選定する必要がある。

原子炉廃止措置研究開発センター(以下、「ふげん」という)は、自らの原子炉解体に 向けて、国内外の原子炉廃止措置への適用実績があり、水中でも使用可能であるプラズ マアーク、アブレイシブウォータージェット(以下、「AWJ」という)及び近年開発が 著しくエネルギー変換効率が高いレーザ等の各種切断工法について、気中及び水中にて 切断試験を行い技術開発を進めてきた。^{1)、2)、3)、4)}

「ふげん」では、これら知見を有する切断工法のうち、熱的切断技術であるプラズマ アーク切断工法及び機械的切断技術である AWJ 切断工法について、2012 年度から 3 カ 年かけて、燃料デブリ及び溶融した炉内構造物等の取出し作業に適用可能か確認する技 術開発も進めてきたところである。^{5)、6)、7)、8)、9)}

このうち、本稿は、プラズマアーク切断工法を用いた切断試験結果等を取り纏めたものである。なお、2012年度の成果については、過年度に報告済み⁶⁾であるが、集大成となる本稿では、その概要についても記載する。

プラズマアーク切断工法による切断試験では、溶融金属を含む原子炉構造材の模擬試 験体を用いた要素試験を実施し、切断対象物に対する切断速度、出力、スタンドオフ等 の切断条件の最適化を図ることで、熱的切断の課題であるドロス発生の抑制が可能であ ることを確認した。また、格納容器下部等に堆積していると想定される燃料デブリの性 状や厚み等は現在不明であり、想定以上の厚みであった場合も考慮し、対象部材を事前 に加熱することで切断能力の向上を図る手法も構築した。

さらに、プラズマアークで切断不可能なセラミック等の非導電材も切断可能なプラズ マジェットと組み合わせ、非導電性の燃料デブリをプラズマジェットにより切断・破砕 し、導電性を有する炉内構造物に対しては、切断能力の高いプラズマアークにより切断 する連携切断手法により、燃料デブリと溶融金属の混合材(模擬試験体)でも切断が可 能であることを確認した。

これらの成果から、プラズマ切断技術は、種々の条件に応じた最適な切断条件を設定 することにより、燃料デブリ及び炉内溶融金属の取出し作業へ適用できる見通しを得た。

2. プラズマ切断技術による切断試験

2.1 目的

1Fの炉内状況は、溶融燃料が炉内構造物等と混在した状態で再凝固した燃料デブリや 炉内構造物が溶融し再凝固した溶融金属等が混在した状態となっており、複雑狭隘な状況にあると想定されることから、通常プラントの廃止措置とは異なる条件での取出し技術開発が必要となる。

「ふげん」では、これまでに「ふげん」の原子炉解体工法選定のために、海外での適 用実績があり、水中で使用可能なプラズマアーク切断技術を用いた切断試験や技術開発 を実施してきており、これまでに得られた知見を活用し、1Fの燃料デブリ及び炉内溶融 金属等の取出しに向けた切断技術開発として、切断条件の差異による影響確認、切断能 力向上及び複合材切断に向けた切断手法の構築等の観点で要素技術開発を行ってきた。

切断試験の実施は、以下の技術開発フロー(ステップ)で行った。

【ステップ1(切断基礎データの取得)】

- ・プラズマアーク切断技術を用いた一般鋼材に対する基礎データの取得及び最適な切 断条件の抽出
- 【ステップ2(切断条件の差異による影響確認)】
- ・プラズマアーク切断技術を用いて、切断条件(材質、切断方向、試験体加熱等)の
 差異による切断能力への影響確認
- 【ステップ3(切断能力向上及び複合材切断に向けた切断手法の有効性確認)】
- ・プラズマアーク切断技術の特徴を活かした単独工法による効果的な切断手法の確認
- ・燃料デブリの一部物性を模擬したセラミック材(非導電性)の切断/破砕が可能なプ ラズマジェット切断技術とプラズマアーク切断技術の連携切断手法による有効性確
 認

2.2 試験期間

2013年3月12日~2015年2月26日(このうち切断試験は実質58日間)

- 2.3 試験装置
- (1) 構成

プラズマアーク切断試験の機器全体構成を図1に示す。図2にプラズマアーク切断の概念図を示す。

(2) 仕様

試験装置は、出力 600A プラズマ電源装置(以下、「SUPER600」という。)、出力 200A プラズマ電源装置(以下、「MAX200」という。)、切断トーチやプラズマガス、

シールドガス及び防水ガスを操作する制御盤及び水中試験用タンク(最大水深約 2.5m)を使用する。各機器の主な仕様を以下に示す。

- プラズマ電源装置(「SUPER600」及び「MAX200」)
 「SUPER600」の主要仕様を表1、「MAX200」の主要仕様を表2に示す。
- ② 切断トーチ及びトーチリード

「SUPER600」の切断トーチ電極は、ステンレス材に対して高い切断能力を得る ためにプラズマガスとして水素等を使用する設計であるため、非酸化状態で高融点 であるタングステン(W)を使用している。タングステン電極は他電極と比較し最 も融点が高く耐消耗性が良いことから針形状で使用できるため、プラズマガスの憤 流は厚板の切断に優れる軸流方式が採用されている。なお、一般的に軸流方式は、 直進性が高く厚板切断に適しており、これに対して旋回流方式ではプラズマが広が り易い特徴があるとされている(図3プラズマガス噴流方式)。「SUPER600」の切 断トーチ及びトーチリードの主要仕様を表3、表4に示す。

一方、「MAX200」の切断トーチは、軟鋼(炭素鋼)切断用に酸化反応も付加する ためにプラズマガスとして酸素を使用する設計であるため、電極に酸化物の融点が 高いハフニウム(Hf)を使用している。しかしながら、酸化ハフニウムでも上述の タングステンに比べ融点が低いため電極の耐消耗性を確保することを目的に、水冷 の銅棒に埋め込み、さらに先端をフラット形状としている。また、フラット部分で のアーク放電位置を中央に安定させるために、プラズマガスは旋回流としている(図 3プラズマガス噴流方式)。各電極材質の融点及び沸点を表5に示す。

③ 水中試験用タンク

水中試験用タンクの主要仕様を表 6、水中試験用タンクに 2 軸水中切断試験装置 を取り付けた概略図及び外観写真を図 4、図 5 に、3 軸水中切断試験装置を取り付 けた概略図及び外観写真を図 6、図 7 に示す。

④ 水中切断試験装置

水中切断試験装置の主要仕様を表7、外観写真を図8に示す。

2.4 試験体

試験体は、平型形状及び連続的に切断深さのデータを取得できる矢型形状とし、材 質は 1F の炉内構造材で主に使用されているステンレス鋼 (SUS304)、炉内構造材 (SUS304)と燃料被覆管材料 (Zry-2)の溶融再凝固を模擬した試験体、原子炉圧力 容器に使用されているクロム・モリブデン鋼 (SQV2A)及び燃料デブリの一部物性を 模擬したセラミック試験体 (アルミナ)を用いた。各試験体仕様を表 8、試験体外観写 真及び形状並びに物性値を図9に示す。

2.5 試験項目及び試験条件

切断試験項目の概要と試験条件を以下に示す。また、各切断試験におけるガス流量、 スタンドオフ、切断速度等の主な試験条件を表9に整理した。

- 2.5.1 切断基礎データの取得 (ステップ1)⁶⁾
- (1) 切断雰囲気による切断能力影響確認試験

1Fの燃料デブリ取出作業は、福島第一原子力発電所廃止措置ロードマップによれ ば、作業被ばくの低減等の観点から圧力容器及び格納容器を水で満たした後に実施 する計画とされている。このため、切断時の水中雰囲気が切断能力に及ぼす影響を 確認した。また、水深による影響も合わせて確認した。

(2) プラズマガスによる切断能力影響確認試験

プラズマアーク切断工法は、図2に示すとおり、導電性のある切断対象物と切断 トーチ間に高温のプラズマアークを発生させ、対象物を溶融し、更にプラズマガス で溶融物を除去することで切断を行う工法である。このため、プラズマガスの種類 及び流量が切断能力に及ぼす影響を確認した。なお、プラズマガスの種類は、一般 的に切断対象物の材質に応じて使分けを行うものであり、今回の試験で主に切断対 象とするステンレス鋼は、含有しているクロム及びニッケルが酸化することで融点 が上昇(SUS304/融点:約1,450°C、酸化クロム/融点:約2,435°C、酸化ニッケ ル/融点:約1,955°C)するため、プラズマガスに酸素(O₂)は使用せず、アルゴ ン(Ar)と窒素(N₂)の混合ガスやアルゴン(Ar)と水素(H₂)の混合ガスを使 用した。

(3) シールドガスによる切断能力影響確認試験

気中におけるシールドガスの役目は、図2に示すとおり、プラズマガス噴流の外 側に噴射してプラズマアークの周囲を冷却することでサーマルピンチ効果によりプ ラズマガスが収束し、エネルギー密度が高くなることで切断能力の向上が図られる。 また、水中においては、水中に空洞を形成することによりプラズマガス噴流を保護 する役割がある。このため、シールドガスの流量の増減が切断能力に及ぼす影響を 確認した。

(4) スタンドオフによる切断能力影響確認試験

切断対象である溶融炉内構造物の表面は平滑ではない可能性が高いことが想定される。このような構造物を切断するためには、切断対象物と切断トーチの距離(ス タンドオフ)の変動に対する裕度が求められる。この他、狭隘構造のために切断ト ーチを近づけることが困難な場合も想定されることから、スタンドオフの増減によ る切断能力の影響を確認した。

(5) 切断トーチ(ノズル径)による切断能力影響確認試験 プラズマガスの流量を一定とした場合、プラズマガスを噴射させるノズルの径に より出口流速や噴射の広がりに影響を及ぼす。このため、切断トーチ部のノズル径 が切断能力に及ぼす影響を確認した。

2.5.2 切断条件の差異による影響確認 (ステップ 2) 7)

切断試験においては、出力が異なる 2 種類の試験装置を用いており、基礎試験の結 果を下に下記に示す標準条件を設定した。

- SUPER600:標準条件(プラズマ出力:600A/ノズル径:φ4.5mm/プラズマガス (Ar+H₂):60+30L/min/シールドガス(Air):40L/min/切断速度:60mm/min /切断雰囲気:水中(1.0m))
- MAX200:標準条件(プラズマ出力:200A/ノズル径:φ4.2mm/プラズマガス (Ar+N₂):20+10L/min / シールドガス(Air):80L/min / 切断速 度:120mm/min/切断雰囲気:水中(1.0m))
- (1) 切断方向の差異による切断能力影響確認試験

これまでの切断試験時の状況から、水平横方向からの切断時には切断ドロスが試 験体内部に堆積するとともに、切断部近傍にも付着し、切断進行を阻害している可 能性があった。また、1F 炉内溶融金属等の取出しに当たっては、対象物が不定形 状であることや炉内状況が狭隘であること等が想定されるため、これらの環境下で 効率的に切断するためには、種々の切断方向からのアクセスが必要となる可能性が ある。

このため、切断方向は、トーチの向きと切断の進行方向の組合せで下記の4方向 で切断試験を実施した。切断方向イメージ図を図10に示す。

- ①トーチ水平-X軸方向切断
- ②トーチ水平-Y軸上方向切断
- ③トーチ水平-Y軸下方向切断
- ④トーチ垂直-X軸方向切断
- (2) 複数回切断による切断能力影響確認試験

1F 溶融金属等の厚板部材切断のためには、1 回の切断では切り離すことが困難 な場合が想定される。このため一度切断した位置をプラズマアークで再切断可能 であるが、また、複数回切断することで切断深さが向上するか確認した。

ここで、複数回切断の方法は、金属試験体に対して1回目の切断後に切断開始 位置に戻り、再度アークを点火させるために切断線を約5mm ずらした位置から2 回目の切断を実施した。

(3) 試験体材質の影響確認試験

これまでの切断試験では、基礎データ取得のため、1F 炉内構造物で主に使用さ れている SUS304 及び比較のために汎用炭素鋼 S45C を用いて、一般鋼材に対す る切断試験を行ってきた。本試験では試験体材質による切断性の影響を確認するた め、1F の炉内主要構造材(SUS304)と燃料被覆管等(ジルコニウム合金)の溶 融再凝固を模擬した試験体及び原子炉圧力容器の材質を模擬した試験体を用い、こ れまでに切断対象としてきた SUS304 と比較するとともに、切断対象物の熱的物 性と切断能力との相関について確認を行った。

使用した試験体は以下のとおりである。

- ① 炉内構造材試験体
 - (a) ステンレス鋼 (SUS304)
- ② 溶融再凝固した炉内構造物の模擬試験体
 - (a) SUS304 と Zry-2 の混合試験体
 - (模擬試験体製作は、空冷による自然冷却及び水冷による強制冷却を行った2 種類)
 - \cdot SUS304 (95wt%) + Zry-2 (5wt%)
 - \cdot SUS304 (85wt%) + Zry-2 (15wt%)
 - (b) SUS304 と Zr-2.5%Nb の混合試験体
 (模擬試験体製作は、空冷による自然冷却及び水冷による強制冷却を行った 2 種類)
 - \cdot SUS304 (85wt%) + Zr-2.5%Nb (15wt%)
 - \cdot SUS304 (70wt%) + Zr-2.5%Nb (30wt%)
- ③ 圧力容器の模擬試験体

(a) クロム・モリブデン鋼 (SQV2A(A533B 相当)) 試験体

(4) プラズマ噴流方式の差異による切断能力影響確認試験

水中切断においては、プラズマガスの周囲を噴流するシールドガスによる空洞で 気中雰囲気を形成し、その中をプラズマガスが噴出して切断を行っている。プラズ マガスの噴流方式は、一般に電極の耐久性の観点から材質及び形状に応じて軸流方 式又は旋回流方式が選択される。今回試験に使用した切断装置(SUPER600)で は、一般的にドロス除去に効果的とされる軸流方式が採用されている。本試験では、 プラズマ噴流方式の差異による切断性の影響を確認するため、噴流方式を旋回流方 式に変更し、切断能力とスタンドオフへの影響を確認した。合わせてそれぞれの場 合の切断能力を確認した。

プラズマガスの憤流方式の変更は、トーチ内部の部品(センタリングストーン) を取り替えることにより可能であり、軸流方式から旋回流方式に変更して切断試験 を行った。プラズマアークトーチ先端部分解図を図 11 に示す。

- (5) スタンドオフ拡張試験及び切断能力確認試験 プラズマアークでは、スタンドオフが離れ、アーク電圧が定格を超過するとア ークが失火する。このため水中での限界スタンドオフを確認するとともに、一旦 アークが点火した状態でスタンドオフを拡張させていく場合の限界スタンドオフ を確認した。
- (6) 切断条件最適化確認試験

炉内溶融金属等の切断では、切断対象は不定形状であることが想定される。この ため、これまでの切断試験結果から得られた知見を基に、不定形状な切断対象物に 対して 3 軸駆動装置を用いて適切なスタンドオフ範囲を維持し、また対象物厚さ に応じた適切な切断速度域で駆動させる最適な切断条件を設定し、効率的に切断で きることを確認した。

ここでは、ドロス詰りによる切断進行の阻害を回避するため、スタンドオフは 15~20mm、切断速度は 50~900mm/min の範囲で調整することにより、カーフ 幅を広げ過ぎずドロス発生量の少ない効率的な切断条件の抽出を行った。

- 2.5.3 切断能力向上及び複合材切断に向けた切断手法の有効性確認(ステップ3)⁹⁾
- (1) 試験体加熱による切断能力向上確認試験

過去の切断試験の知見から、熱的切断においては切断時の対象物への加熱が切 断能力に影響を与え、特に水中雰囲気では、切断時の熱が放熱され加熱効果が低 減されることにより、切断能力の低下が顕著になることが確認されている。この ため水中雰囲気において、切断能力を向上させるための手法として、プラズマア ーク単体を用いて加熱する手法及びプラズマジェットを用いて試験体の加熱を行 いつつ、プラズマアークで切断を行う連携手法による有効性確認を行った。図 12 にプラズマアークとプラズマジェット切断原理を示す。

① プラズマアーク切断技術単体による加熱

矢型試験体を用いて1回目の切断で試験体端面から端面までプラズマアークに より加熱を行い、当該切断線近傍で2回目の切断を実施する方法で試験を行った。

② プラズマジェット切断技術との連携による加熱

プラズマアーク切断工法とプラズマジェット切断工法との連携として、3 軸水中 切断試験装置の Z 軸フレーム先端部に 2 体の切断ヘッドを取り付けて試験を行っ た。プラズマ切断の連携状態のトーチ部写真を図 13 に示す。 (a) プラズマアーク・プラズマジェット並列配置切断

プラズマアーク切断時に、プラズマジェットをプラズマアークと並走させて 試験体を加熱し、その加熱効果による切断能力への影響を確認した。試験方法 を図 14 に示す。

(b) プラズマアーク・プラズマジェット直列配置切断

上記(a)では、切断ヘッドの固定冶具の関係上、プラズマアークとプラズマジ エットの切断位置が離れており、加熱効果の低下が懸念されるため、プラズマ ジェットを先行して走行させ、同一線上をプラズマアークで切断する方法で、 加熱効果による切断能力への影響を確認した。試験方法を図15に示す。

(c) プラズマジェット 10 分間加熱・プラズマアーク切断

プラズマジェット切断は、予備試験の結果から、今回の装置環境では冷却水 循環装置の冷却水温度上昇の制約のため、400A 出力時で連続切断時間は 10 分 程度が上限である。このため、プラズマジェット(400A 出力)を用いて試験 体全体を 10 分間の連続的な加熱後にプラズマアークにより切断を行い、その 加熱効果による切断能力への影響を確認した。また、トーチのチップ径は、予 備試験の結果から、耐久性を考慮して φ 5.0mm を使用している。試験方法を図 16 に示す。

(2) 金属及びセラミックの複合材切断

1Fの炉内溶融金属等の取出しでは、導電材であるステンレス鋼等に加え、非導 電材である燃料デブリが混在した状況が想定される。このため、金属とセラミッ クが積層状に堆積した状態を模擬し、プラズマアーク単体を用いた手法及び非導 電材でも切断が可能なプラズマジェットによるセラミック破砕とプラズマアーク による金属切断を連携させた手法を用いて、複合材質切断手法の有効性確認を行 った。

① プラズマアーク切断技術単体による複合材切断

燃料デブリ(非導電性)の表層に溶融金属層(導電性)が形成されている場合 を想定し、当該金属層(ステンレス鋼:板厚 50mm)をプラズマアークで切断す ることにより、その溶融熱を利用して下層のセラミックも併せて切断可能か否か を確認した。試験方法を図 17 に示す。

② プラズマジェット切断技術との連携による複合材切断

溶融金属層(導電材)の表層にセラミック状燃料デブリ層(非導電材)が形成 されている場合を想定し、連携切断を用いて、当該セラミック層をプラズマジェ ットで切断(破砕)し、セラミックが除去され露出した金属層をプラズマアーク で切断する手法の有効性確認を行った。

切断試験は、セラミック(アルミナ)厚さ10mmを表層とし、下層に金属(ス テンレス鋼)厚さ35mmを配置し、プラズマジェットにてセラミック層を段階的 に破砕・切断し、プラズマアークで金属層を切断する方法で行った。なお、セラ ミック層の切断(破砕)では、プラズマアークノズル(φ15mm)が試験体奥に挿 入できるよう、セラミック層を幅15mm以上切断(破砕)することとした。試験 方法を図18に示す。

2.6 試験結果

各切断試験の結果について以下に示す。また、試験結果の一覧を表 10~表 13 に示す。

- 2.6.1 切断基礎データの取得
 - 切断雰囲気による切断能力影響確認試験 MAX200使用時の主な試験結果を以下に示す。
 - ・気中において、SUS304 を板厚 70mm まで切断可能
 - ・水中(水深 0.5m)において、SUS304 及び S45C を板厚 50mm まで切断可能
 - ・水深 2.0m において、水深 0.5m と同様に SUS304 を板厚 50mm まで切断可能
 - (2) プラズマガスによる切断能力影響確認試験

SUPER600使用時の主な試験結果を以下に示す。

- ・プラズマガス Ar+H₂/40+20、60+30L/min において、SUS304 を板厚 100mm ま で切断可能
- ・プラズマガス Ar+H2/60+20L/min において、SUS304 を板厚 96mm まで切断可能
- ・プラズマガス Ar+H2/60+40L/min において、SUS304 を板厚 90mm まで切断可能
- (3) シールドガスによる切断能力影響確認試験

SUPER600使用時の主な試験結果を以下に示す。

- ・シールドガス流量 20L/min において、SUS304 を板厚 90mm まで切断可能
- ・シールドガス流量 40、60、80L/min において、SUS304 を板厚 100mm まで切断 可能
- (4) スタンドオフによる切断能力影響確認試験

SUPER600使用時の主な試験結果を以下に示す。

- ・スタンドオフ 5mm において、SUS304 を板厚 100mm まで切断可能であったが、 試験体表側に噴出したドロスの影響により切断トーチが損傷
- ・スタンドオフ 10mm において、SUS304 を板厚 100mm まで切断可能(トーチ損 傷なし)

- (5) 切断トーチ(ノズル径)による切断能力影響確認試験 SUPER600 使用時の主な試験結果を以下に示す。
 - ・ノズル径 ϕ 4.5mm において、SUS304 を板厚 100mm まで切断可能
 - ・ノズル径 ϕ 5.5mm において、SUS304 の板厚 100mm を切断不可
- 2.6.2 切断条件の差異による影響確認
 - (1) 切断方向の差異による切断能力影響確認試験

SUPER600 使用時の主な試験結果を以下に示す。また、切断後の試験体の一例写 真を図 19 に示す。

- ・①トーチ水平-X軸方向切断において SUS304 を板厚 100mm まで切断可能
- ・②トーチ水平-Y軸上方向切断において SUS304 を板厚 115mm まで切断可能
- ・③トーチ水平-Y軸下方向切断において SUS304 を板厚 84mm まで切断可能
- ・④トーチ垂直-X軸方向切断において SUS304 を板厚 105mm まで切断可能
- (2) 複数回切断による切断能力影響確認試験

SUPER600使用時の主な試験結果を以下に示す。

- ・スタンドオフ 10mm において SUS304 を切断したが、1 回目切断によるドロスが トーチ側の試験体表面に発生したため、トーチを切断開始位置に戻すことができ ず2回目切断は不可であった。
- ・スタンドオフ 15mm において SUS304 を切断したが、2 回目切断時にアーク失火 が頻発した。
- (3) 試験体材質の影響確認試験

SUPER600 使用時の主な試験結果を以下に示す。また、切断後の試験体の一例写 真を図 20 に示す。

- · 溶融再凝固試験体(SUS304: Zry-2/95wt%: 5wt%)において板厚 107mm まで
 切断可能
- ・圧力容器試験体(クロム・モリブデン鋼)において板厚 110mm まで切断可能
- (4) プラズマ噴流方式の差異による切断能力影響確認試験 SUPER600 使用時の主な試験結果を以下に示す。
 - ・噴流方式軸流において、SUS304を板厚 100mm まで切断可能
 - ・噴流方式旋回流において、SUS304 を板厚 100mm まで切断可能
- (5) スタンドオフ拡張及び切断能力確認試験

SUPER600 使用時の主な試験結果を以下に示す。また、切断後の試験体の一例写 真を図 21 に示す。

・スタンドオフ 10mm において、SUS304 を板厚 100mm まで切断可能

- ・スタンドオフ 15mm において、SUS304 を板厚 85mm まで切断可能
- ・スタンドオフ 20mm において、SUS304 を板厚 76mm まで切断可能
- ・スタンドオフ 22mm の場合、パイロットアークからメインアークに移行せず切断 不可
- ・アーク点火状態からスタンドオフを徐々に拡張すると 30mm までアーク保持可能
- (6) 切断条件最適化確認試験

SUPER600 使用時の各板厚に対する切断試験の結果から確認した最適切断速度を 以下に示す。また、切断後の試験体の一例写真を図 22 に示す。

- ・板厚 30mm については、切断速度 600mm/min
- ・板厚 60mm については、切断速度 300mm/min
- ・板厚 80mm については、切断速度 150mm/min

上記確認結果を踏まえ、切断厚さに応じて切断速度を変速させた場合の対象物形 状への追従切断試験を行い効率的に切断できることも合わせて確認した。切断後の 試験体写真の代表例を図 23 に示す。

- 2.6.3 切断能力向上及び複合材切断に向けた切断手法の有効性確認
 - (1) 試験体加熱による切断能力向上確認試験
 - ① プラズマアーク切断技術単体による加熱

SUPER600 使用時の主な試験結果を以下に示す。また、切断後の試験体写真の代表例を図 24 に示す。

- ・試験体通常通り単体切断する手法において SUS304 を板厚 98mm まで切断可能
- ・試験体を加熱する切断手法において SUS304 を板厚 108mm まで切断可能
- ② プラズマジェット切断技術との連携による加熱
 - (a) プラズマアーク・プラズマジェット並列配置切断

MAX200(プラズマアーク)及び SUPER600(プラズマジェット)使用時の主 な試験結果を以下に示す。また、切断後の試験体の一例写真を図 14 に示す。

- ・プラズマアーク単体切断において、SUS304 を板厚 55mm まで切断可能
- ・連携(トーチ間切断線距離 100mm)において、SUS304 を板厚 45mm まで切 断可能
- ・連携(トーチ間切断線距離 20mm)において、SUS304 を板厚 54mm まで切断 可能
- (b) プラズマアーク・プラズマジェット直列配置切断

MAX200(プラズマアーク)及び SUPER600(プラズマジェット)使用時の主 な試験結果を以下に示す。また、切断後の試験体の一例写真を図 15 に示す。

・プラズマアーク単体切断において、SUS304 を板厚 55mm まで切断可能

・連携切断において、SUS304 を板厚 55mm まで切断可能

 (c) プラズマジェット 10 分間加熱・プラズマアーク切断 MAX200 (プラズマアーク)及び SUPER600 (プラズマジェット)使用時の 主な試験結果を以下に示す。また、切断後の試験体の一例写真を図 16 に示す。
 ・プラズマアーク単体切断において、SUS304 を板厚 55mm まで切断可能
 ・プラズマジェット 10 分間加熱後のアーク切断において、SUS304 を板厚 54mm まで切断可能

- (2) 金属及びセラミックの複合材切断
 - プラズマアーク切断技術単体による複合材切断 SUPER600使用時の主な試験結果を以下に示す。また、切断後の試験体の一例 写真を図17に示す。
 - ・板厚 10mm の下層セラミック (アルミナ) については切断可能
 - ・板厚 20mm の下層セラミック(アルミナ)については切断可能
 - ・板厚 40mmの下層セラミック(アルミナ)については切断深さ 34mm であり、
 残り 6mm 分については、割れていることを確認した。
 - ※上層金属は、いずれの場合も問題なく切断可能

② プラズマジェット切断技術との連携による複合材切断

MAX200(プラズマアーク)及び SUPER600(プラズマジェット)使用時の主 な試験結果を以下に示す。また、切断後の試験体の一例写真を図 18 に示す。

 ・表層セラミック(アルミナ)厚さ 10mm をプラズマジェットで切断後、下層 (SUS304)厚さ 35mm を切断可能

2.7 考察

- 2.7.1 切断基礎データの取得結果からの考察
- (1) 切断雰囲気による切断能力影響確認試験

水中での切断は、気中と比較して切断可能板厚が減少するが、これはプラズマガス 及びシールドガスの出射が水の抵抗により阻害されるためと考えられる。また、熱的 切断工法による切断は、切断対象物に十分加熱することが重要であることを確認して いるが、試験体が水に接していることから、加熱した熱量が水を経由して放熱される ことにより、試験体の溶融の妨げやドロス凝固の促進により切断能力が低下したと考 えられる。なお、空気の熱伝導率が約 0.024W/m・K であるのに対し、水中では約 0.58W/m・K であり、一桁以上熱の伝わり方が速い。 (2) プラズマガスによる切断能力影響確認試験

同出力(電流)において、プラズマアークの熱量を増加させるためには、アーク電 圧を可能な限りプラズマ電源装置の定格電圧近くまで上げる方が良い。一般に、プラ ズマガスである N₂や H₂の流量を増加させることでアーク電圧が上がるとされている が、今回の試験の範囲では、アーク電圧が顕著に上昇することはなく、流量が多くな ることにより切断能力は逆に低下することが確認できた。この要因としては、流量が 多くなるとプラズマアークが拡がり、エネルギー密度が低下して切断能力が低下する ことが考えられる。

(3) シールドガスによる切断能力影響確認試験

シールドガスの目的は、サーマルピンチ効果によりプラズマアークを絞りエネルギ 一密度を高くすること、水からプラズマガス噴流を保護することであるため、当初、 流量は多い方が切断能力向上に寄与すると想定していたが、流量が多くなることによ り切断能力は低下した。これは、シールドガスがプラズマガスに混合、更に流れを阻 害し、切断能力の低下を引き起こしたと考えられる。水中切断の場合は、水によるサ ーマルピンチ効果は促進されると考えられることから、シールドガスは、水からプラ ズマガス噴流を守るための最低限の流量であれば十分であると考えられる。

(4) スタンドオフによる切断能力

今回使用したプラズマ電源(SUPER600)の定格電圧は 200V であり、これ以上の アーク電圧になると、設定した定電流を維持できず失火する。アーク電圧は、スタン ドオフが長くなるとアークを維持させるために上昇するため、定格電圧を超えて失火 すると考えられる。

(5) 切断トーチ(ノズル径)による切断能力影響確認試験

プラズマガス及びシールドガスの条件が同じであっても、ノズル径の変更は切断能 力に影響を与える。SUPER600 の場合、ノズル径を φ 4.5mm から φ 5.5mm に拡大 することで、プラズマガスの流速は約 78.6m/s から約 52.6m/s に低下する。また、ノ ズル径を太くすることでプラズマアークが拡がり、エネルギー密度は低下すると考え られる。

以上のことから、使用するプラズマ電源(出力)を考慮する必要があるが、ノズル 径は細い方が同流量であれば流速が速く、エネルギー密度も高くなり切断能力は向上 すると考えられる。しかしながら、ノズル径が細すぎるとノズル内部の電極とノズル 間でアークが発生(シリーズアーク)してノズルを損傷させる可能性があることから、 適切なノズル径を選択する必要がある。

- 2.7.2 切断条件の差異による影響確認結果からの考察
- (1) 切断方向の差異による切断能力影響確認試験

切断方向の差異によるドロス排出効果及び切断能力への影響については、切断ドロスの排出が良く切断能力が最大となった②トーチ水平-Y軸上方向切断(切断深さ115mm)と、切断ドロスの排出が悪く切断能力が最小となった③トーチ水平-Y軸下方向切断(切断深さ84mm)と比較し、約4割の差異があることを確認した。

これはトーチ水平-Y軸上方向切断では、重力方向に開く切断部から切断ドロスが 排出され易い状況であるのに対し、トーチ水平-Y軸下方向切断では切断ドロスが切 断進行方向に堆積することにより、切断部への熱エネルギーが試験体と切断ドロスに 分散するためと考えられる。以上のとおり、熱的切断であるプラズマアーク切断にお いては、ドロスの排出方向等を考慮した切断方向が重要である。

(2) 複数回切断による切断能力影響確認試験

1回目切断後に切断開始位置に戻り切断方向と直角方向に若干(約5mm)ずらして 2回目の切断を実施したが、アーク失火が頻発し、切断能力の確認はできなかった。

これは試験体切断面の酸化によりアーク維持が困難であったことが考えられる。

このため、切断線を若干ずらして複数回切断を行う手法は、プラズマアーク切断で は有効ではないと言える。

(3) 試験体材質の影響確認試験

ステンレス鋼試験体、溶融再凝固試験体及びクロム・モリブデン鋼試験体のいずれ の試験体でも、切断深さに関しては物性による差異は無かったが、切断ドロスの状態 に違いが見られた。この結果、材質の差異による切断能力への影響は小さいのに対し、 切断後の試験体の観察から切断ドロスの付着状態は材質によって有意な差異が確認で きた。特に圧力容器試験体の熱伝導率は他の材質の2倍以上であるため溶断熱量の寄 与が高いために、切断ドロスの付着が最も多く切断の進行を阻害し、結果的に切断能 力(切断深さ)として差異が認められなかったと考えられる。このため、試験体の材 質に応じた切断能力としては熱伝導率等による溶断熱量のみでなく、ドロス排出効果 を向上させることも重要と考えられる。

(4) プラズマ噴流方式の差異による切断能力影響確認試験

スタンドオフが 10mm の条件で切断可能板厚は、軸流方式及び旋回流方式ともに 100mm であり、今回の試験装置環境においては、噴流方式の差異による切断可能板 厚に大きな違いは確認できなかった。ただし、スタンドオフが 20mm の条件で、軸流 方式ではメインアークが点火し切断が可能であったが、旋回流方式ではメインアーク に移行しなかったことも確認しており、板厚のみに限らずスタンドオフも考慮した噴 流方式を設定する必要がある。 (5) スタンドオフ拡張及び切断能力確認試験

スタンドオフは最大 20mm まで離した状態でメインアークが点火し切断可能であることを確認した。このことから、実機適用時においてスタンドオフは約 15mm±5mm が使用可能領域であり、遠隔制御条件としての知見を得ることができた。

(6) 切断条件最適化確認試験

板厚に対して切断速度を調整することにより、カーフ幅が細く、無駄なドロス発生 を低減させ、切断後のドロス付着が減少することを確認した。一方、切断速度が比較 的遅い場合では、カーフ幅が広がることによりドロスの発生が多くなり、排出が間に 合わず、切断箇所に滞留することを確認した。

1F 炉内溶融金属等の切断では、切断対象物は不定形形状であることが想定される。 このため、これまでの切断試験結果から得られた知見を下に、3軸駆動装置を用いて、 対象物厚さに応じて適切な速度域で切断することにより、不定形形状な切断対象物に 対してもカーフ幅が細く、無駄なドロス発生を低減し、切断可能であることを確認し た。

- 2.7.3 切断能力向上及び複合材切断に向けた切断手法の有効性確認結果からの考察
 - (1) 試験体加熱による切断能力向上確認試験
 - ① プラズマアーク切断技術単体による加熱

プラズマアーク単体を用いて、切断線近傍に並行して予備切断を行うことで切 断線部位を加熱することにより、通常切断方法での切断可能板厚(98mm)と比較 し、加熱時の切断板厚(108mm)は、切断能力が約1割向上し、加熱による切断 能力向上の手法として有効であることを確認した。

② プラズマジェット切断技術との連携による加熱

上記①では、加熱と切断をシリーズで行う手法であるため、そのタイムラグに より加熱効果が軽減(除熱)される懸念があった。このため、その改善策として、 プラズマジェットで加熱を行いつつ、プラズマアークで切断を同時に行うことに よりタイムラグを少なくする手順に変更し、約1分であった加熱時間を約10分ま で拡大し、切断時の切断対象の保有熱量を大幅に増大させ、加熱効果の拡大を図 る手順により試験を実施した。

しかしながら、今回実施した 3 種類の加熱方法(プラズマアーク・プラズマジ ェット並列配置切断、プラズマアーク・プラズマジェット直列配置切断、プラズ マジェット 10 分間加熱・プラズマアーク切断)では、いずれも切断能力の向上は 確認できなかった。これに関して、推定原因は以下の通りと考えられる。

・加熱効果による切断能力向上が確認された上記①では、単独で切断板厚 100mm 以上の能力があるプラズマアーク(600A)を用いたのに対し、プラズマジェッ ト(600A)は単独で切断板厚 40mm 未満であることから、加熱量が低く、水 による冷却効能力を上回ることが出来なかった。

・プラズマジェットの直列配置や10分間加熱の方法では、プラズマジェットの加熱線上を走行するプラズマアークが失火しないよう、また、ドロス跳ね返り高さを低く抑えるようにするため、予備試験の結果を踏まえプラズマジェットのスタンドオフを通常切断時(15mm)より離した高さ(25mm)としたこと及びプラズマジェットの電流出力を定格の約65%に抑えたことにより、加熱の熱量が十分ではなかった。

今回のプラズマジェットによる加熱条件では、加熱が十分でなく、期待した成 果は得られなかったが、最大の加熱効果が得られるようプラズマジェットの電流 出力やスタンドオフを最大切断能力時の条件に合わせて、加熱動線と切断動線が 重ならない程度の近傍位置で10分程度の加熱を行う等の工夫により加熱量を増加 させることで効果が期待できるものと推察する。

(2) 金属及びセラミックの複合材切断

表層に導電性金属が存在する場合には、その下層のセラミックはプラズマアー ク単独でも切断可能(切断深さ 34mm)であり、セラミック層が薄い場合には切 断に伴い破砕が可能であることを確認した。

また、表層にセラミックが堆積し下層に金属が存在する場合には、プラズマジ エットで繰返し表層セラミックの破砕除去を繰り返すことにより、下層の金属層 を剥きだしにすることが可能であり、この状態でプラズマアークにより金属層を 切断する手順でセラミックー金属の積層構造を切断可能であることを確認した。

これらのことから、導電材と非導電材が積層状に堆積した状態であっても、そ の順序によらず、プラズマアーク及びプラズマジェットを連携することにより切 断・破砕することが可能であることを確認した。

3. まとめ

熱的切断技術であるプラズマ切断技術を用いて、対象物の形状や性状が明確でない 1F 炉内溶融金属等の効率的な取出し方法の検証を行うため、以下のとおり、厚板部位 に対する切断能力の向上及び複合材質(導電性・非導電性)切断に対する切断手法の 有効性を確認した。

- 溶融金属を含む原子炉構造材の模擬試験体を用いた要素試験を実施し、切断対象物 に対する切断速度、出力、スタンドオフ等の切断条件の最適化を図ることでドロス の滞留による切断能力の低下を軽減することが可能であることを確認した。
- ② 圧力容器若しくは、格納容器の下部に堆積していると想定される燃料デブリの性状や厚み等は現状、不明なため、想定以上の厚みであった場合も考慮し、対象部材に 事前に加熱して切断能力の向上を図る手法を構築した。
- ③ プラズマアークで切断不可能なセラミック等の非導電材も切断可能なプラズマジェットと組み合わせ、非導電性の燃料デブリをプラズマジェットにより切断・破砕し、導電性を有する炉内構造物に対しては、切断能力の高いプラズマアークにより切断する連携切断手法により、燃料デブリと溶融金属が混在したようなもの(模擬試験体)でも切断が可能なことを確認した。

今回の切断試験を通じて、プラズマ切断技術を用いた切断手法の工夫により切断能 カ向上や複合材質切断を可能とする知見を得ることができた。今後、これらの活用に 加え切断方法を応用・発展させることにより、1Fの炉内溶融金属等の取出しのみなら ず、「ふげん」を含めた今後の商業炉の廃止措置技術としても貢献できるものと考える。

参考文献

- 林宏一他、"原子炉圧力管の水中熱的切断時の粉じん挙動試験"、日本原子力学会 2008 年秋の大会予稿集 N07.
- 2) 林宏一他、"原子炉カランドリア管の水中熱的切断時の粉じん挙動試験"、日本原子 力学会 2010 年春の年会予稿集 M39.
- 3) 中村保之他、"「ふげん」原子炉解体技術の検討状況 -熱的及び機械的切断工法に よる比較評価-"、日本原子力学会 2011 年春の年会予稿集 C36.
- 岩井紘基他、"熱的及び機械的切断工法による原子炉構造材の粉じん挙動評価"、日本原子力学会 2011 年春の年会予稿集 C37.
- 5) 手塚将志他、"福島第一原子力発電所炉内構造物解体を想定した熱的及び機械的切断技術による適用性試験(1)プラズマアーク切断技術による切断試験(基礎データの取得)"、日本原子力学会 2013 年秋の大会予稿集 P01.
- 6) 中村保之他、"プラズマアーク切断工法による炉内溶融金属等の取出しに向けた技術 開発"、JAEA-Technology 2013-040,80p.
- 7) 手塚将志他、"福島 1F の炉内構造物解体を想定した切断技術適用性試験(1)プラズ マアーク切断技術による切断試験"、日本原子力学会 2014 年秋の大会予稿集 D01.
- 8) M. Tezuka, et al, "The Development of Thermal and Mechanical Cutting Technology for the Dismantlement of the Internal Core of Fukushima Daiichi NPS", Journal of Nuclear Science and Technology, vol.51, No.7-8, pp.1054-1058, 2014.
- 9) 手塚将志他、"東電 1F の炉内構造物解体を想定した切断技術適用性試験(3)(1)プラズマ切断技術による要素技術試験結果と考察"、日本原子力学会 2015 年秋の大会予稿集 G24.



図1 プラズマアーク切断試験 機器全体構成



図4 水中切断試験用タンク概略図(2軸試験装置)



図5 水中切断試験用タンク外観写真(2軸試験装置)



図6水中切断試験用タンク概略図(3軸試験装置)



図7 水中切断試験用タンク外観写真(3軸試験装置)



図82軸及び3軸切断試験装置



矢型形状試験体

平板形状試験体

⇒ 聆 /★	冷却	密 度	比 熱	熱伝導率
武 缺 14	方式	(kg/m ³)	(J/(kg•K)	(W/(m • K))
炉内構造物試験体		7, 920	499	16.7
(SUS304)	-			
圧力容器模擬試験体		7,830	445	39.1
(SQV2A)	_			
溶融再凝固試験体	徐冷	7,730	471	14.5
(SUS304(95wt%)+Zry2(5wt%))	急冷	7,690	482	14.5
溶融再凝固試験体	徐冷	7,460	444	12.4
(SUS304(85wt%)+Zry2(15wt%))	急冷	7,570	451	12.7
溶融再凝固試験体 (SUS204(95m+%)+7m	徐冷	7, 430	442	11.8
-2.5 Nb (15 wt%)	急冷	7, 500	440	11.9
溶融再凝固試験体	徐冷	7,390	408	9.47
(SUS304(70wt%)+Zr -2.5Nb(30wt%))	急冷	7,440	416	9.72

図9 試験体外観写真及び形状並びに物性値



図10 切断方向イメージ図



図 11 プラズマアークトーチ先端部分解図



図 12 プラズマアーク及びプラズマジェット切断原理



図 13 プラズマ連携切断ヘッド写真



図 14 プラズマアーク・プラズマジェット連携並列切断試験



図 15 プラズマアーク・プラズマジェット連携直列切断試験



図 16 プラズマジェット 10 分間加熱・プラズマアーク切断試験



図17 金属・セラミック異種材料同時切断試験


図18 プラズマ連携複合材(積層配置)切断試験



図19 切断方向の差異による影響



図 20 試験体材質の差異による影響



図 21 スタンドオフによる影響

試験体板厚 30mm	試験体板厚 60mm	試験体板厚 80mm									
 ① ② 	取断 1 2	① ② ③									
①切断速度 900mm/min	①切断速度 200mm/min	①切断速度 100mm/min									
②切断速度 600mm/min	②切断速度 150mm/min	②切断速度 200mm/min									
③ ④ ⑤	切断 方向う3 ④ 5	③切断速度 150mm/min									
③切断速度 300mm/min	③切断速度 50mm/min										
④切断速度 100mm/min	④切断速度 300mm/min										
⑤切断速度 50mm/min	⑤切断速度 400mm/min										

図 22 板厚による切断速度の影響



図 23 試験体形状追従試験



図 24 加熱による切断能力向上確認試験

項目	小池酸素工業株式	会社 SUPER600
	相数	3 相
	定格電圧	200V/220V
六法1五	電圧変動許可範囲	定格入力電圧±10%
父加八刀	周波数	50/60Hz
	入力容量	約 162kVA
	消費電力	約 144kW
	定格電圧	200V
	定格電流	600A
マイン出力	出力電流調整範囲	20~600A
メイン山力	無負荷電圧	335/370V
	使用率	100%
	出力極性	負
	定格電圧	200V
	定格電流	50A
パイロット出力	出力電流調整範囲	10~50A
	使用率	10%
	出力極性	負
	主制御方式	PWM インバータ制御
十 译	出力電流制御方式	定電流制御
<u></u> 光 通	冷却方式	強制空冷
	絶縁種別	H種
	外形寸法	W750×D1,000×H1,200mm
楼、华	重量	365kg
1件 但		N2.5
	形式	屋内自立据置型

表1 600A 出力プラズマ装置 (SUPER600) 主要仕様

項目	HYPERTHER	M社 MAX200
	相数	3相
六法1-1	入力電圧	$200V\pm20V$
父而入刀	周波数	50/60Hz
	入力電流	約 108A
	最大無負荷電圧	280V
	出力電流	200A
メイン出力	出力電流調整範囲	40~200A
	負荷時出力電圧	150V
	使用率	100%
は田ガマ	プラズマガス	アルゴン、窒素
使用以入	シールドガス	エア、窒素
	外形寸法	W710×D1,040×H1,090mm
その曲	重量	344kg
	トーチ重量	4.3kg
	トーチリード重量	1.3kg/m

表 2 200A 出力プラズマ装置 (MAX200) 主要仕様

表 3 SUPER600 用トーチ 主要仕様

項目	600A 水中用トーチ
最大使用電流	600A
使用率	100%
冷却方式	強制水冷循環
使用水	蒸留水(純水)
防水ガス	エア(乾燥していること)
使用ガス	アルゴン、水素、窒素
外形寸法	$\phi~70\! imes\!288$ mm
重量	4.3kg

項目	600A 水中用トーチリード
最大使用電流	600A
使用率	100%
使用水	蒸留水(純水)
使用ガス	アルゴン、水素、窒素
長さ	10m
重量	1.3kg/m

表 4 SUPER600 用トーチリード 主要仕様

表5 電極の融点及び沸点

電極材質	融点(℃)	沸点(℃)		酸化物	融点(℃)	沸点(℃)
$_{ m Hf}$	2,207	3,200	\rightarrow	HfO_{2}	2,812	4,300
W	3,370	5,700	\rightarrow	WO	1,500	2,000

表6 水中切断試験用タンク主要仕様

最大外形寸法	幅約 1,200mm×奥行約 1,000mm×高さ約 4,000mm
最大水深	約 2.5m
材質	ステンレス鋼
その他	・正面及び側面に覗き窓あり ・リザーバータンク及び排水タンク付帯

表 7 水中切断試験装置 主要仕様

項目	2 軸試験装置	3 軸試験装置
X 軸ストローク	150mm	500mm
Y 軸ストローク	150mm	500mm
Z 軸ストローク		400mm
脚部フレーム高	-	2,365mm
装置全高		3,325mm
速度範囲	10~2,100mm/min	1~6,000mm/min

材質	形状	板 厚(mm)
炭素鋼	階段	50-100、110-130、200-220
(S45C)	矢型	70-120
		20-70、20-90、20-100、30-60、
		30-80、40-70、40-90、50-100、
ステンレス鋼	階段	80-100 、 90-110 、 110-130 、
(SUS304)		130-150 、 140-160 、 170-190 、
		200-220
	矢型	70-110, 70-120, 80-130, 80-140
溶融再凝固試験体	を刊	70.100
(SUS304(95%)+Zry2(5%))	大空	70-120
溶融再凝固試験体	を刊	70.100
(SUS304(85%)+Zry2(15%))	大空	70-120
溶融再凝固試験体	ケ刑	70.100
(SUS304(85%)+Zr-2.5%Nb(15%))	大空	70-120
溶融再凝固試験体	ケ刑	70,100
(SUS304(70%)+Zr-2.5%Nb(30%))	大空	70-120
クロム・モリブデン鋼	左.刑	70.100
(SQV2A)	大空	70-120

表 8 試験体仕様

プラズマ出力 (A)	200	600						
プラズマガス種類/流量 (L/min)	Ar+N ₂ / 7+16、16+16、 9+22、16+7、 25+16、22+10	Ar+H ₂ / 40+20, 50+25, 60+20, 60+30, 60+40						
シールドガス種類/流量	Air / 80、120、130	N ₂ / 40						
(L/min)	160、185	Air/20、40、60、80、120						
切断方向	水平横向	水平横向、水平上向、 水平下向、垂直横向						
スタンドオフ (mm)	5、10、	, 15, 20						
切断雰囲気	気中	、水中						
水深 (m)	0.5, 2.0	0.5、1.0						
切断速度	30、50、60、80、	15, 20, 30, 40, 50, 60,						
(mm/min)	100、120、160、180	100、300、600、900						
プラズマ噴流方式	旋回流方式	軸流方式、旋回流方式						
ノズル径 (mm)	ϕ 4.2、 ϕ 4.8	$\phi \ 4.5, \ \phi \ 5.5$						

表9 主な試験条件

| 備考 | | | | | | | | | |

 | | |

 | |
 | |
 | |
 | | | | | | | | メインアーク移行せず |
 | メインアーク移行せず | 途中失火 |
|----------------------|---|-------------------|-------------------|---|--|---|---|--|---
--
--
--|--|---
--
--
--|---|---|---
--
--|---|---|---
---|--|-------------------|-------------------|---|-------------------|--|--|---
---|
| (mm) | 裏側 | 9 | 1 | I | 8 | 8 | 2
Q | 5-10 | 1 | I

 | I | I | I

 | 10 | I
 | 8 | 7
 | 9 | 9
 | 7 | 6 | 6 | 9 | 9 | 7 | 6 | 1 | 7
 | 1 | 7 |
| 切断幅(| 表側 | 5 | 9 | 9 | 9 | 9 | 7 | 9 | 9 | 7

 | 9 | 9 | 9

 | œ | 9
 | 9 | 9
 | 9 | 9
 | 9 | 9 | 9 | 9 | 9 | 9 | 8 | 1 | 5
 | I | 5 |
| 断板厚 | (mm) | 70 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 | 1 | I

 | 1 | I | 1

 | 50 | I
 | 50 | 40
 | 50 | 40
 | 40 | 50 | 40 | 40 | 40 | 40 | 40 | 1 | 50
 | I | 50 |
| 断速度 切 | m/min) | 60 | 50 | 30 | 50 | 60 | 100 | 80 | 80 | 80

 | 80 | 80 | 80

 | 60 | 80
 | 80 | 60
 | 50 | 60
 | 60 | 60 | 60 | 60 | 60 | 60 | 60 | 60 | 60
 | 60 | 60 |
| 切断 切 | 方向 (m | 、平横 | 、平横 | (平横 | 、平横 | 、平横 | 午横 | 午横 | (平横 | 午横

 | 、平横 | 平横 | 、平横

 | 、平横 | 、平横
 | (平横 | 平横
 | (平横 | 、平横
 | 平横 | (平横 | 、平横 | (平横 | 、平横 | 、平横 | 、平横 | 、平横 | (平横
 | 平横 | 、平横 |
| л,
Ч | 荒量
/min) | 80 74 | 160 7 | 160 7 | 160 7 | 160 7 | 160 7 | 160 7 | 160 7 | 160 7

 | 160 7 | 160 7 | 160 7

 | 160 7 | 130 7
 | 185 7 | 120 7
 | 120 7 | 120 7
 | 160 7 | 80 7 | 80 3 | 80 7 | 80 7 | 80 / / | 80 7 | 160 7 | 80 7
 | 80 7 | 80 大 |
| シールド | 種類(L | Air | Air | Air | Air | Air | Air | Air | Air | Air

 | Air | Air | Air

 | Air | Air
 | Air | Air
 | Air | Air
 | Air | Air | Air | Air | Air | Air | Air | Air | Air
 | Air | Air |
| R
I | 流量
L/min) | 16,7 | 7,16 | 7,16 | 7,16 | 7,16 | 7,16 | 7,16 | 25,16 | 25,16

 | 15,16 | 7,16 | 7,16

 | 7,16 | 0,23
 | 7,16 | 7,16
 | 7,16 | 7,16
 | 16,7 | 16,7 | 16,16 | 7,16 | 9.22 | 22,10 | 16,7 | 16,7 | 16,7
 | 16,7 | 16,7 |
| プラズマガ | 種類(| Ar.N ₂ | Ar.N ₂ | Ar,N ₂ | Ar,N ₂ | Ar.N ₂ | Ar.N ₂ | Ar.N ₂ | Ar.N ₂ | Ar,N ₂

 | Ar.N ₂ | Ar.N ₂ | Ar.N ₂

 | Ar,N ₂ | Ar,N ₂
 | Ar.N ₂ | Ar,N ₂
 | Ar,N ₂ | Ar,N ₂
 | Ar.N ₂ | Ar.N ₂ | Ar,N ₂ | Ar.N ₂ | Ar,N ₂ | Ar.N ₂ | Ar,N ₂ | Ar.N ₂ | Ar.N ₂ | Ar.N ₂
 | Ar,N ₂ |
| タイズ | (um | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5

 | 5 | 5 | 5

 | 5 | 5
 | 5 | 5
 | 5 | 5
 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 10 | 10 | 5
 | 15 | 5 |
| <u>ルロ径 0 ス</u> | (mm) | 4.2 | 4.2 | 4.2 | 4.2 | 4.2 | 4.2 | 4.2 | 4.2 | 4.8

 | 4.8 | 4.8 | 4.2

 | 4.2 | 4.2
 | 4.2 | 4.2
 | 4.2 | 4.2
 | 4.2 | 4.2 | 4.2 | 4.2 | 4.2 | 4.2 | 4.2 | 4.2 | 4.2
 | 4.2 | 4.2 |
| 出力電流 // [,] | (¥) | 200 | 200 | 200 | 200 | 200 | 200 | 200 | 200 | 200

 | 200 | 200 | 200

 | 200 | 200
 | 200 | 200
 | 200 | 200
 | 200 | 200 | 200 | 200 | 200 | 200 | 200 | 200 | 200
 | 200 | 200 |
|
 | 大洋 | ı | - | ۰ | - | - | - | - | - | 0.5

 | 0.5 | 0.5 | 0.5

 | 0.5 | 0.5
 | 0.5 | 0.5
 | 0.5 | 0.5
 | 0.5 | 0.5 | 0.5 | 0.5 | 0.5 | 0.5 | 0.5 | 0.5 | 0.5
 | 0.5 | 2 |
| 包断 | 雰囲気 | 気中 | 水中 | 水中 | ¥
₽ | ¥
₽ | ¥
₽ | ¥
₽ | ¥
₽ | ¥
₽

 | ¥
₽ | 水中 | ¥
₽

 | 水中 | ¥
₽
 | 水中 | 水中
 | 水中 | ¥
₽
 | 水中 | 来中 | ¥
₽ | 来中 | 水中 | 来中 | 水中 | 水中 | 水中
 | 水中 | ¥
₽ |
| 1 | 板厚
(mm) | 40-90 | 50-100 | 50-100 | 50-100 | 50-100 | 50-100 | 50-100 | 50-100 | 50-100

 | 50-100 | 50-100 | 50-100

 | 50-100 | 50-100
 | 50-100 | 30-80
 | 40-90 | 30-80
 | 40-90 | 40-90 | 40-90 | 40-70 | 40-70 | 40-70 | 30-60 | 30-60 | 30-60
 | 30-60 | 30-60 |
| | 形状 | 階段状 | 階段状 | 階段状 | 階段状 | 階段状 | 階段状 | 階段状 | 階段状 | 階段状

 | 階段状 | 階段状 | 階段状

 | 階段状 | 階段状
 | 階段状 | 階段状
 | 階段状 | 階段状
 | 階段状 | 階段状 | 階段状 | 階段状 | 階段状 | 階段状 | 階段状 | 階段状 | 階段状
 | 階段状 | 階段状 |
| | 材質 | ステンレス鋼 | 炭素鋼 | 炭素鋼 | ステンレス鰡 | スナンレス鑑 | スナンレス鰡 | ステンレス鑑 | スナンレス鑑 | スナンレス鑑

 | スナンレス鑑 | スナンレス鰡 | スナンレス鑑

 | スナンレス鰡 | ステンレス鰡
 | ステンレス鑽 | ステンレス鋼
 | ステンレス鑽 | スナンレス鑑
 | ステンレス鋼 | ステンレス鋼 | ステンレス鰡 | ステンレス鋼 | スナンレス鰡 | ステンレス鋼 | ステンレス鋼 | ステンレス鰡 | ステンレス鑽
 | スナンレス鰡 | ステンレス鑞 |
| 試験
No | | | | -2 | | -2 | е- | -4 | -2 | -7

 | 8- | 6- | -10

 | - 11 | -12
 | - 13 | -14
 | -15 | -16
 | -17 | -18 | -19 | -20 | -21 | -22 | | -2 | -3
 | 2 | 7 |
| 餘称 | | 馬
世
2 | e | ŝ | 4 | 4 | 4 | 4 | | - 1

 | ₩ \} - | 4 | 4

 | 4 | 4
 | 4 | 4
 | 4 | 4
 | 4 | 4 | 4 | 4 | 4 | 4 | 8 | ~ ` | ∞
∗ ⊥
 | - | ~ |
| | は、 111111111111111111111111111111111111 | 険 試験 | 険 試験 | 瞬
一 Nover
本 Nover | 成 可能 Addition Unit Main Unit Table Traine Unit Unit | No. 村質 No. 村質 防振 切所 パパリ ブラズマガス シールドガス 切所 切所 如所 切所 加所 加所 加所 加 Ma No. H Ma Unit Ma Ma | No 村街 小 小 小 1 <th1< th=""> 1 1 1</th1<> | No. 村質 No. HT No. No. | No. Addition Unit Matrix 7.5×7.47 7.5×7.47 Y_{cont} | No. Aig No. No. <td>No. HI Unit U</td> <td>No. Attrant Off 4 fix 4 f</td> <td>No. Aligner No. Aligner Month <!--</td--><td>Mo to the contract of t</td><td>No. Alter bit in the interval interval in the interval interval in the interval inter</td><td>No ····································</td><td>No Antional biase Antional biase<td>No. Ammetrical Official Ammetrical Official Ammetrical Official Ammetrical Ammetrical</td><td>M M</td><td>Matrix Answer Matrix Matrix<</td><td>Math Activity Math Activity Math Math</td><td>Matrix Matrix Matrix</td><td>Math </td><td>Matrix </td><td>Matrix Antio and the part of the part</td><td></td><td>Matrix Antione and the part of the par</td><td>Matrix Antional and the part of the pa</td><td>Matrix Matrix Matrix<</td><td>Math Antiolity Math Antiolity Math Math</td></td></td> | No. HI Unit U | No. Attrant Off 4 fix 4 f | No. Aligner Month Month </td <td>Mo to the contract of t</td> <td>No. Alter bit in the interval interval in the interval interval in the interval inter</td> <td>No ····································</td> <td>No Antional biase Antional biase<td>No. Ammetrical Official Ammetrical Official Ammetrical Official Ammetrical Ammetrical</td><td>M M</td><td>Matrix Answer Matrix Matrix<</td><td>Math Activity Math Activity Math Math</td><td>Matrix Matrix Matrix</td><td>Math </td><td>Matrix </td><td>Matrix Antio and the part of the part</td><td></td><td>Matrix Antione and the part of the par</td><td>Matrix Antional and the part of the pa</td><td>Matrix Matrix Matrix<</td><td>Math Antiolity Math Antiolity Math Math</td></td> | Mo to the contract of t | No. Alter bit in the interval interval in the interval interval in the interval inter | No ···································· | No Antional biase Antional biase <td>No. Ammetrical Official Ammetrical Official Ammetrical Official Ammetrical Ammetrical</td> <td>M M</td> <td>Matrix Answer Matrix Matrix<</td> <td>Math Activity Math Activity Math Math</td> <td>Matrix Matrix Matrix</td> <td>Math </td> <td>Matrix </td> <td>Matrix Antio and the part of the part</td> <td></td> <td>Matrix Antione and the part of the par</td> <td>Matrix Antional and the part of the pa</td> <td>Matrix Matrix Matrix<</td> <td>Math Antiolity Math Antiolity Math Math</td> | No. Ammetrical Official Ammetrical Official Ammetrical Official Ammetrical Ammetrical | M M | Matrix Answer Matrix Matrix< | Math Activity Math Activity Math Math | Matrix Matrix | Math | Matrix | Matrix Antio and the part of the part | | Matrix Antione and the part of the par | Matrix Antional and the part of the pa | Matrix Matrix< | Math Antiolity Math Antiolity Math Math |

表10 H24年度プラズマ切断装置(MAX200)による切断試験結果

Γ

																																	いんど	
	備考												ドロス詰まり気味	248で失火				13sで失火						途中失火	完走	ノズル損傷		No.28との比較	No.31との比較 途中失火	No.31,35との比較	インチング 遅延後1mm、3秒経過、1mm動作、失火	インチング 遅延後連続的Ic3mm動作、失火	<u>シールドガス流量増加による効果はほと</u> ない。	ノズル損傷
	最大アーク ^{一一一}	(S)	230	210	180	180	230	140	160	ı	I	200	180	180	180	200	190	180	190	180	200	160	160	200	210	200	200	200	210	200	180	180	200	200
		裏側	10-19	ı	ı	11-12	8-11	7	10	13	12	ı	1	1	1	1	I	1	10	10	7	I	I	15	12	12	12	13	10	12	I	1	Ξ	1
項目)断幅(mm)	内側	I	21–29	25-28	26–28	32–35	I	I	I	I	I	25	-	-	-	I	-	22	-	-	I	I	22	21	I	I.	22	20	21	I	1	I	I
データ採取	\$	表側	16.5-22.5	11-21	20-22	20-21	18-19	10	12	17	13	12	15	18	16	19	I	T	11	12	12	I	I	10	10	10	12	11	12	14	I	1	12	6
	切断板厚	(mm)	210	145	164	160	220	110	130	130	190	0	0	0	0	0	0	0	100	100	96	0	0	100	100	100	06	100	92	105	0	0	100	100
	温钟亚萝	(s)	10	9	44	12	10	I	7	I	I	10	15	20	15	15	15	15	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	14	10	10	10
	切断速度	(mm/min)	30	45	40	40	30	100	60	45	45	30	30	20	15	30	30	40	40	40	40	50	40	40	50	50	50	50	50	50	I	1	50	50
	切断	方向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	水平横向	水平橫回	水平橫回	大平橫回	水平横回	大平横向	水平横回	水平横回	水平横回	水平横回	水平横向	水平横向	水平横向	大平横向	水平横向	水平横向	水平横向	大平横向	水平橫回	水平橫向	水平横向	大平横回	水平橫向
	ドガス	流量 (L/min)	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	20	60	40	40	80	40
	シール	種類	N_2	N_2	N_2	N_2	N_2	N_2	N_2	N_2	N_2	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air												
	マガス	流量 (L/min)	35,19	35,19	35,17	35,17	35,19	35,19	35,19	35,19	35,19	40,20	50,25	50,25	50,25	40,20	40,20	40,20	40,20	40,20	60,20	50,25	60,30	60,30	60,30	60,30	60,40	50,25	60,30	60,30	60,30	60,30	60,30	60,30
	プラズ	種類	Ar.H ₂	Ar.H ₂	Ar.N2	Ar.N2	$Ar.H_2$	Ar.H ₂	Ar.H ₂	Ar.H ₂	Ar.H ₂	Ar,H ₂	Ar.H ₂	$Ar.H_2$	Ar.H ₂	Ar.H ₂	Ar.H ₂	Ar.H ₂	Ar,H_2	Ar.H ₂	Ar.H ₂	Ar.H ₂	Ar.H ₂											
試験条件	スタンド	(mm)	15	15	15	13	15	15	15	15	15	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	5
	バルロ径	φ (mm)	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	5.5	5.5	5.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	5.5	5.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5
	出力電流	(A)	600	600	600	600	600	400	400	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600
	水溪	(m)	I	I	I	I	I	I	I	I	I	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
	切断	雰囲気	気中	剣 中	剣 中	剣 中	魚	剣 中	秋 中	剣 中	気中	水中	来	来	来中	来	大日	来	来	来	来	大日	大日	水中	木中	大日	来	大日	大日	来	大日	大中	大日	大日
	板厚	(mm)	200-220	200-220	1 70-190	140-160	220	110-130	110-130	110-130	180-200	150	140-160	130-150	130-150	90-110	80-100	70-120	70-120	80-140	80-140	90-110	90-110	90-110	70-110	80-130	80-130	90-110	80-110	80-110	100	100	80-120	80-120
試験体	47 M	形衣	階段	階段	階段	階段状	階段	階段	階段	階段	複雑形状	平板	階段	階段	階段	階段	階段	矢型	矢型	矢型	矢型	階段	階段	階段	矢型	失型	矢型	階段	失型	失型	平板	平板	失型	失型
	49 11	材貨	SUS304	S50C	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	S50C	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304													
	試懸 No.		-	2	ы	4	5	9	7	œ	6	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40
	試名錄称			気中切断試験										水中切断試験																				

表11 H24年度プラズマ切断装置(SUPER600)による切断試験結果

	備光				、完走								(同試験体)		전は速度60mm/min、 m/min	では速度50mm/min、 ım/min	전は速度60mm/min、 m/min							m→35mm(20mm確	m→35mm(30mm確	m→35mm(22mm確	
			試験体重ね無し)試験体重ね無し	試験体重ね無し)試験体2段重ね	試験体2段重ね	試験体2段重ね	試験体2段重ね	試験体2段重ね	海土 ①	試験体50mmま ⁻ 60mmからは40n	試験体50mmま ⁻ 60mmからは30n	試験体50mmま ⁻ 60mmからは90n							スタンドオフ10m 認)	スタンドオフ15m 認)	スタンドオフ15m 認)	
	アーク	ŝ		170-180	180	180	190-200	180-190	180-190	180	180	180	180	180	170-190	170-190	170-180	180-190	190-200	190-200		180-190	180-190	180-200	180-210	180-200	190-200
	Ê	裏側	14	15	ı		15	15	12	貫通なし	14	ı	ı				16	10	15	15		6	14	ı	ı	I	l
]断幅(mr	内側		18	22	20	25	21			21	18	26	18	28	23	18	18	26	14		15	20	ı	ı	I	<u> </u>
	\$	表側	13	13	10	Ξ	12	1	12	13	12	Ξ	Ξ	Ξ	13	12	13	13	20	10		13	12	ı	ı	I	16
	均幣 樹 樹	± (mm)	80	95	101	68	100	95	88	69	97	85	92	85	94	92	85	110	107	105		80	85	ı	,	I	76
	切断長	(mm)	61	86	130	110	145	141	60	55	110	95	133	110	114	105	110	150	150	150		44	108	T	·	I.	50
		高速時間 (秒)	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL				ALL	ALL	ALL		ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL
	惠度	高速速度 (mm/min)	60	60	60	60	60	60	60	80	60	60	60	60	後照	影響	後照	60	60	60		60	60	60	60-100	60	60
	切断访	低速時間 (秒)	-	I	ı	I	I	I	I	I	I	I	I	I	備考	備考	備考	T	I	I		I	I	I	ī	I	I
		低速速度 (mm/min)	I	1	T	ı	I	I	I	I	I	I	I	I				ı	I	ı		I	I	I	T	I	I
	初期 Delay時	間 (s)	5	2	2	2	2	5	5	2	2	2	2	2	2	2	2	2	5	2		5	2	2	2	5	ى ا
		臣力 (MPa)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5		0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
	ールドガス	流量 (L/min)	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40		40	40	40	40	40	40
该条件	\$	種類	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air		Air	Air	Air	Air	Air	Air
試够	к	圧力 (MPa)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5		0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
	ラズマガ :	流量 (L/min)	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30		60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30
	Ĩ	種類	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar. H2 00 Ar. H2 01 Ar. H2 01								Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2							
	切断方	叵	水平横向	大平橫回	大平橫向	大平橫回	大平橫向	水平横向	水平横向	大平橫向	大平橫向	大平橫回	大平嶺回	火平横向	大平橫回	大平橫向	大平横回	米平上向	水平上向	米平上回		水平横向	大平橫回	大平横回	大平橫回	水平橫向	水平横向
	スタンド	(mm)	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	15	15		15	15	T	,	I	20
	17,1L 22,4	t≇ ψ (mm)	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5		4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5
	五方電	% ا	009	600	600	600	009	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600	600		600	600	600	600	600	600
	水溪	(m)	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0		1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
	均断	雰囲気	¥	¥	¥	¥ Ŧ	水	水中	水中	水	¥ Ŧ	¥ Ŧ	水	¥	¥ Ŧ	¥	¥ Ŧ	¥	木中	¥		¥ Ŧ	¥ Ŧ	¥ Ŧ	¥ Ŧ	¥ Ŧ	水中
	板厚	(mm)	70-120	70-120	70-120	70-120	70-120	50-145	70-120	80-130	70-120	70-120	70-120	70-130	70-120	70-120	70-120	70-120	70-120	70-120		70-120	70-120	70	70	70	70-120
試験体	十五	X1/211	失型	失型	大型	失型	大型	失型	矢型	大型	大型	大型	大型	大型	大型	失型	大型	失型	失型	大型		矢型	大型	階段	玉	포	大型
	++ 465	ц Б	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SQV2A	SS95+ Zr5%(徐)	SQV2A		SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304
	試験 No.		Ē	1-2	1-3	1-4	1-5	1-6	2-1	2-2	2-3	2-4	2-5	2-6	2-7	2-8	2-9	3-1	3-2	3-3		4-1	4-2	4-3	4-4	4-5	4-6
	試験 項目			切	断能力	確認計	歐			試	默体 加	熱ビェ	6るむ	断能力	確認計	武験		試驗	能力確体材質	認試験による	ý 9句퓓		ΚØ	<i>∖</i> ヹ≮	フ延ら	(試験	

表13 H25年度プラズマ切断装置による切断試験結果(1/2)

	備考						回目切断の5mm上方、2回目切断	回目切断の10mm上方、2回目切断	民走				民走			
	アーク	H€	180-190	170-180	180-190	190–200	190-200	190-200	180-190 5	180-190	180-200	180-200	180	190–200	190-200	190-200
	(裏側	12	17	13	13	貫通なし	貫通なし	12	1	15	1	10-32	1	16-23	
	断幅(mm	内側	20	26	22	18	20	20	35	17	22	18	35	16	30	
	현	表側	7-15	12	13	17	14	22	11	12	19	22	10-30	15	12-28	
	切断板	(mm)	100	100	06	11	65	65	115	84	101	26	105	85	107	
	切断長	(mm)	150	142	125	35	29	20	150	86	130	150	150	70	150	
		高速時間 (秒)	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL
	惠度	高速速度 (mm/min)	60	60	60	2回目 40	2回目 60	1回目 60	60	60	60	60	60	60	60	60
	切断	低速時間 (秒)	I	I	I	ALL	ALL	ALL	I	I	I	I	I	I	I	I
		低速速度 (mm/min)	I	I	I	1回目 600	1回目 600	1回目 600	I	I	I	I	I	I	I	I
	初期 Delay時	間 (s)	5	5	5	10	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5
	x	圧力 (MPa)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
	ールドガス	流量 (L/min)	40	120	120	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40
贪条件	\$	種類	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air
試得	х	臣力 (MPa)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
	<i>ぱ</i> ラズマガ	流量 (L/min)	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30
		種類	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2
	切断方	ē	水平橫向	大平橫向	水平横向	水平橫向	水平橫向	水平横向	水平上市	水平下向	水玉玉	水平上局	垂直橫向	垂直横向	水玉	水平上市
	メタンド	(mm)	10	10	15	20	20	20	10	10	20	20	10	20	15	15
	1,7,11,11	t≊φ (mm)	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5
	出力電	¥(009	600	600	600	600	009	009	600	600	600	600	600	600	600
	水	(m)	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
	切断	雰囲気	水中	0 米 中	544	0 米中	544	を大中	5 4	544	0 七 七	5 米中	54	0 米 中	0 大 中	5 米中
	板厚	(mm)	70-12(70-12	70-12	70-12	70-12	70-12	70-12	70-12	70-12	50-14	70-12	70-12	70-12	50-14
試験体	ητ XII	77×17	1 矢型	1 失型	1 矢型	1 矢型	1 矢型	1 矢型	1 矢型	1 矢型	1 矢型	1 失型	1 矢型	1 矢型	1 矢型	1 失型
	49 ++	5 I	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304
	試験 No.		- - -	5-2	2-3	6-1-	1 6-2	6-3	7-1	7–2	7–3	7-4	7-5	7–6	7–7	7-8
	試験 項目		切断: 思述:	酸力確式式に	認ずる	る切	試験断能力してある	確認	đ	断方向	Cの差E	乗によ	る切断	献力	瘽 閟 溊	鏺

H56年度プラズマ切断装置による切断試験結果(2/2) 表12

(1/5)
切断試験結果(
N
4
切断装置
Х, У
102
年度し
H26
13
表

	備考		6走 3断遅れ:25mm	5走 3断遅れ:40mm	5走 3断遅れ: 35mm	刃断遅れ:40mm	5走 3断遅れ:20mm	5走 3断遅れ:20mm	ロス詰まりのため停 と。切断遅れ:40mm	ロス詰まりのため停 と。切断遅れ:35mm	ロス詰まりのため停 と。切断遅れ:15mm	ロス詰まりのため停 と。切断遅れ:0mm	功断遅れ:15mm	ロス詰まりのため停 と。切断遅れ:50mm	「コス詰まりのため停 と。切断遅れ:40mm	ロス詰まりのため停止		成運転	ノーリーズアーク健全 主確認		回之幣	回边幣	
	7-7	∃ E	190-200	170-180	180	190-200 \$	180-200	170-200	180-190 F	180-200 F	180-200 F	180-190 F	180-190	180-200 F	170-180 F	190-200 F	170-180	ilia I	180	190-200	190-200 2	190-200 3	180-200
	(uuu	裏側	16-28		1		8-18	10	ı	1	1	1	10		1		10				1	1	T
	切断幅(r	表側	11-27	11-20	14-17		15-25	17-20	18-23	18-25	16-20	18	18	17-24	18		15-20			17	16 16	9 9 9	15 15
一夕採取項目	切断板厚	(mm)	109	105	109	82	114	Ξ	104	105	105	06	06	96	97		70			86	105 108	120 115 125	95 100
ik	総切断	時間 (s)	155	115	113		130	126	117	110	105	55	44	Ξ	119		60			120			
	切断長	(mm)	150	150	150	65	150	150	140	135	125	73	60	140	130		150			145	140 130	150 150	150 150
	7-7	点火	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
		高速時間 (秒)	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL
		后速速度 mm/min)	60→80	80	80	0.0→60→70	70	70	70	70	70	70	70	70	70	70	150	60→80	70	70	70	70	70
	初期	elaybryini (s) (i	5	2	5	5 80	2	5	5	5	5	5	2	2	5	5	2	5	2	2	5	5	5
		圧力 (MPa)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
	ールドガス	読量 (L/min)	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40
	\$	種類	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air
		圧力 (MPa)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
談条件	بلاحشك	流量 L/min)	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30
dia.	-Ĵ=	種類(Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar. H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar. H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar. H2	Ar, H2
	the state of the s	비배 거 미	大平上向	61 平向	5年上回	水平上回	大平上回	大平上向	大平上回	大平上向	5年上回	た中山	大平上向	大平上回	61 平均	大平上向	水平上向	医半上向	医半下向	大平上回	大平上向	医干甲	大平上向
	スタンド	¢ (mm)	15 2	15 2	15 2	15 2	15 2	15 2	20 2	20 2	20 2	20 2	20 2	20 2	20 7	20 2	20 2	15 2	20 7	20 2	20 7	10 2	10
	い口径の	(mm)	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5
	出力電流 //	8	009	600	600	600	009	009	009	009	600	600	009	009	009	009	600	009	009	009	009	009	009
	大深	E	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
	切断	雰囲気	水中	来中	水中	来中	水中	水中	本中	本中	水中	水中	水中	水中	本中	本中	来中	本	本中	水中	水中	本中	来中
	战陵体温度	(D°)				(柴袋)	(失戦)	(徐冷)	(安朝)	(徐 冷)	(安暇)	(徐冷)	(史明)				(史券)						
*	板厚	(ime	70-120	70-120	70-120	70-120	70-120	70-120	70-120	70-120	70-120	70-120	70-120	70-120	70-120	70-120	70	70	70	70-120 해프100	70-120 해프100	70-120 吨至120	80-130 南區 120
試験/	477.04	及想	失型	矢型	失型	矢型	失型	失型	失型	失型	失型	失型	失型	失型	失型	失型	中	书	书板	失型	失型	失型	失型
		支	SUS304	S45C	SQV2.A	SUS95%+ Zry5%	SUS95%+ Zry5%	SUS85%+ Zry15%	SUS85%+ Zry15%	SUS85%+ ZrNb15%	SUS85%+ ZrNb15%	SUS70%+ ZrNb30%	SUS70%+ ZrNb30%	S45C	SQV2A	SUS304	SUS85%+ Zry15%	予備試験	予備試験	SQV2A	SQV2A	SQV2A	SQV2A
	試験 No.		H2 6-1-1	H26-1-2	H26-1-3	H26-1-4	H2 6-1-5	H26-1-6	H26-1-7	H2 6-1-8	H26-1-9	H26-1-10	H26-1-11	H26-1-12	H26-1-13	H26-1-14	H26-1-15			H2 6-2-1	H26-2-2	H2 6-2-3	H2 6-2-4
	試験 項目			I		I	<u> </u>	24	¥41		《 보시	19 201		**	I				I	×	麨 踚 禯 劉杵皆	建议 者	510 5

								1														141									1		Т
	貓考		210Vで失火	完走	完走	完走	完走	手動停止	完走	完走	完走	完走	完走							X釉: 45.34mm スタンドオフ: 22mm	X軸:34.23mm スタンドオフ:24mm	切断長50mmで水素道 新							完走	完走			
	7-7	₩S	180-210	180-190	1 70-180	170-180	160	160-170	160	160-170	160	150-160	UIT	180-190	180-210	180-200	180-200	180-190	1 70-180	180-200	180-210	170-180	160-170	160-190	150-160	120-130	110	150-160	160-170	150-160		110-120	110-120
	(mm)	裏側	15			ī		10	8	2-6	2-5	0-4	0-3	3-6	8	ı.							ī	12-23		12		12	10				
	边際幅	表側	16	18-25	15-30	15-25	14	15-18	12	10-15	10-13	10-13	10-12	10-12	8-18	16	18						ī	14-33		I.	ī	12	13-19		1	T	
一夕採取項目	100 PC 40 (0)	(mm)	70	70	70	70	64	64	70	40	40	40	40	83	93	95	92						ī	70		25	32	63	70				
11-	総切断	開 (s)	27	97	64	50	36	28	64	35	30	27	20	24	35	100				39	29		13	186	60	35	26	41	99	09		T.	
	iii taut	(uuu)	44	160	160	160	160	105	150	160	160	160	160	37	50	125	80			59	45		25	163		55	30	63	150	150		T.	
	4 	「点」	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	ī		0		0
		周母惑 (秋)	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	ALL	
		假想 (uim/mm)	50	100	150	200	300	250	150	300	350	400	009	60	80	80	80	80	06	80	80	150	50	50	06	80	80	80	150	150	30	40	60 → 30
	钠胡	Deløy時間 (s)	5	2	2	2	2	2	2	5	5	5	5	2	5	5	2	5	5	2	2	5	5	2	2	2	5	5	5	2	2	5	10
		圧力 (MPa)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
	ノールドガス	流量 (L/min)	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	80	80	80
		種類	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air
		圧力 (MPa)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
試験条件	パラズマガス	流量 (L/min)	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30 60, 0	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	40, 20	30, 15	16, 7	60, 30	40, 20
		種類	Ar. H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar. H2	Ar. H2	Ar. H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar. H2	Ar. H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar. H2
		均断方向	水平上向	水平上向	水平上向	水平上向	米平上向	大平上向	水平上向	水平上向	米平上向	水平上向	水平上向	米平上向	水平上向	水平上向	水平上向	水平上向	水平上向	大平横向	大平横向	大平横向	水平上向	水平上向	水平上向	关平上向	水平上向	水平上向	水平上向	米平上向	水平上向	水平上向	水平上向
	スタンド	r (mm)	20	20	20	20	20	20	10	20	20	20	20	20	20	20	20	15	15	15→35	20→35	20	20	20	15	15	10	15	20	15	10	15	15
	¥ 23 □ 1, 4	(mm)	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5
		(V)	009	600	600	600	600	600	600	009	009	009	009	009	009	009	600	009	009	009	600	900	400	400	400	200	200	400	900	009	200	200	200
	li †	¥€	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
	74114	警察	水中	米中	米中	本中	本中	水中	水中	米中	木中	木中	本	大日	米中	米中	米中	木中	大日	大日	米中	本中	本中	本中	本中	本中	本中	本中	本中	水中	水中	本中	水中
	使男子爱生	(°C)														1																	
*	E	trat (mu	70	70	70	70	70	70	70 40 40 40 40 40 40 40 40 40 4												40	40											
試験		形状	平板	书	书	书	书	书楼	书版 书版 书版 书版 书版 书版 书版 书版 书版 书版 书版 书版 书版 书												平板	中核											
		材質	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304	SUS304
	No No No No No No No No No No No No No		H2 6-3-1	H2 6-3-2	H26-3-3	H26-3-4	H26-3-5	H2 6-3-6	H26-3-7	H26-3-8	H26-3-9	H26-3-10	H26-3-11	H26-3-12	H26-3-13	H26-3-15	H26-3-16	H26-3-17	H26-3-18	H26-6-1	H26-6-2	H2 6-6-3	H2 6-8-1	H26-8-2	H26-8-3	H26-8-4	H2 6-8-5	H26-8-6	H26-8-7	H26-8-8	H2 6-8-10	H26-8-11 (11~13)	H26-8-12
	刻 一 一 一								名) (空	唐朝	(性の) 送と電	₩ 2013 110 110 110 110 110 110 110 110 110	(成) (成)							憲事 者	t#16:	¥ N X					₩3 0000	お確認	12. 2				

表 13 H26 年度プラズマ切断装置による切断試験結果 (2/5)

JAEA-Technology 2015-047

		備考		± : 端面 より5mm	± : 端面より10mm	ź : 端面より10mm			ź : 端面 より7mm	±:端面より7mm	0mm切断不可なので、板厚 で確認 ± : 端面より8mm	ź : 端面 より8mm	±:端面より8mm													
-		<u>د</u>	₩s	00 <i>ź</i> h.Ś.t	00 <i>b</i> v.štt	0 21-Sit	-170	-170	-200 かぶt	-200 かぶt	板厚9 -180 80mm かぶせ	50 2h.Sit	-160 <i>b</i> v.ščt	-200	8	30	-200	-180	-160	-140	30	-130	0	-140	-180	-200
		- <u>7</u> -	a €<	- 18		- 18	- 160-	- 160-	- 190-	- 190-	0 170-	- 16	3 150-	190-		18	2 180-	1 170-	150-	130-	10	- 110-	11 8	130-	6 160-	2 180-
		刃断幅(mm	側	·		- L	6	5			2	1	5			. 8	4	3 1	~	1	2	2	5	-	3 1	9
	即項目	も	(m (m)	1 0	0	5 1	5 1	0			0	1 0	0	0	0	0 1	-	0 1	-	0 1	0 1	5 1	0 1	0	0 1	0
	データ#	新長 切断	u) (u	35 6	95	10 7	8 9/	8			30	30 8	30	8	20	50 6	02	25 6	25 6	35 6	25 6	50 2	50 3	25 3	25 3	5
			い数	1 8	0	0 1	2	2	0	4	0 1	0 1	0	4 0	0	0 1	~	0 1	0	0 1	0 1	0 1	0 1	0	0 1	, 6
(U U			""	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Ę		~	415																							
			り町1巻1英 (mm/ min)	09	8	100	09	40	09	09	0	200	150	50 80	200	150	20	100	200	300	400	006	600	300	100	20
б		初期 Delay時	間 (s)	10	30	30	10	10	13	15	10	11	Ξ	11	9	9	ŝ	5	ъ	5	5	5	5	£	5	œ
ן בו			臣力 (MPa)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
Ķ		ールドガス	流量 (L/min)	6	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40	40
		~>	種類	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air
r 1	試験条件		压力 (MPa)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
$\langle \rangle$		<i>゚</i> ゚゚゚ヺズ゚マカ <i>゚</i> ゝ	流量 (L/min)	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	00, 30	00, 30	60, 30	60, 30	60, 30	00' 30	60, 30
κ ν			種類	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar. H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar. H2	Ar, H2						
			'에 빠'가 며	鱼工直	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	鱼工直	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	鱼工直	鱼工直	垂直下向	垂直下向	垂直下向
1771		メタンド	(mm)	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15
ົ		3 n. ۲.	e (mm)	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5
X X		出力電送	9	009	009	009	009	009	009	009	009	600	009	600	600	600	009	600	009	009	600	600	600	009	009	009
		迷水	(m)	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1:0
		切断	雰囲気								1				¥											
		板厚	(mm)				90					8	08					09						30		
	試験体	dit of	75-51 2												4 平板											
_		400 777	4 2 4			1	1		1	1		1			20ESUS	1		1		1	1	1	1		1	1
ļ		試験 No.		- <u>1</u>	1-(2)	1-3	1-(4)	1-3			1-6	1-3	1-8	1-(9)	1-(1)	1-(])	1-(12)	1-(]3	1-(1)	1-(5)	1-(B	1-(]])	1-(18)	1-(1)	1-30	1-21
		耧													4-4											
		試験 項目									5	3) 断条件	F最適化	確認試验	豚及び 3	《≪物形	¥< 6;	道從切斷	Ē							

表 13 H26 年度プラズマ切断装置による切断試験結果 (3/2)

								mm	mm	mm	も高い	が見て				も高い	も高い	も通り							
	鏞考		切断能力確認	切断能力確認	切断能力確認 かぶせ: 端面より10mm			SUS304∶50mm、アルミナ∶10	SUS304∶50mm、アルミナ∶20	SUS304∶50mm、アルミナ∶40	小部はおいている。	切断幅裏側はドロスはね返り	その約別兼面委			小部はおいている。	小部はおいている。	切断幅裏側はドロスはね返り	かぶせ : 端面より5mm	かぶせ : 端面より5mm	mm5りちょ 離面 より5mm	かぶせ : 端面より5mm MAX200のベスト切断速度	かぶせ : 端面より5mm	かぶせ : 端面より5mm	
	4-2	e ₩S			190-200			130-140	150-160	150-160										ı	1	I	I	I.	I.
	匾(mm)	裏側						13	15		15	a	0	0	0	2	15	е	6-24	I	6-18	4	a	£	ŝ
通日	勾断	表側						15	14		9	9	0	9	4	5	5	ŝ	6-24	ı	7-18	5	9	9	9
ビータ採取1		(mm)			32			09	70		8	٢	0	4	-	8	11	16	58	I	09	59	57	53	57
4.	1	atian (mm)				150	150	137	150		100	100	100	100	100	06	06	06	200	I	190	134	141	141	120
	4-4	よ 回 火 数	0	0	9	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	e	0	0	0	0	0
	1	「点」、火	0	0	0	0	0	0	0	0	T	1	I	I	1	T	T	T	0	0	0	0	0	0	0
		切断]速度 (mm/min)	60	09	60	(200→150→90→60→60)	$(200 \rightarrow 150 \rightarrow 90 \rightarrow 60)$	150	150	150	120	120	120	120	120	120	60	120	09	60	80	120	180	150	120
	初期	Celay時 (s)	ŝ	10	ŝ	2	2	ъ	ъ	ъ	30	30	30	30	30	30	30	30	ц	2	5	5	2	2	ŝ
		臣力 (MPa)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	L	I.	L	I	I.	L	L	I.	0.56 (80PSI)	0.56 (80PSI)	0.56 (80PSI)	0.56 (80PSI)	0.56 (80PSI)	0.56 (80PSI)	0.56 (80PSI)
	ールドガス	游量 (L/min)	40	40	40	40	40	40	40	40	I	I.	I	I	1	I	I	I.	80	8	80	80	8	8	8
	ŵ	種類	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air	I.	i.	I.	I.	,	I.	I.	,	Air	Air	Air	Air	Air	Air	Air
試験条件		臣力 (MPa)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.42 (60PSI)	0.42 (60PSI)	0.42 (60PSI)	0.42 (60PSI)	0.42 (60PSI)	0.42 (60PSI)	0.42 (60PSI)
	<i>"</i> ラズ マガス	游量 (L/min)	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	60, 30	30, 15	30, 15	30, 15	30, 15	30, 15	30, 15	30, 15	30, 15	20, 10	20, 10	20, 10	20, 10	20, 10	20, 10	20, 10
		種類	Ar, H2	Ar. H2	Ar. H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar, H2	Ar. H2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar. N2
		切断方向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向	垂直下向
	スタンド	τ¥)	15	15	15	15	15	15	15	15	10	50	30	20	25	20	20	15	10	15	10	10	10	10	10
	77,14口径	¢ (iiii	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4 4 5 5 5 5 7 5			5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2	4.2
	1	E S S	009	009	009	009	009	009	000 009			009	009	400	400	400	400	400	200	200	200	200	200	200	200
	1	KKE)	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0
	j	朝朝			¥				¥ Ŧ					ł	÷							¥ Ŧ			
	ļ	ta ta ta ta ta ta ta ta ta ta ta ta ta t	20	021-08	70-150	10 4 1	EL A		18参照				35				20				02-06	01_02			20-100
試験体		形		失型	4	E	a.		*				4	¥ Fi	+ \$		-					4 失型			
		村		1	SUS30				SUS30				SUS30				アルミン					SUS30.			
	試験 No.		1-22	1-23	7 1-24	1-25	1-26	2-①	7 2-2	2-@	3-①	3-3	3-3	3-4	3-2	3-6	3-@	3-8	4-Ū	4-2	4-3	7 4-4	4-G	4-6	4-6
	装置				7-2				7-2					1	СH //							7-5			
	过 一 一 三		1	兰 破物思	έ₩∢Θ	通從切斷		<u>►</u>	ック切覧 クロよる	i 験 っ セラ			%)H ≥	・トウ剤	能力確	認試験					∑∢×°	× 0 0 #	礎試験		

表13 H56 年度プラズマ切断装置による切断試験結果(4/5)

		備考			アーク点火時駆動停止					アーク単独切断			之高り返 はよいスロンは制度	ジェット切断位置より100mm	ち高いないスパープにある	ジェット切断位置より20mm	切断幅裏側はドロスはね返り高さ		切断幅裏側はドロスはね返り高さ		切断幅裏側はドロスはね返り高さ	
		アーク	電圧 (V)	-	I	Т	-	I.	I	-	T	-	T	I	-	-	I.	I	I	-	i.	-
		(mm)	裏側	1	9	I.	5	I.	ŝ	7	I.	8	0	£	5	5	15	4	0	8	i.	1
	-	切断幅	表側	1	9	I.	8	I.	6	9	I.	7	5	9	9	9	a	9	4	8	17	9
	- 夕採取項目	 勿断板厚	(mm)	1	53	I.	54	I.	56	55	I.	55	3	15	8	54	12	55	2	54	17	45
	μ.	也 雨雨 一	(mm)	1	120	I	150	I	150	120	I	150	150	150	150	150	240	150	I	150	100	100
(2)		7-7	×回 数	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
c (5/		7-7	点火	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
切断試験結果		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	划断28度 (mm/mitt)	000	071		071	000	120	120	:	120	000	0	VOF	001	ç	0	ç	001	¢,	071
L 2		初期 Delay時	(s)	5	5	5	5	5	£	5	2	5	5	£	5	5	5	5	5	5	a	5
い言			臣力 (MPa)	1	0.56 (80PSI)	1	0.56 (80PSI)	I.	0.56 (80PSI)	0.56 (80PSI)	1	0.56 (80PSI)	I.	0.56 (80PSI)	1	0.56 (80PSI)	I.	0.56 (80PSI)	I.	0.56 (80PSI)		0.56 (80PSI)
浅間		ールドガス	流量 (L/min)	I.	80	T	80	I.	8	80	I	80	I	8	I.	80	I.	80	I.	80	1	80
切断		ŵ	種類	I.	Air	T	Air	I.	Air	Air	1	Air	T	Air	I.	Air	I.	Air	I.	Air	i.	Air
2	試験条件		臣力 (MPa)	0.5	0.42 (60PSI)	0.5	0.42 (60PSI)	0.5	0.42 (60PSI)	0.42 (60PSI)	0.5	0.42 (60PSI)	0.5	0.42 (60PSI)	0.5	0.42 (60PSI)	0.5	0.42 (60PSI)	0.5	0.42 (60PSI)	0.5	0.42 (60PSI)
Ŭ V		パラズマガフ	流量 (L/min)	30, 15	20, 10	30, 15	20, 10	30, 15	20, 10	20, 10	30, 15	20, 10	30, 15	20, 10	30, 15	20, 10	30, 15	20, 10	30, 15	20, 10	30, 15	20, 10
東ブ			種類	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar. N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar, N2	Ar. N2	Ar, N2
年		10 1- 20 10 1- 20 10 1- 20 10 1- 20 10 1- 20 10 1- 20 10 1- 20 10 1- 20 10 1- 20 10 1- 20 10 1- 20 10 1- 20 10 1- 20 10 1- 20 10 1- 20 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	네町/시미	中土草			業置で同	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1			垂直下向		14 - 14 W		中上早	에, 미			1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	「一番」		비나미
H26		スタンド	(mm)	20	10	20	10	20	10	10	20	10	20	10	20	10	15	10	8	10	50	10
13]		5 17,11口径	e (mm)	5.0	4.2	5.0	4.2	5.0	4.2	4.2	4.2	5.0	5.0	4.2	5.0	4.2	5.0	4.2	5.0	4.2	5.0	4.2
表		出し憲法	(¥)	400	200	400	200	400	200	200	400	200	009	200	009	200	400	200	400	200	400	200
		迷水	(m)	0,	2	9	0	-	0.1		1.0			0	ç	01	ç	2	-	0.1	ç	2
		克 严	雰囲気					¥		1				ŧ	÷			ŧ	Ť		ŧ	÷
		板	(mm)	001-100	001_07	00,00	nn1-nz	00,00	20-100		20-90		9F 00	0/-07	02-06	01-07	02 02	0/_07	6F 00	0/_07	01	35
	試験体		形式	在刑	н К	i -	К Э	Ĩ	K H		大型			н К	在刑	ж	r L	н К	Ĩ	ж К	¥ H	ř.
		498.44	名具	ruc al	hocone	000110	5U5304	1000110	SUS304		SUS304		1000110	hursons	ruc al la	100000		hneene	000110	-nee ne	アルミナ	SUS304
		試験 No.																				
		裝置		ジェット	4-4	ジェット	7-7	ジェット	7-7	アーク	ジェット	7-7	ジェット	7-7	ジェット	7-7	ジェット	7-7	ジェット	7-7	ジェット	4-1
		試項 アーク・ジェット直列配置切断線目										٩	並列配()ク・	置切断 ジェッ・	L	沙 +	157-	○☆謳	人熱	祾众	¤‡	

切断試験結果
N
4
١Ĵ
~~ ⊯∎1
光
密
Ð
P
ΪŃ
IN
2
1
度
毌
ö
Ñ

This is a blank page.

付録 切断試験データシート

No. 1

試験条件

B- WE VIE VIE VIE												
	切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	扣账士向		プラズマガス	ス	シール	ドガス	水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SUS304	70-120	600	4.5	10	水平横向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	トーチャットンサナウカミ
5	-	-	-	-	60	ALL	

試験結果

4							
	切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
	(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
	145	140	100	12	15	190-200	

試験方法



試験体写真





切断板厚







No. 2

試験条件

1000A												
	切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切账专向	プラズマガス			シール	水深	
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SUS304	70-120	600	4.5	10	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	」
5	-	-	-	-	60	ALL	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	·フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	171年1月11日1日1日1日1日1日1日1日1日1日1日1日1日1日1日1日1日1
150	156	115	11	12	180-190	

試験方法



切断板厚











No. 3

試験条件

16													
		切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	初新千百	-	プラズマガン	ス	シール	ドガス	水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	矢型	SUS304	70-120	600	4.5	10	水平下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	トーチャッーン動下す方切断
5	-	-	-	-	60	ALL	下一方水十一「粗下刀间剑倒

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	11年に行わ.15
86		84	12	-	180-190	(1)101111111111111111111111111111111111

試験方法











No. 4

試験条件

Be transfer at 1												
	切断対象		出力電流 ノズルロ		スタンドオフ	切断方向	プラズマガス			シールドガス		水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)	91617111	Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SUS304	70-120	600	4.5	10	垂直横向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	▶
5	-	-	-	-	60	ALL	

試験結果

 New West of the self-						
切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	主車側切艇展ね.20~~~
150	150	105	10-30	10-32	180-190	衣表測列的进行: Somm

試験方法











No. 5

試験条件

16	N. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1.												
		切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切账专向	11	プラズマガン	ス	シール	バガス	水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	矢型	SUS304	70-120	600	4.5	20	垂直横向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

仔	呆持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
	(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	└──壬垂声_∨軸士向切解
	5	-	-	-	-	60	ALL	

試験結果

-	10 C 10 C 10 C 10 C 10						
ľ	切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
	(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	アーク失火4回発生、アーク再点火不可のためスタンドオフ20mm→
ĺ	70		85	15	-	180-190	ドロス話まりのため強制停止

試験方法











No. 6

試験条件

	切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切断方向	-	プラズマガン	ス	シール	ドガス	水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SUS304	70-120	600	4.5	15	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	▶━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━━
5	-	-	-	-	60	ALL	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	主車側打艇展わ、200000
150		107	12-28	16-23	180-190	水表面の町座11.30mm

試験方法











No. 7

試験条件

切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	^{タンドオフ} 切断方向	プラズマガス			シールドガス		水深	
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SUS304	70-120	600	4.5	20	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	▶—★★ 〒 — > 書 ▶ 井 百 石 素
5	-	-	-	-	60	ALL	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
130	97	101	19	15	180-190	

試験方法











No. 8

試験条件

 P222												
切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切新方向	プラズマガス			シール	水深		
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SUS304	70-120	600	4.5	10	水平横向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	ਗ਼ ┃1回目切断時、切断速度600mm/min
5	-	-	-	-	-	-	2回目切断時、切断速度40mm/min

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カーフ幅		アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	2回目切断時、4回アーク失火(全て3~10秒で失
35		77	17	13	190-200	火)

試験方法











No. 9

試験条件

 P222												
切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切新方向	プラズマガス			シール	水深		
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SUS304	70-120	600	4.5	10	水平横向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考	
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	1回目切断時、	,切断速度600mm/min 切断速度60mm/min
5	-	-	-	-	-	-	1回目切断後、	5mm上方を2回目切断実施

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	カーフ幅		備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
29		65	14	貫通なし	190-200	2回日朝前時、アーン入入が現光した。

試験方法











No. 10

試験条件

		切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切账专向		プラズマガス		シールドガス		水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
ſ	矢型	SUS304	70-120	600	4.5	10	水平横向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	•グ動作		切断速度				
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	1回目切断時、	切断速度600mm/min 切断速度60mm/min
5	-	-	I	I	I	-	2回日切断時、 1回目切断後、	10mm上方を2回目切断実施

試験結果

Production No.						
切断長	切断時間 切断板厚		カーフ幅		アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
20		65	22	貫通なし	190-200	2回日初期時、7一クススが瀕先した。

試験方法











No. 11

試験条件

MARKAN I												
	切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切紙古向	-	プラズマガス		シールドガス		水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)	1916) (916) [11]	Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SQV2A	70-120	600	4.5	10	水平横向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	インチング動作切断速度					備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	試験体材質・圧力突架構築試験体(クロ人・エリブデン網)
5	-	1	I	-	60	ALL	「富 へ (へ か) - オ コ () 全 後 き か た た た た (1) ば で き な ち

試験結果

Be addred by a la						
切断長	切断時間	切断板厚	反厚 カーフ幅		アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
150	-	110	13	10	180-190	

切断板厚











No. 12

試験条件

16													
	切断対象		出力電流	出力電流ノズルロ径		初始生命	プラズマガス			シール	ドガス	水深	
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	矢型	備考参照	70-120	600	4.5	15	水平横向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	インチング動作 切断速度					備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	試験体材質:溶融再凝固試験体
5	-	-	-	-	60	ALL	SUS304(95wt%)+Zry2(5wt%):徐冷

試験結果

 Be added to be a lat						
切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	マーク生业5回
150	-	107	20	15	190-200	

切断板厚











No. 13

試験条件

Married Votes III												
	切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切紙古向	-	プラズマガン	ス	シール	シールドガス	
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SQV2A	70-120	600	4.5	15	水平横向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	試験体材質・圧力突架構築試験体(クロノ・エリブデン網)
5	-	-	I	-	60	ALL	このででは、「「」」となるなどは、「」」、「」、「」、「」、「」、「」、「」、「」、「」、「」、「」、「」、「」

試験結果

切断板厚











No. 14

試験条件

1													
	切断対象			出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	タンドオフ切断方向		プラズマガス			シールドガス	
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	SUS304	矢型	70-120	600	4.5	15	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	計除休社質・一郎様告社計除休(フテンルフ領)
5	-	-	-	-	1	ALL	「いまた (や 17) 貝・ 加21時 1日 17」 こいまた (や (ハ) ノレ 八 頭) /

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カーフ幅		アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
150	155	109	11-27	16-28	190-200	

切断板厚











No. 15

試験条件

The state of a little												
切断対象			出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	タンドオフ切断方向		プラズマガス			シールドガス	
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)	EL L'IMIE	Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	S45C	70-120	600	4.5	15	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考	
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	计除体计断 光表细计除体	
5	-	-	-	I	60	ALL	武歌仲竹貝. 灰糸蛔武歌体	

試験結果

	Be to be the play						
ļ	切断長	切断時間	切断板厚	カーフ幅		アーク電圧	備考
	(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
ļ	150	115	105	11-20	-	170-180	

切断板厚










No. 16

試験条件

No. of Street,												
切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切断方向	プラズマガス			シールドガス		水深	
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SQV2A	70-120	600	4.5	15	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保	特時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
	(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	試験体材質・圧力突架試験体(クロルエリブデン鋼)
	5	-	-	-	-	60	ALL	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カーフ幅		アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
150	113	109	14-17	-	180	

切断板厚











No. 17

試験条件

No. of Street,												
切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ切断方向		プラズマガス			シールドガス		水深	
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	備考参照	70-120	600	4.5	15	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	試験体材質:溶融再凝固試験体
5	-	-	-	-	80/60/70	ALL	SUS304(95wt%)+Zry2(5wt%):徐冷

試験結果

 Be added to be a lat						
切断長	切断時間	切断板厚	<u>カ</u> ー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
65	-	82	-	-	190-200	

切断板厚











No. 18

試験条件

North Control I I												
切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	タンドオフ切断方向		プラズマガス			シールドガス		
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	備考参照	70-120	600	4.5	15	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	試験体材質:溶融再凝固試験体
5	-	-	-	-	70	ALL	SUS304(95wt%)+Zry2(5wt%):急冷

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カーフ幅		アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
150	130	114	15-25	8-18	180-200	

切断板厚











No. 19

試験条件

1													
	切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切断方向	プラズマガス			シールドガス		水深	
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	矢型	備考参照	70-120	600	4.5	15	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	試験体材質:溶融再凝固試験体
5	-	1	I	I	60	ALL	SUS304(85wt%)+Zry2(15wt%):徐冷

試験結果

Be defined by the						
切断長	切断時間	切断板厚	カーフ幅		アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
150	126	111	17-20	10	170-200	

切断板厚











No. 20

試験条件

a,	MK AT												
		切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	扫账士向	-	プラズマガス	ス	シール	バガス	水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	矢型	備考参照	70-120	600	4.5	20	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	•グ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	試験体材質:溶融再凝固試験体
5	-	-	Ι	-	60	ALL	SUS304(85wt%)+Zry2(15wt%): 急冷

試験結果

Be added to be a lar						
切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
140	117	104	18-23	-	180-190	

切断板厚











No. 21

試験条件

1	Period Plate												
		切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切账专向	11	プラズマガン	ス	シール	バガス	水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	矢型	備考参照	70-120	600	4.5	20	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	•グ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	試験体材質:溶融再凝固試験体
5	-	-	Ι	I	70	ALL	SUS304(85wt%)+Zr-2.5%Nb(15wt%):徐冷

試験結果

Reading date and						
切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
135	110	105	18-25	-	180-200	

切断板厚











No. 22

試験条件

1	Period Plate												
		切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切账专向	11	プラズマガン	ス	シール	バガス	水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	矢型	備考参照	70-120	600	4.5	20	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	•グ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	試験体材質:溶融再凝固試験体
5	-	-	I	I	70	ALL	SUS304(85wt%)+Zr-2.5%Nb(15wt%): 急冷

試験結果

Reading data side						
切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
125	105	105	16-20	-	180-190	

切断板厚











No. 23

試験条件

1	Period Plate												
		切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切账专向	11	プラズマガン	ス	シール	バガス	水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	矢型	備考参照	70-120	600	4.5	20	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	試験体材質:溶融再凝固試験体
5	-	-	Ι	-	70	ALL	SUS304(70wt%)+Zr-2.5%Nb(30wt%):徐冷

試験結果

	10-0402 434 244						
ļ	切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
ļ	(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
ļ	73	55	90	18	-	180-190	

切断板厚











No. 24

試験条件

	切断対象		出力電流	ノズルロ径 スタンドオフ	切断方向	プラズマガス			シールドガス		水深	
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	備考参照	70-120	600	4.5	20	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	試験体材質:溶融再凝固試験体
5	-	-	-	-	70	ALL	SUS304(70wt%)+Zr-2.5%Nb(30wt%): 急冷

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	·フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
60	44	90	18	10	180-190	

切断板厚











No. 25

試験条件

Markey Mr. 11												
	切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切新方向	プラズマガス			シールドガス		水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	S45C	70-120	600	4.5	20	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	计除体计算 光表细
5	-	-	-	-	70	ALL	时录至1711月,次齐卿

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
140	111	96	17-24	-	180-200	

切断板厚











No. 26

試験条件

MARKA TO I												
切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	扫影士向	プラズマガス			シールドガス		水深	
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)	19161/11	Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SQV2A	70-120	600	4.5	20	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	試験体材質・圧力突架構築試験体(クロノ・エリゴギン鋼)
5	-	-	I	-	70	ALL	「雪へいいい」はこうを後き登去さたて、「「」」でを考え

試験結果

Read Value SIA						
切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
130	119	97	18	-	170-180	

切断板厚











No. 27

試験条件

1048A												
	切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切断方向	プラズマガス			シールドガス		水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SUS304	70-120	600	4.5	10	水平横向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	・センタリングストーン体回流ちまに亦再
5	-	1	-	-	60	ALL	「ビンバンノストーン派回加力に変更。

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	カーフ幅 アーク電		備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
150	148	100	7-15	12	180-190	

イメージ図







切断板厚







No. 28

試験条件

	切断対象		出力電流	ノズルロ径	レロ径 スタンドオフ	切新方向	プラズマガス			シールドガス		水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SUS304	70-120	600	4.5	10	水平横向	60	30	0.5	120	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	・センタリングストーン佐回湾ちざに変更
5	-	-	I	-	50	ALL	「ビントランノス」、ファロミンスに変更。

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	-フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
142	140	100	12	17	170-180	

イメージ図











No. 29

試験条件

<u>1000000011</u>												
	切断対象		出力電流 ノズルロ径		スタンドオフ	切新方向	プラズマガス			シールドガス		水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SUS304	70-120	600	4.5	15	水平横向	60	30	0.5	120	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	・センタリングストーン佐回湾ちざに変更
5	-	-	I	I	50	ALL	「ビントランノス」、ファロミンスに変更。

試験結果

ĺ	切断長	切断時間	切断板厚	カー	·フ幅	アーク電圧	備考
	(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
	125	118	90	13	13	170-180	

イメージ図











No. 30

試験条件

<u> </u>												
	切断対象		出力電流	ココ電流 ノズルロ径		切新方向	プラズマガス			シール	ドガス	水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SUS304	70-120	600	4.5	10	水平横向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考	
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)		
5	-	-	-	-	60	ALL		

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
145	140	100	12	15	190-200	

切断板厚











No. 31

試験条件

1													
		切断対象		出力電流	「「「「「」」」		^{×ンドオフ} 切断方向	プラズマガス			シールドガス		水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	矢型	SUS304	70-120	600	4.5	15	水平横向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考	
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)		
5	-	-	-	-	60	ALL		

試験結果

 Be address to be a						
切断長	切断時間	切断板厚	カー	·フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
108	110	85	12	14	180-190	

切断板厚











No. 32

試験条件

1													
		切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切账专向	-	プラズマガス	ス	シール	ドガス	水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	矢型	SUS304	70-120	600	4.5	20	水平横向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考	
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)		
5	-	-	-	-	60	ALL		

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
50	45	76	16		190-200	

切断板厚











No. 33

試験条件

1													
		切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切账专向	-	プラズマガス	ス	シール	バガス	水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	矢型	SUS304	70-120	600	4.5	22	水平横向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考	
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)		
5	-	-	-	-	60	ALL		

試験結果

	切断長	切断時間	切断板厚	カー	·フ幅	アーク電圧	備考
	(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	メインアークウル不可
ſ	-	-	-	-	-	190-200	

切断板厚



試験体写真





裏 面



No. 34

試験条件

四秋木口												
	切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切账士向		プラズマガン	ス	シール	バガス	水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)	1 [(10) [0]	Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
平型	SUS304	70	600	4.5	30	水平横向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	1回日マーク生业後 2回日切覧連度60→100mm/minに亦再
5	-	-	-	-	-	ALL	

試験結果

He to be to be to	-					
切断長	切断時間	切断板厚	カー	·フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	フタンドナフ30mmでマーク生ル
-	-	-	-	-	180-190	

試験方法



試験後写真











No. 35

試験条件

1	No of the local distance of the local distan												
		切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切紙古向		プラズマガン	ス	シール	バガス	水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)	91 [C 102 [6	Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	平板	SUS304	80	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
11	-	-	-	-	200	-	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	·フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
130	-	80	11	-	150	

試験方法











No. 36

試験条件

1													
		切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切紙古向		プラズマガン	ス	シール	バガス	水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	平板	SUS304	80	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
11	-	-	-	-	150	-	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
130	-	80	12	8	150-160	

試験方法











No. 37

試験条件

1	No of the local distance of the local distan												
		切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切紙古向		プラズマガン	ス	シール	バガス	水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)	91 [C 102 [6	Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	平板	SUS304	80	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
10	-	-	-	-	100	-	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)
130	-	80	12	10	170-180

試験方法











No. 38

試験条件

1	No of the local distance of the local distan												
		切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切账专向		プラズマガン	ス	シール	バガス	水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	平板	SUS304	80	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
11	-	-	-	-	50/80	-	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
130	-	80	-	-	190-200	

試験方法











No. 39

試験条件

1	No of the local distance of the local distan												
		切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切账专向	11	プラズマガン	ス	シール	バガス	水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	平板	SUS304	60	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
5	-	-	I	-	400	-	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
125	-	60	12	6	130	

試験方法











No. 40

試験条件

10 TO 10 TO 10												
	切断対象		出力電流	ノズルロ径 スタンド 、	スタンドオフ	フ切断方向	プラズマガス			シールドガス		水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
平板	SUS304	60	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
5	-	-	-	-	300	-	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
135	-	60	11	5	130-140	

試験方法











No. 41

試験条件

	切断対象		出力電流	ノズルロ径 スタンドオフ	切断方向。	プラズマガス			シールドガス		水深	
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)	111111111111	Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
平板	SUS304	60	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
5	-	-	-	-	200	-	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
125	-	60	12	5	150-160	

試験方法











No. 42

試験条件

	切断対象		出力電流	ノズルロ径 スタンドオフ	切断方向。	プラズマガス			シールドガス		水深	
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)	111111111111	Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
平板	SUS304	60	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
5	-	-	-	-	100	-	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
125	-	60	13	11	170-180	

試験方法











No. 43

試験条件

1													
	切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切断方向	プラズマガス			シールドガス		水深	
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	平板	SUS304	60	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
5	-	-	-	-	50	-	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	マーク生业 短発
70	-	60	14	12	180-200	

試験方法











No. 44

試験条件

1													
	切断対象			出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切断方向	プラズマガス			シールドガス		水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	平板	SUS304	30	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
5	-	-	-	-	900	-	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
150	-	25	12	-	110-130	

試験方法











No. 45

試験条件

1	Participation of the												
	切断対象			出力電流	ノズルロ径 スタンドオフ		切断方向	プラズマガス			シールドガス		水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)	0101111	Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	平板	SUS304	30	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
5	-	-	-	-	600	-	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
150	-	30	15	6	110	

試験方法











No. 46

試験条件

10- 1- 10- 10- 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1												
	切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切紙古向	プラズマガス			シールドガス		水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)	1 [(10) [0]	Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
平板	SUS304	30	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
5	-	-	-	-	300	-	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
125	-	30	11	7	130-140	

試験方法











No. 47

試験条件

1													
	切断対象			出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切断方向	プラズマガス			シールドガス		水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
	平板	SUS304	30	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
5	-	-	-	-	100	-	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
125	-	30	13	16	160-180	

試験方法











No. 48

試験条件

	切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ		-	プラズマガス	ス	シール	ドガス	水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)	列断方问	Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
平板	SUS304	30	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
5	-	-	-	-	50	-	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	マークキッ類発
45	-	30	19	22	180-200	/ /八八%元

試験方法











No. 49

試験条件

	切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切断方向	-	プラズマガン	ス	シール	ドガス	水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SQV2A	70-120	600	4.5	20	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
5	-	-	-	-	70	ALL	

試験結果

切断板厚











No. 50

試験条件

	切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	扫账士向		プラズマガス	ス	シール	ドガス	水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	H2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SQV2A	70-120	600	4.5	20	水平上向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持	時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
((s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
	5	-	-	-	-	70	ALL	

試験結果

切断板厚











No. 51

試験条件

No. and Stories 1.1												
	切断対象		出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切断方向	-	プラズマガン	ス	シール	ドガス	水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	N2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
车刑	5115304	20-70	600	5.0	20	垂直下向	30	15	0.5	-	-	1.0m以上
人生	303304	20 70	200	4.2	10	平臣「问	20	10	0.42	80	0.56	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	」 」 ゴーブフマーク ゴーブフジェットトーチ問隔100mm
5	-	-	-	-	180	ALL	

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カ—	フ幅	アーク電圧
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)
150	-	3	5	-	-
150	-	45	6	5	-

試験方法










No. 52

試験条件

No. or the day of a line	ulio de la Fi											
切断対象			出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	タンドオフ切断方向		プラズマガス			シールドガス	
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	N2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)) (m)
车刑	5115304	20-70	600	5.0	20	垂直下向	30	15	0.5	-	-	1.0m以上
矢型	SUS304	20-70	200	4.2	10	単 ト	20	10	0.42	80	0.56	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考	
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	」 」 コーラブフマーク プラブマジェットトーチ問隔20mm	
5	-	-	-	-	180	ALL		

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カ—	フ幅	アーク電圧
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)
150	-	8	6	-	-
150	-	54	6	5	-

試験方法











No. 53

試験条件

	切断対象			出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切账方向	プラズマガス			シールドガス		水深
ĺ	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)	미미	Ar(L/min)	N2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)) (m)
ſ	车刑	\$115304	20-00	-	-	-	垂直下向	-	-	-	-	-	-
	矢型	505304	20-90	200	4.2	10	<u> 単</u> 直 ト 回	20	10	0.42	80	0.56	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	プラブフア―ク (MAY200)単独切断
5	-	-	-	-	120	ALL	ンフスマア フ(WIAA200) 半弦 91 例

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	<u>カ</u> ー	フ幅	アーク電
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)
-	-	-	-	-	-
120	-	55	6	7	-

試験方法











No. 54

試験条件

	B												
	切断対象			出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切账专向	プラズマガス			シールドガス		水深
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm) (mm)	(mm)		Ar(L/min)	N2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)) (m)
ľ	左刑	5115204	20-00	400	5.0	20	垂直下向	30	15	0.5	-	-	1.0m以上
l	矢型	SUS304	20-90	200	4.2	10	亜直ト回	20	10	0.42	80	0.56	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断速度					
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時 間	高速 (mm/min)	高速時 間			
5	-	-	-	-	120	ALL			

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電日
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)
-	-	-	-	-	-
150	-	55	7	8	-

試験方法











No. 55

試験条件

切断対象			出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ切断方向		プラズマガス			シールドガス		水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm) (mm)		Ar(L/min)	N2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)) (m)
左刑	5115204	20-00	400	5.0	20	垂直下向	30	15	0.5	-	-	1.0m以上
大空	SUS304	20-90	200	4.2	垂直下问 10	20	10	0.42	80	0.56	1.0m以上	

保持時間	インチン	ッグ動作	切断速度				備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	プラズマジェットにて10分間入熱走行後、プラズマアークにて
5	-	-	-	-	120	ALL	切断

计哈结里	
叫歌和不	

10.44	*****						
切	刃断長	切断時間	切断板厚	カー	カーフ幅		
((mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
	-	-	-	-	-	-	
	150	-	55	7	8	-	

試験方法











No. 56

試験条件

	切断対象		山土電法	ノブリロタ	フ 与、 パ 上 つ		プラズマガス			シールドガス		-L 270
形状	出力電流 犬 材質 板厚(mm) (A)		ノスルロ径 スタンドオフ (mm) (mm)	切断方向	Ar(L/min)	N2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	小床)(m)		
平板	アルミナ	50,10	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持	時間	インチン	シチング動作 切断					備考	
(s	s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)		
5	5	-	-	-	-	150	ALL		

試験結果						
切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
137	-	60	15	13	130-140	

試験方法











No. 57

試験条件

	切断対象			ノズルロ径	スタンドオフ	切紙古向		プラズマガン	ス	シール	ドガス	水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	N2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
平板	アルミナ	50,20	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考	
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)		
5	-	-	-	-	150	ALL		

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	カーフ幅		備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
150	-	70	14	15	150-160	

試験方法











No. 58

試験条件

	切断対象			ノズルロ径	スタンドオフ	切紙古向	-	プラズマガン	ス	シール	ドガス	水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	mm) (mm)	101111	Ar(L/min)	N2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)) (m)
平板	アルミナ	50,40	600	4.5	15	垂直下向	60	30	0.5	40	0.5	1.0m以上

保持時間	インチン	インチング動作切割					備考	
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)		
5	-	-	-	-	150	ALL		

 <u> </u>						
切断長	切断時間	切断板厚	カー	·フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	・アルミナは 6mmを残し切断不可であったが ヒビが入っているのを確
146		84	-	-	150-160	マントの、の目前を次の変化すりておうため、ビビスノインでものを推認。認。

試験方法











No. 59

試験条件

-	No. or West of A 1 1												
	切断対象			出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切账方向	プラズマガス			シール	水深	
I	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	N2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)) (m)
ſ	车刑	亚坂	10.25	400	5.0	20	垂直下向	30	15	0.5	-	-	1.0m以上
	人主	T 10X	10,35	200	4.2	10	王臣「同	20	10	0.42	80	0.56	1.0m以上

保持時間	引 インチン	ッグ動作		切断	速度		備考
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	
5	-	-	-	-	120	ALL	

試験結果

				_		
切断長	切断時間	切断板厚	カー	カーフ幅		
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	
100	-	17	17	-	-	
150	-	45	6	-	-	L

試験方法











No. 60

試験条件

	M K A II												
	切断対象			出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切账专向	プラズマガス			シール	水深	
	形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	N2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
ſ	矢型	SUS304	20-70	200	4.2	10	垂直下向	20	10	0.42	80	0.56	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考	
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)		
5	-	-	-	-	60	ALL		

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	カーフ幅		備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	・171時に 寝わ 70
200	-	58	6-24	6-24	-	

切断板厚











No. 61

試験条件

North Control of Contr												
切断対象			出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切断方向	プラズマガス			シール	水深	
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	N2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SUS304	20-70	200	4.2	15	垂直下向	20	10	0.42	80	0.56	1.0m以上

保持時間	インチン	ッグ動作		切断	速度		備考	
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)		
5	-	-	-	-	60	ALL		

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	スタンドオフ15mm試験は、メインアークに移行せず 生化が増発するため MAX200のフタンバナフは
-	-	-	-	-	-	大久が頻光するため、MAA2000スタンドオブは 10mm。

切断板厚



試験体写真





裏 面





No. 62

試験条件

	切断対象			ノズルロ径	スタンドオフ	切账专向	プラズマガス		ス	シールドガス		水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)	91817111	Ar(L/min)	N2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SUS304	20-70	200	4.2	10	垂直下向	20	10	0.42	80	0.56	1.0m以上

保持時間	インチン	•グ動作		切断	速度		備考	
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)		
5	-	-	-	-	80	ALL		

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カ—	カーフ幅		備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	・171年5月2160~~~
190	-	60	7-18	6-18	-	- 1997年7月19日

切断板厚











No. 63

試験条件

PARA TI												
切断対象			出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ	切断方向	プラズマガス			シールドガス		水深
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	N2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SUS304	20-70	200	4.2	10	垂直下向	20	10	0.42	80	0.56	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考	
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	1]	
5	-	-	-	-	120	ALL		

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	·フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	・切断遅れ20mm、カーフ幅細く、ドロス状態も良い
134	-	59	5	4	-	ため、MAX200の最適速度。

切断板厚











No. 64

試験条件

North Control of Contr												
切断対象			出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ 切断方向		プラズマガス		シールドガス		水深	
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	N2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SUS304	20-70	200	4.2	10	垂直下向	20	10	0.42	80	0.56	1.0m以上

保持時間	インチン	インチング動作切断速度		備考				
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)		
5	-	-	-	-	150	ALL		

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	·フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	• 扣账 渥 扣 22
141	-	53	6	5	-	- うちに (1995) (1997)

切断板厚











No. 65

試験条件

Be to Be to I a I I												
切断対象			出力電流	ノズルロ径	スタンドオフ 切断方向		プラズマガス		シールドガス		水深	
形状	材質	板厚(mm)	(A)	(mm)	(mm)		Ar(L/min)	N2(L/min)	圧力(MPa)	Air(L/min)	圧力(MPa)	(m)
矢型	SUS304	20-70	200	4.2	10	垂直下向	20	10	0.42	80	0.56	1.0m以上

保持時間	インチン	νグ動作		切断	速度		備考	
(s)	回数(回)	時間(s)	低速 (mm/min)	低速時間 (s)	高速 (mm/min)	高速時間 (s)	1	
5	-	-	-	-	180	ALL		

試験結果

切断長	切断時間	切断板厚	カー	フ幅	アーク電圧	備考
(mm)	(s)	(mm)	表側 (mm)	裏側 (mm)	(V)	- 七下にには 2 2
141	-	57	6	5	-	- 9月1日103011111

切断板厚











表 1. SI 基本単位									
甘大昌	SI 基本ì	単位							
盔半里	名称	記号							
長さ	メートル	m							
質 量	キログラム	kg							
時 間	秒	s							
電 流	アンペア	А							
熱力学温度	ケルビン	Κ							
物質量	モル	mol							
光度	カンデラ	cd							

表2. 基本単位を用いて表されるSI組立	単位の例
an de La SI 組立単位	<u>f</u>
名称	記号
面 積 平方メートル	m ²
体 積 立方メートル	m ³
速 さ , 速 度 メートル毎秒	m/s
加 速 度メートル毎秒毎秒	m/s^2
波 数 毎メートル	m ⁻¹
密度,質量密度キログラム毎立方メート/	
面積密度キログラム毎平方メート/	ν kg/m ²
比体積 立方メートル毎キログラ」	m ³ /kg
電 流 密 度 アンペア毎平方メート/	ν A/m ²
磁 界 の 強 さ アンペア毎メートル	A/m
量 濃 度 ^(a) , 濃 度 モル毎立方メートル	mol/m ³
質量濃度 キログラム毎立方メート/	
輝 度 カンデラ毎平方メート/	ν cd/m ²
屈 折 率 ^(b) (数字の) 1	1
比 透 磁 率 ^(b) (数字の) 1	1
(a) 量濃度 (amount concentration) は臨床化学の分野	では物質濃度

(substance concentration)ともよばれる。
 (b) これらは無次元量あるいは次元1をもつ量であるが、そのことを表す単位記号である数字の1は通常は表記しない。

表3. 固有の名称と記号で表されるSI組立単位

			SI租工申位	
組立量	名称	記号	他のSI単位による 表し方	SI基本単位による 表し方
平 面 隹	ラジアン ^(b)	rad	1 (в)	m/m
立 体 催	ステラジアン ^(b)	sr ^(c)	1 (b)	m^2/m^2
周 波 数	ヘルツ ^(d)	Hz	1	s ^{·1}
力	ニュートン	Ν		m kg s ⁻²
压力,応力	パスカル	Pa	N/m ²	m ⁻¹ kg s ⁻²
エネルギー,仕事,熱量	ジュール	J	N m	$m^2 kg s^2$
仕事率, 工率, 放射束	ワット	W	J/s	$m^2 kg s^{-3}$
電荷,電気量	クーロン	С		s A
電位差(電圧),起電力	ボルト	V	W/A	$m^2 kg s^{\cdot 3} A^{\cdot 1}$
静電容量	ファラド	F	C/V	$m^{-2} kg^{-1} s^4 A^2$
電気抵抗	オーム	Ω	V/A	$m^2 kg s^{-3} A^{-2}$
コンダクタンス	ジーメンス	s	A/V	$m^{2} kg^{1} s^{3} A^{2}$
磁東	ウエーバ	Wb	Vs	$m^2 kg s^2 A^{-1}$
磁束密度	テスラ	Т	Wb/m ²	$\text{kg s}^{2} \text{A}^{1}$
インダクタンス	ヘンリー	Н	Wb/A	$m^2 kg s^{-2} A^{-2}$
セルシウス温度	セルシウス度 ^(e)	°C		K
光東	ルーメン	lm	cd sr ^(c)	cd
照度	ルクス	lx	lm/m^2	m ⁻² cd
放射性核種の放射能 ^(f)	ベクレル ^(d)	Bq		s ⁻¹
吸収線量,比エネルギー分与, カーマ	グレイ	Gy	J/kg	$m^2 s^{-2}$
線量当量,周辺線量当量, 方向性線量当量,個人線量当量	シーベルト ^(g)	Sv	J/kg	$m^2 s^{-2}$
酸素活性	カタール	kat		s ⁻¹ mol

酸素活性(カタール) kat [s¹ mol
 (a)SI接頭語は固有の名称と記号を持つ組立単位と組み合わせても使用できる。しかし接頭語を付した単位はもはや ュヒーレントではない。
 (b)ラジアンとステラジアンは数字の1に対する単位の特別な名称で、量についての情報をつたえるために使われる。 実際には、使用する時には記号rad及びsrが用いられるが、習慣として組立単位としての記号である数字の1は明 示されない。
 (c)測光学ではステラジアンという名称と記号srを単位の表し方の中に、そのまま維持している。
 (d)へルツは周頻現象についてのみ、ペラレルは放射性核種の統計的過程についてのみ使用される。
 (e)センシウス度はケルビンの特別な名称で、セルシウス温度を表すために使用される。やレシウス度とケルビンの
 (d)ペルジは高頻現象についてのみ、ペラレルは放射性核種の統計的過程についてのみ使用される。
 (e)センジス度はケルビンの特別な名称で、1、通道を表すために使用される。それシウス度とケルビンの
 (f)放射性核種の放射能(activity referred to a radionuclide) は、しばしば誤った用語で"radioactivity"と記される。
 (g)単位シーベルト(PV,2002,70,205) についてはCIPM勧告2 (CI-2002) を参照。

表4.単位の中に固有の名称と記号を含むSI組立単位の例

	S	I 組立単位	
組立量	名称	記号	SI 基本単位による 表し方
粘度	パスカル秒	Pa s	m ⁻¹ kg s ⁻¹
カのモーメント	ニュートンメートル	N m	m ² kg s ⁻²
表 面 張 九	ニュートン毎メートル	N/m	kg s ⁻²
角 速 度	ラジアン毎秒	rad/s	m m ⁻¹ s ⁻¹ =s ⁻¹
角 加 速 度	ラジアン毎秒毎秒	rad/s^2	$m m^{-1} s^{-2} = s^{-2}$
熱流密度,放射照度	ワット毎平方メートル	W/m ²	kg s ⁻³
熱容量、エントロピー	ジュール毎ケルビン	J/K	$m^2 kg s^{-2} K^{-1}$
比熱容量, 比エントロピー	ジュール毎キログラム毎ケルビン	J/(kg K)	$m^{2} s^{2} K^{1}$
比エネルギー	ジュール毎キログラム	J/kg	$m^{2} s^{2}$
熱伝導率	ワット毎メートル毎ケルビン	W/(m K)	m kg s ⁻³ K ⁻¹
体積エネルギー	ジュール毎立方メートル	J/m ³	m ⁻¹ kg s ⁻²
電界の強さ	ボルト毎メートル	V/m	m kg s ⁻³ A ⁻¹
電 荷 密 度	クーロン毎立方メートル	C/m ³	m ⁻³ s A
表 面 電 荷	「クーロン毎平方メートル	C/m ²	m ² s A
電 束 密 度 , 電 気 変 位	クーロン毎平方メートル	C/m ²	m ⁻² s A
誘 電 卒	コァラド毎メートル	F/m	$m^{-3} kg^{-1} s^4 A^2$
透磁 率	ペンリー毎メートル	H/m	m kg s ⁻² A ⁻²
モルエネルギー	ジュール毎モル	J/mol	$m^2 kg s^2 mol^1$
モルエントロピー,モル熱容量	ジュール毎モル毎ケルビン	J/(mol K)	$m^2 kg s^{-2} K^{-1} mol^{-1}$
照射線量(X線及びγ線)	クーロン毎キログラム	C/kg	kg ⁻¹ s A
吸収線量率	グレイ毎秒	Gy/s	$m^{2} s^{-3}$
放 射 強 度	ワット毎ステラジアン	W/sr	$m^4 m^{-2} kg s^{-3} = m^2 kg s^{-3}$
放 射 輝 度	ワット毎平方メートル毎ステラジアン	$W/(m^2 sr)$	m ² m ⁻² kg s ⁻³ =kg s ⁻³
酵素活性濃度	カタール毎立方メートル	kat/m ³	$m^{-3} s^{-1} mol$

表 5. SI 接頭語						
乗数	名称	記号	乗数	名称	記号	
10^{24}	э 9	Y	10 ⁻¹	デシ	d	
10^{21}	ゼタ	Z	10 ⁻²	センチ	с	
10^{18}	エクサ	Е	10-3	ミリ	m	
10^{15}	ペタ	Р	10^{-6}	マイクロ	μ	
10^{12}	テラ	Т	10 ⁻⁹	ナノ	n	
10^{9}	ギガ	G	10^{-12}	ピコ	р	
10^{6}	メガ	М	10^{-15}	フェムト	f	
10^{3}	+ 1	k	10^{-18}	アト	а	
10^{2}	ヘクト	h	10^{-21}	ゼプト	z	
10^1	デ カ	da	10^{-24}	ヨクト	У	

表6.SIに属さないが、SIと併用される単位				
名称	記号	SI 単位による値		
分	min	1 min=60 s		
時	h	1 h =60 min=3600 s		
日	d	1 d=24 h=86 400 s		
度	٥	1°=(π/180) rad		
分	,	1'=(1/60)°=(π/10 800) rad		
秒	"	1"=(1/60)'=(π/648 000) rad		
ヘクタール	ha	1 ha=1 hm ² =10 ⁴ m ²		
リットル	L, 1	1 L=1 l=1 dm ³ =10 ³ cm ³ =10 ⁻³ m ³		
トン	t	$1 t = 10^3 kg$		

表7. SIに属さないが、SIと併用される単位で、SI単位で

表される数値が実験的に得られるもの				
名称記号			記号	SI 単位で表される数値
電子	ボル	ŀ	eV	1 eV=1.602 176 53(14)×10 ⁻¹⁹ J
ダル	ŀ	\sim	Da	1 Da=1.660 538 86(28)×10 ⁻²⁷ kg
統一原子	「質量単	单位	u	1 u=1 Da
天 文	単	位	ua	1 ua=1.495 978 706 91(6)×10 ¹¹ m

表8. SIに属さないが、SIと併用されるその他の単位

名称	記号	SI 単位で表される数値
バール	bar	1 bar=0.1MPa=100 kPa=10 ⁵ Pa
水銀柱ミリメートル	mmHg	1 mmHg≈133.322Pa
オングストローム	Å	1 Å=0.1nm=100pm=10 ⁻¹⁰ m
海 里	М	1 M=1852m
バーン	b	$1 \text{ b}=100 \text{ fm}^2=(10^{\cdot 12} \text{ cm})^2=10^{\cdot 28} \text{ m}^2$
ノット	kn	1 kn=(1852/3600)m/s
ネーパ	Np	の単位しの教徒的な問題は
ベル	В	31単位との数値的な関係は、 対数量の定義に依存。
デシベル	dB -	

表9. 固有の名称をもつCGS組立単位

名称	記号	SI 単位で表される数値	
エルグ	erg	1 erg=10 ⁻⁷ J	
ダイン	dyn	1 dyn=10 ⁻⁵ N	
ポアズ	Р	1 P=1 dyn s cm ⁻² =0.1Pa s	
ストークス	St	$1 \text{ St} = 1 \text{ cm}^2 \text{ s}^{\cdot 1} = 10^{\cdot 4} \text{ m}^2 \text{ s}^{\cdot 1}$	
スチルブ	sb	$1 \text{ sb} = 1 \text{ cd cm}^{-2} = 10^4 \text{ cd m}^{-2}$	
フォト	ph	1 ph=1cd sr cm ⁻² =10 ⁴ lx	
ガル	Gal	1 Gal =1cm s ⁻² =10 ⁻² ms ⁻²	
マクスウエル	Mx	$1 \text{ Mx} = 1 \text{ G cm}^2 = 10^{-8} \text{Wb}$	
ガウス	G	$1 \text{ G} = 1 \text{Mx cm}^{-2} = 10^{-4} \text{T}$	
エルステッド ^(a)	Oe	1 Oe ≙ (10 ³ /4 π)A m ⁻¹	
(a) 3元系のCGS単位系とSIでは直接比較できないため、等号「 ▲ 」			

は対応関係を示すものである。

表10. SIに属さないその他の単位の例						
名称		記号	SI 単位で表される数値			
キ	ユ		IJ	-	Ci	1 Ci=3.7×10 ¹⁰ Bq
$\scriptstyle u$	\sim	ŀ	ゲ	\sim	R	$1 \text{ R} = 2.58 \times 10^{-4} \text{C/kg}$
ラ				ĸ	rad	1 rad=1cGy=10 ⁻² Gy
$\scriptstyle u$				ム	rem	1 rem=1 cSv=10 ⁻² Sv
ガ		$\boldsymbol{\mathcal{V}}$		7	γ	$1 \gamma = 1 \text{ nT} = 10^{-9} \text{T}$
フ	T.		N	Ξ		1フェルミ=1 fm=10 ⁻¹⁵ m
メー	ートル	/系	カラゞ	ット		1 メートル系カラット= 0.2 g = 2×10 ⁻⁴ kg
ŀ				N	Torr	1 Torr = (101 325/760) Pa
標	準	大	気	圧	atm	1 atm = 101 325 Pa
力			IJ	-	cal	1 cal=4.1858J(「15℃」カロリー), 4.1868J (「IT」カロリー), 4.184J(「熱化学」カロリー)
3	ク			~	ц	$1 \mu = 1 \mu m = 10^{-6} m$