



# The effect of electron beam welding parameters on the microstructural characteristics and mechanical properties of dissimilar joint between 17-4PH steel and Ti6Al4V alloy

A. Mahdavi Shaker, H. Momeni, A.Khorram\* , A. Yazdipour


Faculty of Materials & Manufacturing Technologies, Malek Ashtar Univ. of Technology, Tehran, Iran.

Received 10 January 2023 ; Accepted 9 March 2023

## Abstract

This study aimed to investigate the effect of electron beam welding parameters on the microstructural characteristics and mechanical properties of the dissimilar joint between 17-4PH precipitation hardening stainless steel and Ti<sub>6</sub>Al<sub>4</sub>V alloy. For this purpose, the welding of these two alloys was done without an interlayer and with an interlayer of copper with a thickness of 0.8 mm. Two different welding speeds of 0.7 and 0.9 m/min with four levels of beam offset (0, 0.2, 0.4 and 0.6 mm) from the center of the interlayer towards the steel were used to perform experiments. The results show that in the direct welding of titanium and steel, the joint structure consists of TiFe and TiFe<sub>2</sub>+TiCr<sub>2</sub> intermetallic compounds with high hardness (about 900 Vickers). In the welding of titanium and steel by using the copper interlayer, the structure in the weld pool and the interface between the weld pool and steel includes a solid solution of copper and TiFe<sub>2</sub> intermetallic compounds, and at the interface between the weld pool and titanium includes Ti+Ti<sub>2</sub>Cu and TiFe. The hardness of the welding zone in the samples welded with copper interlayer is about 400 Vickers. The highest value of hardness is observed at the interface between the weld pool and titanium alloy, as well as at the interface between the weld pool and steel, which is due to the presence of intermetallic compounds with high hardness. By increasing the welding speed and beam offset, the hardness decreases, which is due to the reduction of brittle intermetallic compounds in the joint structure. The welded sample with a welding speed of 0.9 m/min and beam offset of 0.6 mm has the highest shear strength equal to 160 MPa.

**Keywords:** Electron Beam Welding; 17-4PH Steel; Ti6Al4V alloy; Cu interlayer; Microstructure; Mechanical properties.

 Corresponding Author: a\_khorram@mut.ac.ir



## تأثیر پارامترهای جوشکاری پرتو الکترونی بر ریزساختار و خواص مکانیکی اتصال غیر همجنس آلیاژ Ti-6Al-4V به فولاد زنگ‌نزن PH4-17

علی مهدوی شاکر، حسین مومنی، علی خرم\*، علیرضا یزدی پور

دانشگاه صنعتی مالک اشتر، مجتمع دانشگاهی مواد و فناوری‌های ساخت، تهران.

دریافت مقاله: 1401/10/20؛ پذیرش مقاله: 1401/12/18

### چکیده

هدف از پژوهش حاضر بررسی تأثیر پارامترهای جوشکاری پرتو الکترونی بر ریزساختار و خواص مکانیکی اتصال فولاد زنگ‌نزن رسوب سخت شونده PH4-17 و آلیاژ Ti-6Al-4V می‌باشد. برای این منظور، جوشکاری این دو آلیاژ بدون لایه واسط و با لایه میانی مس با ضخامت 0/8 میلی‌متر انجام شد. دو سرعت جوشکاری مختلف 0/7 و 0/9 متر بر دقیقه با چهار میزان انحراف پرتو (0، 0/2، 0/4 و 0/6 میلی‌متر) از مرکز لایه میانی به سمت فولاد برای انجام آزمایش‌های استفاده شد. نتایج نشان می‌دهد که در امتزاج مستقیم تیتانیوم و فولاد، ساختار اتصال متشکل از ترکیبات بین فلزی TiFe و  $TiFe_2 + TiCr_2$  با سختی بالا (در حدود 900 ویکرز) می‌باشد. در اتصال تیتانیوم و فولاد با استفاده از لایه میانی مس، ساختار اتصال در حوضچه جوش و سطح مشترک حوضچه جوش و فولاد شامل محلول جامد مس و ترکیبات بین فلزی  $TiFe_2$  و در سطح مشترک حوضچه جوش و تیتانیوم شامل  $TiFe$ ،  $Ti + Ti_2Cu$  می‌باشد. سختی منطقه جوش در نمونه‌های جوشکاری شده با لایه میانی مس در حدود 400 ویکرز می‌باشد. بیشترین میزان سختی در سطح مشترک حوضچه جوش و آلیاژ تیتانیوم و همچنین در سطح مشترک حوضچه جوش و فولاد مشاهده می‌شود که به سبب حضور ترکیبات بین فلزی با سختی بالا در این مناطق می‌باشد. با افزایش سرعت جوشکاری و میزان انحراف پرتو، سختی کاهش می‌یابد که به دلیل کاهش ترکیبات بین فلزی ترد و شکننده در ساختار اتصال می‌باشد. نمونه جوشکاری شده با سرعت جوشکاری 0/9 متر بر دقیقه و میزان انحراف پرتو 0/6 میلی‌متر دارای بیشترین استحکام برشی معادل 160 مگاپاسکال بود.

کلمات کلیدی: جوشکاری پرتو الکترونی، فولاد زنگ‌نزن PH4-17، آلیاژ Ti-6Al-4V، لایه میانی مس، ریزساختار، خواص مکانیکی.

\* پست الکترونیکی: a\_khorram@mut.ac.ir

### 1- مقدمه

با پیشرفت علم و فناوری و توسعه ساخت قطعات، نیاز به  
کارگیری مواد با قابلیت‌ها و ویژگی‌های متفاوت مطرح شده  
است. قابلیت‌هایی نظیر سبکی، استحکام مناسب، مقاومت به  
خوردگی و حرارت زیاد و قیمت ارزان ویژگی‌هایی هستند که

سرعت بعد از جوشکاری از هم گسیخته شدند زیرا ترکیبات بین فلزی ترد و شکننده با سختی بالا مانند TiFe و  $TiFe(Cr)_2$  به طور پیوسته در ساختار جوش توزیع شده‌اند. یک اتصال بدون ترک با روش جوشکاری پرتو الکترونی با کمک لایه میانی مس به دست آمد. در این اتصال منطقه جوش شامل یک محلول جامد انعطاف پذیر مس با ترکیبات بین فلزی پراکنده TiFe بود. فصل مشترک بین جوش و آلیاژ تیتانیوم از یک لایه بین فلزی نسبتاً انعطاف پذیر Ti-Cu با سختی کمتر تشکیل شده بود. استحکام کششی نمونه جوشکاری شده با لایه میانی مس، 310 مگا پاسکال بود که 61 درصد استحکام فولاد زنگ‌نزن 304 می‌باشد.

تینگ و همکاران [7] در تحقیقی دیگر، جوشکاری غیرهمجنس آلیاژ Ti-15-3 و فولاد زنگ‌نزن 304 را بدون لایه میانی و با لایه میانی مس بررسی کردند.

نتایج نشان می‌دهد که ورق‌های فولاد زنگ‌نزن و آلیاژ تیتانیوم نمی‌توانند با روش جوشکاری پرتو الکترونی بدون استفاده از لایه میانی مس جوش داده شوند. هنگامی که از لایه میانی مس استفاده نمی‌شود ترکیبات بین فلزی Ti-Fe به طور پیوسته در حوضچه جوش توزیع می‌شوند که باعث تردی زیاد اتصال می‌شوند به طوری که اتصال تحت تنش نسبتاً کم ترک می‌خورد. هنگامی که از یک لایه میانی مس استفاده می‌شود مناطق داخل جوش و نزدیک فولاد، از محلول جامد مس و ترکیبات بین فلزی  $TiFe_2$  که به طور یکنواخت در آن توزیع شده است تشکیل می‌گردد. این ساختار منجر به یک اتصال بدون ترک می‌شود. می‌توان نتیجه‌گیری کرد که استفاده از لایه میانی مسی در جوش می‌تواند وضعیت متالورژی اتصال، انعطاف پذیری و چقرمگی اتصال را بهبود بخشد.

وانگ و همکاران [8] تیتانیوم TA15 و فولاد زنگ‌نزن 304 را با استفاده از پرتوی الکترونی به یکدیگر متصل نمودند و تاثیر مواد پرکننده متفاوت (وانادیوم، نیکل و مس) را بر کیفیت اتصال مطالعه نمودند. نتایج نشان می‌دهد که تمام این مواد پرکننده در جلوگیری از تشکیل ترکیبات بین فلزی TiFe موثر می‌باشند.

در قالب یک ماده نمی‌گنجد و برای رسیدن به این خصوصیات در یک قطعه نیاز به اتصال مواد غیر هم جنس می‌باشد [1]. فولاد 17-4PH یک فولاد زنگ‌نزن رسوب سخت شونده مارتنزیتی می‌باشد. استحکام بالا، مقاومت به خوردگی عالی و عملیات حرارتی نسبتاً ساده باعث شده تا فولاد زنگ‌نزن 17-4PH کاربردهای گسترده‌ای در نیروگاه‌های هسته‌ای، صنایع دریایی و هوافضا داشته باشد [2]. آلیاژهای تیتانیوم به علت ویژگی‌های خوب مکانیکی و متالورژیکی در صنایع هوافضا و موتورهای توربینی مورد استفاده قرار می‌گیرند. آلیاژهای تیتانیوم مورد استفاده برای کاربردهای سازه‌ای معمولاً آلیاژهای دو فاز ( $\alpha + \beta$ ) می‌باشند. آلیاژ Ti-6Al-4V، با شش درصد وزنی آلومینیم به عنوان تثبیت کننده فاز  $\alpha$  و چهار درصد وزنی وانادیم به عنوان تثبیت کننده فاز  $\beta$ ، به تغییرات ریزساختاری حساس است [3]. مشکلات مربوط به جوشکاری غیر هم جنس فولاد رسوب سخت شونده 17-4PH و آلیاژ Ti-6Al-4V، استفاده گسترده از این آلیاژها را محدود ساخته است. مشکلات در جوشکاری مواد غیر هم جنس از اختلاف خواص فیزیکی، شیمیایی و متالورژیکی بین دو جزء اتصال و تشکیل احتمالی فاز بین فلزی شکننده و در نتیجه کاهش و تخریب خواص مکانیکی جوش به وجود می‌آید [2و3].

جوشکاری پرتو الکترونی به عنوان پیشرفته‌ترین روش جوشکاری ذوبی برای اتصال فلزات غیرهمجنس توسعه یافته است [1]. این فرایند دارای مزایایی همچون چگالی انرژی بالا، اتمسفر خلأ، پرتو متمرکز، ناحیه متأثر از حرارت کوچک و سرعت بالای جوشکاری می‌باشد. در جوشکاری پرتو الکترونی، قطعه کار توسط جریان متراکم الکترون‌های دارای سرعت بالا بمباران شده و کل انرژی جنبشی الکترون‌ها، در اثر برخورد با قطعه کار به حرارت تبدیل می‌شود.

این حرارت موجب ذوب لبه‌های قطعات و اتصال دو قطعه پس از انجماد می‌شود. [4، 5]. تینگ و همکاران [6] جوشکاری غیر هم جنس آلیاژ  $Ti_6Al_2Mo_2V_2Zr$  و فولاد زنگ‌نزن 304 را بدون لایه میانی مس و با استفاده از لایه میانی مس بررسی کردند. نتایج نشان می‌دهد که نمونه‌های بدون لایه میانی به

اتصال به شکنندگی لایه  $\alpha$ -Ti و  $\text{FeTi}$  و  $\text{CuTi}_2$  نزدیک تیتانیوم محدود می‌شود.

وانگ و همکاران [12] از روش جوشکاری پرتو الکترونی برای اتصال تیتانیوم Ti-6-2-2 و فولاد زنگ نزن 304 با لایه میانی کامپوزیتی V/Cu-V استفاده نمودند. نتایج نشان می‌دهد که با استفاده از این لایه میانی کامپوزیتی، ترکیبات بین فلزی شکننده در اتصال به طور کامل حذف می‌شوند و در نمونه جوش کاری شده، استحکام کششی 395 مگاپاسکال به دست می‌آید که 72 درصد استحکام فولاد زنگ نزن 304 می‌باشد. در این پژوهش جوشکاری پرتو الکترونی فولاد رسوب سخت شونده 17-4PH و آلیاژ Ti-6Al-4V بدون لایه میانی و با لایه میانی مس با ضخامت 0/8 میلی‌متر انجام پذیرفت. مطابق تحقیقات صورت پذیرفته، تاکنون اتصال این دو فلز با استفاده از لایه میانی مس انجام پذیرفته است. از میان مواد پرکننده متفاوت، اغلب ماده پرکننده مس استفاده می‌شود زیرا مس ترکیبات بین فلزی شکننده با آهن، نیکل، کروم و کربن تولید نمی‌کند. همچنین مس یک فلز انعطاف پذیر می‌باشد که می‌تواند به راحتی تغییر فرم دهد و تنش‌های ایجاد شده به وسیله عدم تطابق انبساط خطی را آزاد می‌کند. سه متغیر اصلی (آمپر، ولتاژ، سرعت) در جوشکاری پرتو الکترونی وجود دارد. در این تحقیق آمپر و ولتاژ به عنوان پارامترهای ثابت در نظر گرفته شدند. سرعت جوشکاری (0/7 و 0/9 میلی‌متر بر دقیقه) و میزان انحراف پرتو (0، 0/2، 0/4 و 0/6 میلی‌متر) از مرکز لایه میانی به سمت فولاد به عنوان پارامترهای متغیر در نظر گرفته شدند و مقدار بهینه این متغیرها استخراج شد. میکروسکوپ نوری، میکروسکوپ الکترونی روبشی، پراش اشعه ایکس، سختی سنجی و آزمون برش جهت ارزیابی ریزساختار و خواص مکانیکی مورد استفاده قرار گرفتند.

## 2- انجام آزمایش‌ها

در این تحقیق یک میلگرد فولاد رسوب سخت شونده 17-4PH به قطر 32 میلی‌متر به صورت آنیل شده و یک میلگرد آلیاژ Ti-6Al-4V به قطر 32 میلی‌متر به صورت آنیل انحلالی تهیه

ترکیبات بین فلزی  $\text{Cu}_2\text{Ti}+\text{CuTi}+\text{CuTi}_2$  و  $\text{TiFe}$ ،  $\text{Fe}_2\text{Ti}+\text{Ni}_3\text{Ti}+\text{NiTi}_2$  در اتصالات جوشکاری شده با مواد پرکننده وانادیوم، نیکل و مس مشاهده می‌شوند. آدوماکو و همکاران [9] از روش‌های جوشکاری پرتو الکترونی، جوشکاری لیزری پیوسته و جوشکاری لیزری پالسی برای اتصال آلیاژ Ti-6Al-4V و فولاد زنگ‌نزن 17-4PH با لایه میانی وانادیم استفاده کردند و ریزساختار و خواص مکانیکی را مورد مطالعه و بررسی قرار دادند. نتایج نشان می‌دهد که در نمونه جوشکاری شده با روش لیزری پالسی، ناحیه ترک در سطح مشترک فولاد وانادیوم وجود دارد. جوشکاری پرتو الکترونی یک اتصال سالم و بدون عیب را ایجاد می‌کند و شکست در لایه میانی وانادیوم رخ می‌دهد. وانادیوم اتصال مناسبی با تیتانیوم ایجاد می‌کند و در منطقه جوش نزدیک تیتانیوم، محلول جامد ( $\beta\text{Ti}, \text{V}$ ) مشاهده می‌شود. در منطقه جوش نزدیک فولاد، فازهای مشابه ((Fe,V)ss با ترکیبات مختلف دیده می‌شود. توماش چوکو و همکاران [10] ریزساختار و خواص مکانیکی اتصال بین آلیاژ Ti-6Al-4V و فولاد زنگ‌نزن 316L را با لایه میانی مس مطالعه نمودند. آن‌ها دریافتند که دو مورفولوژی متفاوت با توجه به انحراف پرتو از خط جوش می‌تواند به دست آید. انحراف پرتو به سمت تیتانیوم منجر به تشکیل مقدار قابل توجهی فاز  $\text{Fe}_2\text{Ti}$  می‌شود. انحراف پرتو به سمت فولاد از ذوب تیتانیوم و تشکیل ترکیبات بین فلزی شکننده در سطح مشترک تیتانیوم-منطقه مذاب جلوگیری می‌کند. استحکام اتصال به میزان ترکیبات بین فلزی بستگی دارد. بالاترین مقادیر استحکام نهایی (340-350 مگا پاسکال) برای جابجایی پرتو 0/25 - 0/5 میلی‌متر و برای سرعت جوشکاری 1/8 متر در دقیقه به دست آمد. توماش چوکو و همکاران [11] در تحقیقی دیگر، تشکیل ترکیبات بین فلزی در اتصال غیرهمجنس بین آلیاژ Ti-6Al-4V و فولاد زنگ‌نزن 316L را با لایه میانی مس مطالعه نمودند. آن‌ها دریافتند که افزودن لایه میانی مس با ضخامت 500 میکرون می‌تواند تشکیل ترکیبات بین فلزی را کاهش دهد. ترکیبات بین فلزی Cu-Ti و Cu-Fe-Ti باعث کاهش کمتر استحکام اتصال نسبت به نمونه بدون لایه میانی می‌شوند. استحکام کششی

در این تحقیق آمپر، ولتاژ، فاصله منبع پرتو تا قطعه کار و ضخامت لایه میانی (0/8 میلی متر) به عنوان پارامترهای ثابت و سرعت جوشکاری (0/7 و 0/9 متر بر دقیقه) و انحراف پرتو به سمت فولاد (0، 0/2، 0/4 و 0/6 میلی متر) به عنوان پارامترهای متغیر انتخاب شده‌اند. در جدول (3) پارامترهای تنظیم شده برای آزمایش نشان داده شده است.

شد. 16 نمونه به طول 30 میلی متر توسط دستگاه وایرکات از هریک از مواد اولیه بریده شد. در جداول (1 و 2) ترکیب شیمیایی این آلیاژها ارائه شده است. از مس خالص الکترولیتی (OFC) به صورت آنیل با ضخامت 0/8 میلی متر به عنوان لایه واسط (مطابق با استاندارد AMS 4500) استفاده شد.



شکل 1- دستگاه جوشکاری پرتو الکترونی مورد استفاده در این تحقیق الف- تجهیزات خلأ ب- محفظه داخلی و میز کار.

بعد از انجام جوشکاری به منظور بررسی ریزساختار و فازهای تشکیل شده، سطح مقطع نمونه‌ها در راستای طولی توسط وایرکات برش داده شد. بعد از انجام مراحل آماده سازی نمونه‌ها، هر یک از فلزات پایه به صورت جداگانه اچ شدند. به همین منظور برای اچ آلیاژ تیتانیوم Ti6Al-4V از محلول

جدول 1- آنالیز ترکیب شیمیایی نمونه فولاد رسوب سخت شونده 17-4PH.

| Fe       | Cr   | Ni   | P    | Si   |
|----------|------|------|------|------|
| Balanced | 16/5 | 4/2  | 0/03 | 0/93 |
| C        | S    | Cu   | Mn   |      |
| 0/07     | 0/02 | 4/12 | 0/82 |      |

جدول 2- آنالیز ترکیب شیمیایی نمونه آلیاژ Ti-6Al-4V.

| Al  | V   | Fe  | O   | C   | Ti       |
|-----|-----|-----|-----|-----|----------|
| 6/4 | 3/5 | 0/3 | 0/2 | 0/1 | balanced |

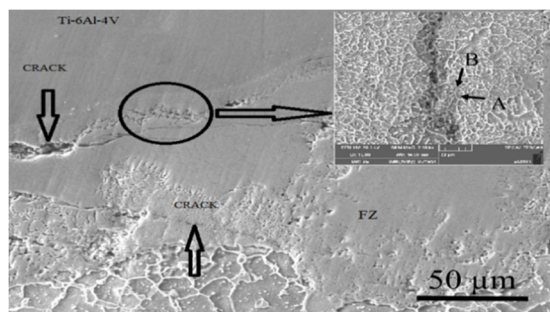
بعد از انجام برشکاری و آماده سازی نمونه‌های اولیه، لایه‌های اکسیدی موجود بر روی سطح نمونه‌های در معرض اتصال، توسط سمباده زنی ظریف حذف گردید. نمونه‌های تیتانیومی با محلول (MEK) و نمونه‌های فولادی و لایه واسط مس با محلول استون به طور کامل شستشو و چربی زدایی می‌شوند. نمونه‌های فولادی و فیکسچر جهت جوشکاری مغناطیس زدایی شدند. از دستگاه جوشکاری پرتو الکترونی با توان 15 کیلووات با حداکثر جریان 250 میلی آمپر و ولتاژ 60 کیلوولت برای اتصال دهی قطعات استفاده شد. مقدار خلأ قابل ایجاد در محفظه جوشکاری و محفظه تفنگ الکترونی حدود  $5 \times 10^{-5}$  میلی بار می‌باشد. در شکل (1) دستگاه جوش کاری پرتو الکترونی و همچنین تصویر تجهیزات مربوط به خلأ دستگاه نمایش داده شده است. شکل (1-الف) نمایشگر تجهیزات محفظه خلأ می‌باشد. این تجهیزات شامل سه پمپ روتاری، روتس و دیفیوژنی است تا محیط داخل محفظه را بتواند به فشار مناسب خلأ جهت ایجاد پرتو الکترونی برساند. شکل (1-ب) محفظه داخل دستگاه جوشکاری را نشان می‌دهد که این محفظه شامل موارد زیر می‌باشد: میز کار سه محور، کارگیر قطعه به صورت یک چهار نظام.

32 میلی‌متر و طول 30 میلی‌متر بریده شدند.

### 3- نتایج و بحث

#### 3-1 بررسی ساختار اتصال بدون لایه واسط

به منظور بررسی ساختار فصل مشترک اتصال مستقیم فولاد 17-4PH با آلیاژ Ti-6Al-4V، جوشکاری پرتو الکترونی این دو اتصال با ولتاژ 40 کیلوولت، جریان 50 میلی‌آمپر و سرعت 0/7 متر بر دقیقه انجام شد. بعد از اتمام جوشکاری، هنگام خارج کردن قطعات از فیکسچر جوشکاری، اتصال به سرعت از هم گسیخته شد. بررسی ریزساختاری جوش برای تجزیه و تحلیل علت این شکست ضروری می‌باشد. در شکل (2) تصویر میکروسکوپی الکترونی ناشی از کنتراست الکترون‌های برگشتی ارائه شده است. ترک فازهای A و B را با مورفولوژی‌های مختلف طی می‌کند که نشان دهنده مقاومت کم آن‌ها در برابر ترک می‌باشد. به منظور بررسی و شناسایی فازهای A و B، آنالیز نقطه‌ای انجام پذیرفت. نتایج در جدول (4) ارائه شده است. از نمودار فازی دوتایی Fe-Ti و Ti-Cr برای تشخیص این فازها استفاده می‌شود [13]. فاز بلوکی A ترکیبی از TiFe<sub>2</sub> می‌باشد که مقداری TiCr<sub>2</sub> در آن حل شده است. این فاز ابتدا در طی فرایند انجماد تشکیل می‌شود که احتمالاً به سبب نقطه ذوب بالای آن (حدود 1427 درجه سانتی‌گراد) می‌باشد. فاز شبیه استخوان ماهی (B) اطراف TiFe<sub>2</sub>، فاز TiFe می‌باشد که پس از TiFe<sub>2</sub> تشکیل می‌شود. نقطه ذوب فاز TiFe در حدود 1317 درجه سانتی‌گراد می‌باشد. بنابراین، تغییرات فاز در این منطقه شامل انجماد متجانس L → TiFe<sub>2</sub> و واکنش پریتکتیک TiFe → L + TiFe<sub>2</sub> می‌باشد.



شکل 2- تصویر میکروسکوپی الکترونی ناشی از کنتراست الکترون‌های

برگشتی از اتصال مستقیم فولاد 17-4PH به Ti-6Al-4V.

22H<sub>2</sub>O-2HNO<sub>3</sub>-1HF به مدت زمان 40 ثانیه و نیز برای اچ فولاد PH 17-4 از محلول 3HCl-1HNO<sub>3</sub> به مدت زمان 100 ثانیه استفاده شد. برای بررسی ریزساختار از میکروسکوپ نوری و میکروسکوپ الکترونی روبشی Vega/Tescan مجهز به EDS با حداکثر بزرگنمایی 50000 برابر استفاده شد. سطوح اتصال با به کارگیری کنتراست الکترون‌های برگشتی مورد مطالعه قرار گرفتند. برای بررسی آنالیز فازهای موجود در ریزساختار از دستگاه پراش اشعه ایکس مدل Equinox 6000 ساخت شرکت INEL با چشمه مس استفاده شد. جهت تفسیر و تعیین پیک‌های طیف از اطلاعات نرم‌افزار Xpert استفاده گردید.

جدول 3- پارامترهای مورد استفاده در این پژوهش.

| نمونه | سرعت<br>(متر بر دقیقه) | انحراف<br>پرتو (میلی‌متر) | ضخامت لایه میانی<br>(میلی‌متر) |
|-------|------------------------|---------------------------|--------------------------------|
| 1     | 0/7                    | 0                         | بدون لایه واسط                 |
| 2     | 0/7                    | 0                         | 0/8                            |
| 3     | 0/7                    | 0/2                       | 0/8                            |
| 4     | 0/7                    | 0/4                       | 0/8                            |
| 5     | 0/7                    | 0/6                       | 0/8                            |
| 6     | 0/9                    | 0                         | 0/8                            |
| 7     | 0/9                    | 0/2                       | 0/8                            |
| 8     | 0/9                    | 0/4                       | 0/8                            |
| 9     | 0/9                    | 0/6                       | 0/8                            |

سختی منطقه اتصال توسط دستگاه میکرو سختی سنجی مدل Easy way بر مبنای ویکرز اندازه‌گیری شد. برای این منظور فرورونده‌ای از جنس الماس با بار اعمالی 25 گرم و زمان 25 الی 30 ثانیه طبق استاندارد ASTM E384-05 مورد استفاده قرار گرفت. برای بررسی استحکام اتصال از آزمون برش استفاده گردید. از مهم‌ترین عوامل تعیین‌کننده استحکام اتصال‌های ایجاد شده به روش جوشکاری پرتو الکترونی، ترک‌های باقی‌مانده در فصل مشترک اتصال و همچنین میزان ترکیبات بین‌فلزی باقی‌مانده در سطح اتصال است. استحکام برشی نمونه‌های متصل شده در دمای اتاق طبق استاندارد ASTM D2295-96 ارزیابی شدند. برای این منظور هر یک از نمونه‌های تست برش به صورت استوانه‌هایی به قطر



## 3-2 بررسی ساختار اتصال با استفاده از لایه واسط مس

## 3-2-1 تاثیر انحراف پرتو بر ریزساختار اتصال در سرعت 0/7 متر بر دقیقه

در این بخش به بررسی ریزساختار و ترکیب شیمیایی اتصال در سرعت 0/7 متر بر دقیقه با چهار مقدار انحراف پرتو 0، 0/2، 0/4 و 0/6 میلی متر پرداخته می شود. در شکل (4) سطح مقطع اتصال این دو آلیاژ برای مقادیر مختلف انحراف پرتو نشان داده شده است. همان طور که مشاهده می شود در انحراف پرتو 0/6 میلی متر، مقدار کمی از لایه مس ذوب نشده در انتهای جوش باقی می ماند که به علت اتلاف شدید حرارت به دلیل رسانایی حرارتی بسیار بالای مس می باشد. می توان این عیب جوش را به عنوان یک ذوب ناقص در نظر گرفت.

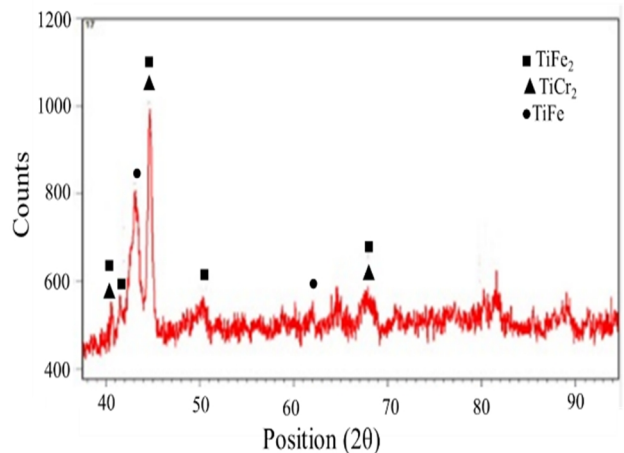
هرچند انحراف پرتو ایجاد شده به سمت فولاد باید باعث وارد شدن کمتر تیتانیوم به حوضچه جوش شده و از تشکیل ترکیبات بین فلزی بکاهد، اما تصاویر به دست آمده نشان می دهد که هنوز ترکیبات بین فلزی در حوضچه جوش به صورت پراکنده وجود دارند و باعث ایجاد ترک و جدایش در منطقه جوشکاری شده اند. برای مشخص شدن این موضوع، ترکیبات و فازهای ایجاد شده در حوضچه جوش با استفاده از SEM-EDS مورد بررسی قرار گرفتند. از نمودارهای فازی دو تایی Cu-Fe و Fe-Ti و نمودار فازی سه تایی Ti-Fe-Cu برای بررسی این فازها و واکنش های متالورژیکی در طول انجامد استفاده می شود [14-16].

همان طور که در شکل (5) مشاهده می شود ترکیبات بین فلزی ایجاد شده در حوضچه جوش باعث بروز ترک در منطقه جوش شده اند. به دلیل ساختار پیوسته این ترکیبات در کل جوش و عدم توزیع یکنواخت عناصر اصلی، این جدایش اتفاق افتاده است. با توجه به شروع ترک ها از فصل مشترک بین حوضچه جوش و فولاد، ترکیبات شیمیایی فازهای مختلف در این منطقه در انحراف پرتوهای مختلف مورد بررسی قرار گرفت (جدول 5). همان طور که مشاهده می شود در انحراف پرتوهای 0 و 0/2 میلی متر، فصل مشترک شامل ترکیب بین فلزی  $TiFe_2$  و در انحراف پرتوهای 0/4 و 0/6 میلی متر، فصل مشترک شامل

جدول 4- آنالیز نواحی نشان داده شده در شکل 2 برحسب درصد وزنی

| مناطق | Fe   | Ti | Al  | Cr  | Ni  | V   | فازهای تشکیل شده  |
|-------|------|----|-----|-----|-----|-----|-------------------|
| A     | 39   | 32 | 3/8 | 19  | 5   | 1/2 | $TiFe_2 + TiCr_2$ |
| B     | 40/4 | 39 | 7/2 | 8/2 | 3/5 | 1/7 | TiFe              |

از آزمون تفرق اشعه ایکس (XRD) برای بررسی دقیق تر و آنالیز فازهای تشکیل شده در سطح ترک استفاده شد. همان طور که در شکل (3) مشاهده می شود فازهای مضر  $TiFe_2$ ،  $TiFe$  و  $TiCr_2$  در اتصال ایجاد شده است که با اطلاعات به دست آمده از آنالیز نقطه ای مطابقت دارد. شدت پیک پراش نشان می دهد که ترک به صورت عمده در ناحیه غنی از  $TiFe_2$  وجود دارد.



شکل 3- الگوی پراش اشعه ایکس فصل مشترک اتصال مستقیم فولاد 17-4PH به Ti-6Al-4V.

بنابراین می توان نتیجه گرفت در اتصال مستقیم Ti-6Al-4V و فولاد 17-4PH، منطقه جوشکاری متشکل از ترکیبات بین فلزی  $TiFe_2$  و  $TiFe$  می باشد. از آنجایی که ترکیبات بین فلزی تشکیل شده بسیار ترد و شکننده می باشند تحمل تنش های حرارتی را نداشته و به سرعت پس از تشکیل ترک، به رشد خود ادامه می دهند و جدایش اتفاق می افتد. بنابراین برای ایجاد یک اتصال بادوام تر، استفاده از عنصر سوم به عنوان لایه واسط جهت تغییر ترکیب شیمیایی حوضچه جوش و کاهش یا حذف تشکیل ترکیبات بین فلزی در حوضچه مذاب لازم و ضروری می باشد.

این نوع ساختار را می توان یک کامپوزیت زمینه مسی تقویت شده با ترکیبات بین فلزی در نظر گرفت. واکنش متالورژیکی نسبتاً ساده می باشد. طبق نمودارهای تعادلی، فاز  $TiFe_2$  در ابتدا جوانه می زند و در حین خنک کاری به علت دمای بالای ذوب آن (1427 درجه سانتی گراد) در مقایسه با مس (1083 درجه سانتی گراد) به ساختار دندردریتی تبدیل می شود.

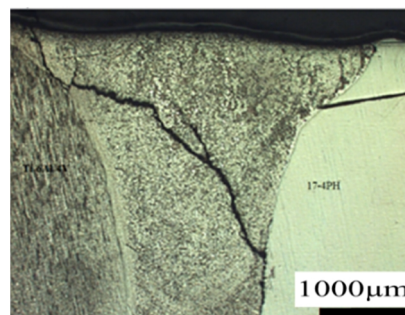
با مقایسه درصد وزنی عناصر مشهود است که مقادیر تیتانیوم و آهن به پارامترهای جوشکاری بستگی دارد. با انحراف پرتو جوشکاری از مرکز جوش به سمت فولاد سعی می شود تا درصد وزنی ترکیب تیتانیوم در حوضچه جوش کاهش پیدا کند و لایه واسط مس که سازگاری متالورژیکی بیشتری با آهن جهت تشکیل محلول جامد را دارد، فرصت داشته باشد تا این ترکیب را تشکیل داده و از حضور ترکیبات بین فلزی بکاهد یا این ترکیبات را حذف کند.

جدول 5- آنالیز نواحی نشان داده شده در شکل 5

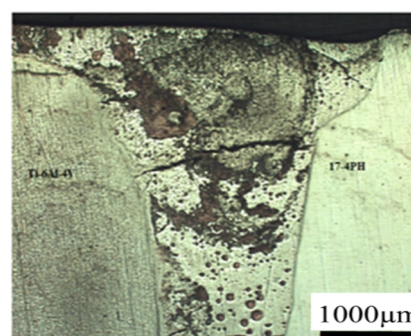
|                 |       | برحسب درصد وزنی |      |      |      |                  |
|-----------------|-------|-----------------|------|------|------|------------------|
| انحراف          | مناطق | Fe              | Ti   | Cu   | Cr   | فازهای تشکیل شده |
| پرتو (میلی متر) |       |                 |      |      |      |                  |
| 0               | A     | 53              | 26/6 | 4/6  | 12/8 | $TiFe_2$         |
| 0/2             | B     | 55/5            | 22/2 | 8/2  | 11/1 | $TiFe_2$         |
| 0/4             | C     | 58/8            | 14/5 | 10/8 | 12/9 | Fe+ $TiFe_2$     |
| 0/4             | D     | 15              | 9    | 74   | 2    | Cu(SS)           |
| 0/6             | E     | 61/3            | 13/1 | 11/4 | 11/2 | Fe+ $TiFe_2$     |
| 0/6             | F     | 18              | 6    | 72   | 4    | Cu(SS)           |

میزان حرارت ورودی و کنترل ترکیب شیمیایی حوضچه جوش دو پارامتر کلیدی جهت تحقق فرایند جوشکاری غیر هم جنس می باشند. در جوشکاری غیرهمجنس، انحراف پرتو یک پارامتر کلیدی برای کنترل نسبت بین مواد ذوب شده است، درحالی که سرعت جوشکاری بیشتر بر طول حوضچه جوش تاثیر می گذارد و به همین ترتیب، عمر حوضچه جوش را تعریف می کند. در این پژوهش برای تغییر ترکیب حوضچه جوش، چهار مقدار مختلف جابجایی پرتو از خط وسط جوش و دو مقدار

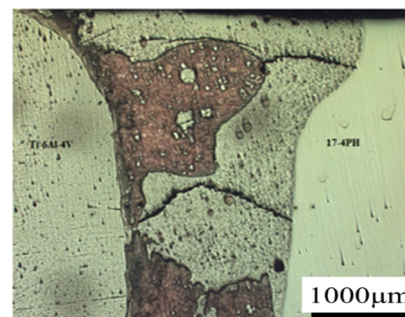
محلول جامد مس با ترکیبات بین فلزی  $TiFe_2$  توزیع شده در آن می باشد.



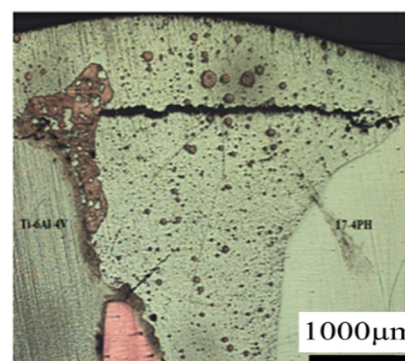
الف



ب



ج



د

شکل 4- تصویر میکروسکوپی نوری از سطح مقطع اتصال با سرعت 0/7 متر بر دقیقه الف- انحراف پرتو صفر ب- انحراف پرتو 0/2 ج- انحراف پرتو 0/4 د- انحراف پرتو 0/6 میلی متر.

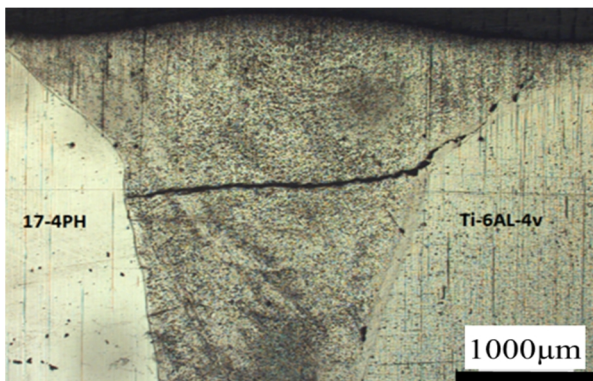


## 2-2-3 تاثیر انحراف پرتو بر ریزساختار اتصال در سرعت

سرعت خطی استفاده شد.

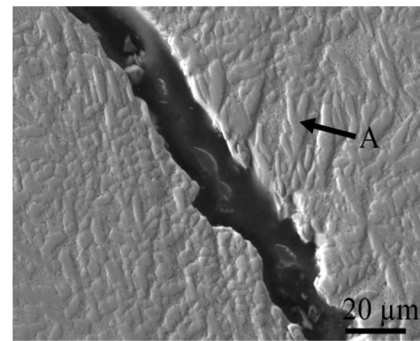
0/9 متر بر دقیقه

برای اینکه از ورود تیتانیوم به حوضچه جوش کاسته شود لازم است که حرارت ورودی جوش و عمر حوضچه جوش کاهش یابد که با افزایش سرعت جوشکاری می‌توان به این نتیجه رسید. برای این منظور، سرعت جوشکاری 0/9 متر بر دقیقه انتخاب می‌شود و انحراف پرتو مانند قسمت قبلی در چهار مقدار مشخص شده در نظر گرفته شد. همان‌طور که در شکل (6) مشاهده می‌شود ترک در عرض سطح مقطع اتصال در انحراف پرتو صفر ایجاد شده است. با افزایش سرعت جوشکاری از 0/7 به 0/9 متر بر دقیقه انتظار می‌رود که عمر حوضچه مذاب کوتاه‌تر گردد و نسبت ترکیب عناصر تیتانیوم و آهن به حداقل برسد و از تشکیل ترکیبات بین‌فلزی کاسته شود اما به علت انحراف پرتو صفر، نسبت بین این دو عنصر (آهن و تیتانیوم) به‌خوبی کنترل نشده است و فازهای ترد بین فلزی در زمینه تشکیل شده‌اند که باعث شروع ترک و جدایش از مرز بین حوضچه جوش و آلیاژ تیتانیوم به سمت مرکز جوش شده‌اند.

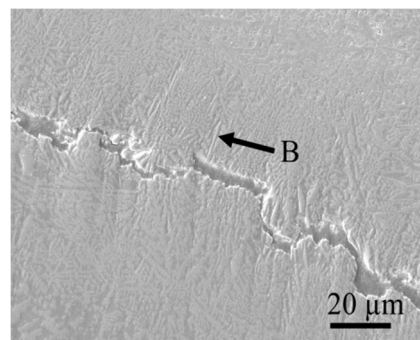


شکل 6- تصویر میکروسکوپی نوری از سطح مقطع اتصال با سرعت 0/9 متر بر دقیقه و انحراف پرتو صفر.

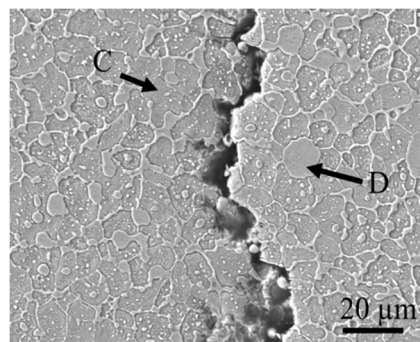
ریزساختار جوش نزدیک به آلیاژ تیتانیوم در شکل (7) نشان داده شده است. همان‌طور که در شکل (7-الف و 7-ب) (انحراف پرتوهای 0 و 0/2 میلی‌متر) مشاهده می‌شود در فصل مشترک اتصال ساختار دندردیتی تشکیل شده است. این ساختار بیانگر فاز ترد و شکننده  $TiFe_2$  می‌باشد که در حین انجماد سریع تیتانیوم شکل گرفته است. در انحراف پرتوهای 0/4 و 0/6



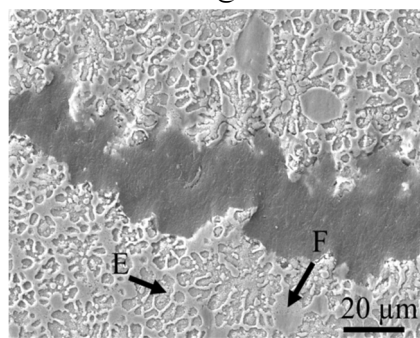
الف



ب



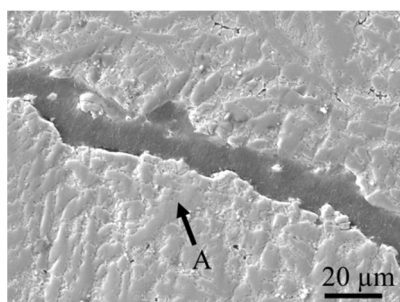
ج



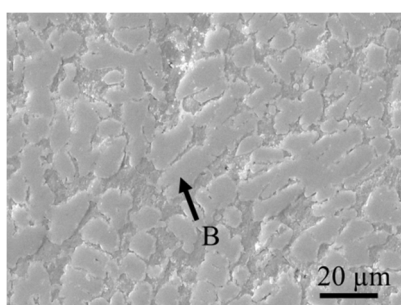
د

شکل 5- تصویر میکروسکوپی الکترونی روبشی از سطح مقطع اتصال با سرعت 0/7 متر بر دقیقه الف - انحراف پرتو صفر ب - انحراف پرتو 0/2 میلی‌متر ج - انحراف پرتو 0/4 میلی‌متر د - انحراف پرتو 0/6 میلی‌متر.

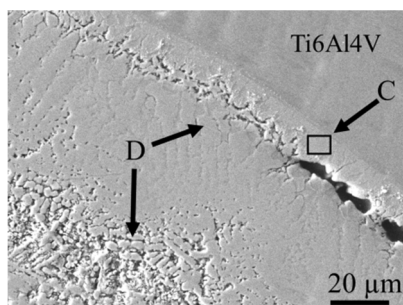
برای حرکت عناصر فولادی از سمت منطقه مذاب ایجاد می‌کند و بنابراین، انجماد حوضچه جوش از سمت آلیاژ تیتانیوم شروع می‌شود.



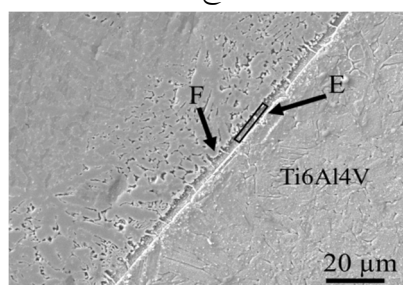
الف



ب



ج



د

شکل 7- تصویر میکروسکوپی الکترونی روبشی از سطح مقطع  
الف- انحراف پرتو صفر ب- اتصال با سرعت 0/9 متر بر دقیقه  
انحراف پرتو 0/2 میلی متر ج- انحراف پرتو 0/4 میلی متر  
د- انحراف پرتو 0/6 میلی متر

میلی متر، فصل مشترک اتصال شامل ترکیبات بین فلزی  $Ti+Ti_2Cu$  و  $TiFe$  می‌باشد. همان طور که در شکل (7-ج و 7-د) مشاهده می‌شود یک لایه واکنشی روشن در اطراف آلیاژ تیتانیوم (منطقه E و C) وجود دارد و واکنش یوتکتوئید  $\beta-Ti \rightarrow \alpha-Ti$  در این ناحیه رخ داده است. بنابراین، این منطقه از  $Ti+Ti_2Cu$  محلول جامد تیتانیوم با مقداری  $Ti_2Cu$  در آن تشکیل شده است. فازهای به شکل استخوان ماهی که در شکل (7-ج) مشاهده می‌شود ترکیبات بین فلزی  $TiFe$  می‌باشند. هرچند با انحراف پرتو به سمت فولاد سعی شده است که نسبت بین عنصر آهن و تیتانیوم در حوضچه جوش کنترل شود ولی با این وجود، هنوز ترک‌ها به طور کامل حذف نشده‌اند اما به مقدار قابل توجهی کاهش یافته‌اند.

در جدول (6) ترکیب شیمیایی فازهای مختلف در نمونه‌های جوشکاری شده با سرعت 0/9 متر بر دقیقه در مقادیر مختلف انحراف پرتو نشان داده شده است. با مقایسه درصد وزنی عناصر مشهود است که افزایش میزان انحراف پرتو از مرکز جوش به سمت فولاد منجر به کاهش درصد وزنی عنصر تیتانیوم در حوضچه جوش و افزایش درصد وزنی عناصر آهن و مس می‌شود.

جدول 6- آنالیز نواحی نشان داده شده در شکل 7 برحسب درصد وزنی.

| فازهای تشکیل شده | Cr   | Cu   | Ti   | Fe   | مناطق | انحراف پرتو (میلی متر) |
|------------------|------|------|------|------|-------|------------------------|
| $TiFe_2$         | 13/8 | 5/8  | 23/2 | 55/2 | A     | 0                      |
| $TiFe_2$         | 13/3 | 9/1  | 19/3 | 56/3 | B     | 0/2                    |
| $Ti+Ti_2Cu$      | 3/3  | 13/7 | 74/6 | 8/4  | C     | 0/4                    |
| $TiFe$           | 5/5  | 10/8 | 34/4 | 40/3 | D     | 0/4                    |
| $Ti+Ti_2Cu$      | 3/4  | 15/3 | 67/1 | 14/2 | E     | 0/6                    |
| $TiFe$           | 5/3  | 12/4 | 39/1 | 43/2 | F     | 0/6                    |

برای بررسی فازهای تشکیل شده، با در نظر گرفتن دمای تشکیل فازها (مس، آهن و ترکیبات بین فلزی) نتیجه‌گیری می‌شود که فصل مشترک تیتانیوم و منطقه مذاب در پایان منجمد می‌شود؛ بنابراین، تبلور محلول‌های جامد  $\gamma-Fe$  و مس موانعی را

### 3-3 بررسی خواص مکانیکی اتصال

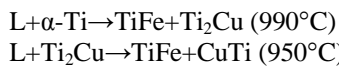
نمونه‌های جوشکاری شده با سرعت 0/7 متر بر دقیقه و 0/9 متر بر دقیقه با مقادیر مختلف انحراف پرتو که قبلاً ذکر شد، تحت آزمون سختی سنجی قرار گرفتند. براین اساس سختی سنجی در راستای عمود بر فصل مشترک اتصال در 9 نقطه که از سمت فلز پایه 17-4PH شروع شده و به سمت فلز پایه Ti-6Al-4V حرکت می‌کند، انجام شد و نتایج سختی برحسب ویکرز گزارش شدند. محل‌های سختی سنجی به‌گونه‌ای انتخاب شده‌اند که نقاط 1 و 9 در فلزات پایه و نقاط 7، 3، 2 و 8 در نواحی فصل مشترک حوضچه جوش و فلز پایه و نقاط 5، 4 و 6 در حوضچه جوش انتخاب شدند.

در نمونه جوشکاری شده بدون لایه میانی مس، سختی منطقه جوش در حدود 900 ویکرز می‌باشد. همان‌طور که از پروفیل میکروسختی در شکل (9) مشاهده می‌شود، میکروسختی در منطقه جوش با لایه میانی مس به دلیل انعطاف پذیری بالای مس کاهش می‌یابد. بیشترین میزان سختی در سطح مشترک حوضچه جوش و آلیاژ تیتانیوم و همچنین در سطح مشترک حوضچه جوش و فولاد مشاهده می‌شود که به سبب حضور ترکیبات بین فلزی با سختی بالا در این مناطق می‌باشد.

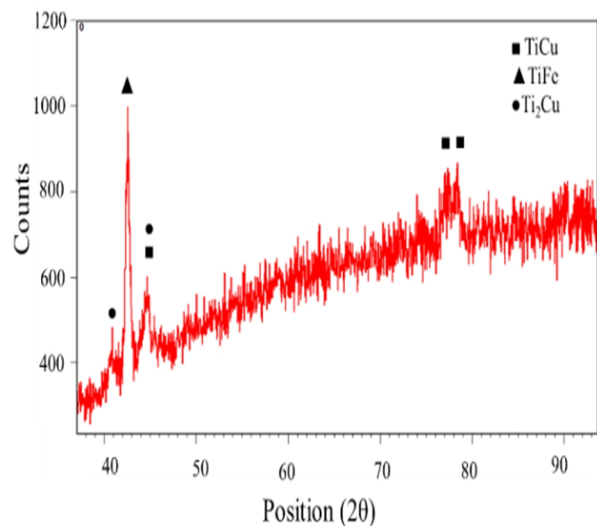
در نمونه‌های جوشکاری شده در سرعت 0/7 متر بر دقیقه و انحراف پرتو صفر و 0/2، ترکیب بین فلزی  $TiFe_2$  با سختی بالا در اتصال وجود دارد. حضور فازهای ترد و شکننده علت اصلی افزایش سختی در مرز بین حوضچه جوش و تیتانیوم و ایجاد ترک در سرتاسر جوش می‌باشد. در شکل (5) این ترک‌ها به وضوح قابل مشاهده می‌باشند. در نمونه‌های جوشکاری شده در سرعت 0/7 متر بر دقیقه و انحراف پرتو 0/4 و 0/6 میلی‌متر، میزان سختی کاهش یافته است. واضح است که ریزساختار  $Fe+TiFe_2$  و  $Cu(SS)$  می‌تواند سختی منطقه جوشکاری شده را کاهش دهد [6].

بیشترین میزان میکروسختی در فصل مشترک بین حوضچه جوش و آلیاژ تیتانیوم مشاهده می‌شود. بنابراین پلاستیسیته این منطقه کمترین مقدار می‌باشد. از افزایش پیک سختی‌ها در فصل مشترک بین حوضچه جوش و آلیاژ تیتانیوم مشخص می‌شود که

شکل‌گیری فازهای موجود می‌تواند با واکنش‌های موضعی زیر توضیح داده شود:



همان‌طور که در شکل (8) مشاهده می‌شود ترکیبات بین فلزی مضر  $Ti_2Cu$  و  $TiFe$  در میزان انحراف پرتو 0/6 میلی‌متر ایجاد شده است که با اطلاعات به دست آمده از آنالیز نقطه‌ای مطابقت دارد. شدت پیک پراش نشان می‌دهد که ترک به طور عمده در ناحیه غنی از  $TiFe$  وجود دارد. عامل اصلی ایجاد ترک‌ها در حوضچه جوش یا مرز بین حوضچه جوش و آلیاژ تیتانیوم همین ترکیبات بین فلزی می‌باشد که به صورت پیوسته در کل جوش پرکنده شده‌اند.



شکل 8- الگوی پراش اشعه ایکس از سطح مقطع اتصال با سرعت جوشکاری 0/9 متر بر دقیقه و میزان انحراف پرتو 0/6 میلی‌متر به سمت تیتانیوم.

افزایش سرعت جوشکاری منجر به کاهش ذوب آلیاژ تیتانیوم و همچنین افزایش مقدار عناصر فولاد می‌شود. با توجه به افزایش سرعت جوش و انحراف‌های پرتو ایجاد شده، اگرچه کاهش ترک‌ها و جدایش در منطقه جوش مشاهده می‌شود ولی ترک‌ها به‌طور کلی حذف نشده‌اند. بنابراین می‌توان نتیجه گرفت که لایه واسط به ضخامت 0/8 میلی‌متر نتوانسته است در جلوگیری از تشکیل ترکیبات بین فلزی بسیار موثر باشد.

برای بررسی خواص مکانیکی اتصال از استحکام برشی استفاده شد. بر این اساس نمونه‌های استوانه‌ای به قطر 32 میلی‌متر و طول 30 میلی‌متر از دو آلیاژ Ti-6Al-4V و فولاد 17-4PH تهیه گردید و سپس نمونه‌ها با استفاده از فیکسچر مخصوص تحت نیروی برشی قرار گرفتند.

نمونه جوشکاری شده با سرعت جوشکاری 0/9 متر بر دقیقه و میزان انحراف پرتو 0/6 میلی‌متر دارای بیشترین استحکام برشی معادل 160 مگاپاسکال بود. شکست در تمامی نمونه‌ها از فصل مشترک حوضچه جوش و آلیاژ تیتانیوم اتفاق افتاد که این مشخص می‌کند ضعیف‌ترین ناحیه در جوش، این فصل مشترک است و دلیل آن این است که ترکیبات بین‌فلزی ترد و شکننده از حوضچه مذاب و بخصوص از فصل مشترک تیتانیوم و حوضچه مذاب به طور کامل حذف نشده‌اند.

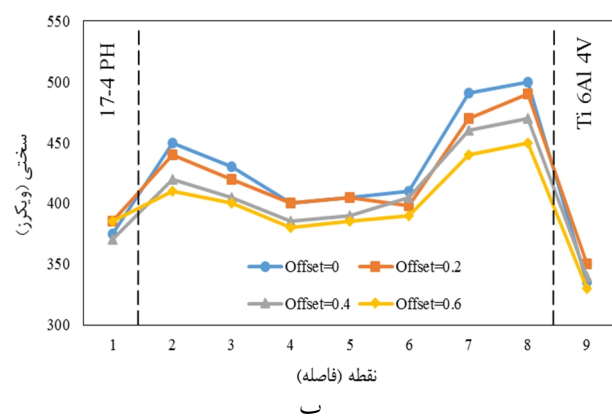
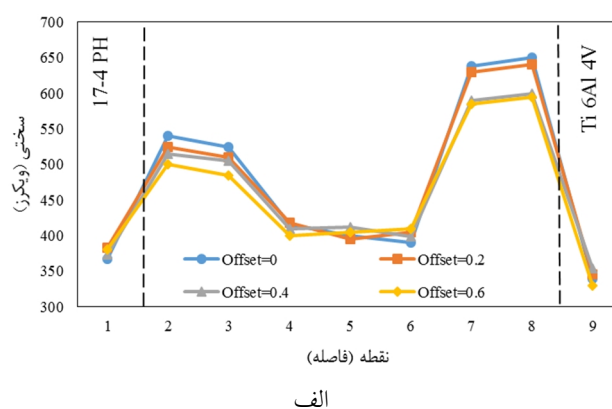
اگرچه ترکیبات بین‌فلزی در منطقه نزدیک تیتانیوم و حوضچه مذاب وجود دارند اما آن‌ها از ترکیبات بین‌فلزی Ti-Cu تشکیل شده‌اند که تردی کمتری نسبت به ترکیبات بین‌فلزی Ti-Fe دارد.

این مورد منجر به دستیابی یک اتصال بهتر می‌شود. تأثیر افزایش سرعت و انحراف پرتو به سمت فولاد در کیفیت اتصال نمونه‌های جوشکاری شده قابل‌مشاهده می‌باشد ولی هنوز با جوش ایده‌آل فاصله وجود دارد. بنابراین در کار آبی، ضخامت لایه واسط افزایش خواهد یافت تا یک اتصال بدون ترکیبات بین‌فلزی ایجاد شود.

#### 4- نتیجه‌گیری

در این پژوهش جوشکاری پرتو الکترونی فولاد زنگ‌نزن رسوب سخت شونده 17-4PH و آلیاژ Ti-6Al-4V بدون لایه واسط و با لایه میانی مس با ضخامت 0/8 میلی‌متر انجام پذیرفت و تأثیر پارامترهای جوشکاری بر ریزساختار و خواص مکانیکی اتصال حاضر بررسی شد. دو سرعت جوشکاری مختلف 0/7 و 0/9 متر بر دقیقه با چهار میزان انحراف پرتو (0، 0/2، 0/4 و 0/6 میلی‌متر) از مرکز لایه میانی به سمت فولاد برای انجام آزمایش‌های استفاده شد.

ترکیبات بین‌فلزی حذف نشده‌اند و باید با افزایش سرعت جوشکاری، عمر حوضچه جوش را کاهش و سرعت سرمایش را افزایش داد تا فرصت جهت تشکیل این ترکیبات به حداقل برسد و از میزان آن‌ها کاسته شود. همان‌طور که مشاهده می‌شود با افزایش سرعت جوشکاری از 0/7 متر بر دقیقه به 0/9 متر بر دقیقه، سختی کاهش یافته است که موید کاهش ترکیبات بین‌فلزی در منطقه اتصال می‌باشد. در انحراف پرتو صفر و 0/2 میلی‌متر، سختی در حدود 400 ویکرز مشاهده می‌شود که به دلیل فازهای ترد با سختی بالا می‌باشد که در حوضچه جوش تشکیل شده است. در انحراف پرتو 0/4 و 0/6 میلی‌متر، تشکیل فاز  $Ti_2Cu$  سبب می‌شود که سختی به شدت کاهش یابد. فاز  $Ti_2Cu$  محصول واکنش یوتکتیک  $L \rightarrow Ti_2Cu + TiCu$  می‌باشد و طبق نمودار تعادلی تیتانیوم-مس، یک ترکیب بین‌فلزی است ولی این فاز سختی و تردی به مراتب پایین‌تری از فاز TiFe دارد [7]. در نتیجه انعطاف‌پذیری اتصال به طور قابل توجهی بهبود می‌یابد.



شکل 9- پروفیل میکروسختی نقاط مختلف در انحراف پرتوهای مختلف الف- سرعت 0/7 متر بر دقیقه ب- سرعت 0/9 متر بر دقیقه.

- 2- Lippold, J.C., Kotecki, D.J., "Welding metallurgy and weldability of stainless steel", John Wiley & Sons, New Jersey, 2005.
- 3- Carreon, H., Carreon, M., Duenas, A., "Assessment of precipitates of aged Ti-6Al-4V alloy by ultrasonic attenuation". *Philos Mag*, vol.97, pp.58-68, 2017.
- 4- Jenney, C.L., Brien, A.O., "Welding Handbook: Electron Beam Welding", 8rd edn, American welding society, Miami, 1991.
- 5- Powers, D.E., "Electron Beam Welding-An Overview", *Proc. Int. Power. Beam. Conf.*, San Diego, vol.2, pp. 114-128, 1988.
- 6- Ting, W., Binggang, Z., Jicai, F., Qi, T., "Effect of copper filler metal on the microstructure and mechanical properties of electron beam welded titanium-stainless steel joint". *Mater Charact.* vol.73, pp.104-113. 2012,
- 7- Ting, W., Zhang, B., Feng, J., Tang, Q., "Electron beam welding of Ti-15-3 titanium alloy to 304 stainless steel with copper interlayer sheet". *Trans Nonferrous Met Soc China.* vol.20, pp.829-1834, 2011.
- 8- Ting, W., Zhang, B., Feng, J., "Influences of different filler metals on electron beam welding of titanium alloy to stainless steel". *Trans Nonferrous Met Soc China.* vol.24, pp.108-114, 2014.
- 9- Adomako, N.k., Kim, J.O., Lee, S.H., Noh, K.H., Kim, J.H., "Dissimilar welding between Ti-6Al-4V and 17-4 PH stainless steel using a vanadium interlayer". *Mater Sci Eng A.* vol.372, pp. 378-379, 2018.
- 10- Tomashchuk, I., Sallamand, P., Belyavina, N., Pilloz, M., "Evolution of microstructure and mechanical properties during dissimilar electron beam welding of titanium-stainless steel via copper interlayer. *Mater Sci Eng A.* vol.285, pp.114-122, 2013.
- 11- Tomashchuk, I., Sallamand, P., Belyavina, N., Pilloz, M., "Evolution of microstructures and mechanical properties during dissimilar electron beam welding of titanium alloy to stainless steel via copper interlayer". *Mater Sci Eng A.* vol.585, pp.114-122, 2013.
- 12- Wang, T., Zhang, B., Chen, G., Feng, J., "High strength electron beam welded titanium-stainless steel joint with V/Cu based composite filler metals". *Vacuum.* vol.94, pp.41-47, 2013.
- 13- Pardal, G., Ganguly, S., Williams, S., Vaja, J., "Dissimilar metal joining of stainless steel and titanium using copper as transition metal". *Int J Adv Manuf Technol.* vol.86: 1139-1150, 2016.
- 14- Murray, J.L., "The Cu-Ti(copper-titanium) system". *J Phase Equilib.* vol.4, pp. 81-95, 1983.
- 15- Chen, Q., Jin, Z.P., "The Fe-Cu system: a thermodynamic evaluation". *Metall Mater Trans A.* vol.26: 417-426, 1995.
- 16- Beek, J.A., Kodentsov, A.A., Loo, F.J.J., "Phase equilibria in the Cu-Fe-Ti system at 1123 K". *J Alloys Compd.* vol.217, pp. 97-103, 1995.

نتایج حاصل از این تحقیق به شرح ذیل می باشد:

- در امتزاج مستقیم تیتانیوم و فولاد، ساختار اتصال متشکل از ترکیبات بین فلزی  $TiFe$  و  $TiFe_2 + TiCr_2$  می باشد. این ترکیبات بین فلزی تشکیل شده بسیار ترد و شکننده می باشند و تحمل تنش های حرارتی را نداشته و به سرعت پس از تشکیل ترک، سبب ایجاد جدایش می شوند.

- استفاده از لایه واسط با ضخامت 8/0 میلی متر، سبب کاهش ترکها می شود ولی منجر به حذف کامل آنها نمی گردد.

- در نمونه جوشکاری شده بدون لایه میانی مس، سختی منطقه جوش در حدود 900 ویکرز و در نمونه های جوشکاری شده با لایه میانی مس در حدود 400 ویکرز می باشد. بیشترین میزان سختی در سطح مشترک حوضچه جوش و آلیاژ تیتانیوم و همچنین در سطح مشترک حوضچه جوش و فولاد مشاهده می شود که به سبب حضور ترکیبات بین فلزی با سختی بالا در این مناطق می باشد. با افزایش سرعت جوشکاری و میزان انحراف پرتو، سختی کاهش می یابد که به دلیل کاهش ترکیبات بین فلزی ترد و شکننده در ساختار اتصال می باشد.

- در اتصال تیتانیوم و فولاد با استفاده از لایه میانی مس، ساختار اتصال در حوضچه جوش و سطح مشترک حوضچه جوش و فولاد شامل محلول جامد مس و ترکیبات بین فلزی  $TiFe_2$  و در سطح مشترک حوضچه جوش و تیتانیوم شامل  $TiFe$  و  $Ti + Ti_2Cu$  می باشد.

- نمونه جوشکاری شده با سرعت جوشکاری 9/0 متر بر دقیقه و میزان انحراف پرتو 6/0 میلی متر دارای بیشترین استحکام برشی معادل 160 مگاپاسکال بود. شکست در تمامی نمونه ها در فصل مشترک حوضچه جوش و آلیاژ تیتانیوم اتفاق افتاد که نشان می دهد ضعیف ترین ناحیه در جوش، این فصل مشترک است.

#### منابع

- 1-AWS Technical Activities Committee, "Recommended practices for electron beam welding and allied processes", 4rd edn, American welding society, Miami, 2013.