



اندازه‌گیری خواص فیزیکی فولاد تحت تابش گاما

امیرسرداری، زهرا*^(۱) - عبدی، محمدرضا^(۱)

دانشگاه اصفهان، دانشکده علوم، گروه فیزیک

چکیده:

در این پژوهش پرکاربردترین فولادهای ضدزنگ در صنعت هسته‌ای از قبیل ۳۰۴، ۳۰۴L و ۳۱۶L تهیه و توسط لیزر برش داده شد. تابش دهی گاما بر روی نمونه‌ها با یک رادیوایزوتوپ ^{60}Co با دزهای ۱۰۰ و ۲۰۰ کیلوگری انجام شد. مقاومت نمونه‌ها به روش چهارپروب و مقاومت ویژه و رسانندگی الکتریکی نمونه‌ها از مقاومت محاسبه شد. با استفاده از قانون ویدمان-فرانتس رسانندگی حرارتی نمونه‌ها به دست آمد. همچنین خواص مغناطیسی با دستگاه مغناطش‌سنج نمونه‌ی ارتعاشی اندازه‌گیری شد. تغییرات در خواص ذکر شده قبل و بعد از تابش دهی در نمونه‌ها بررسی گردید.

کلمات کلیدی: فولاد ضدزنگ، چهارپروب، ویدمان فرانتس، مغناطش‌سنج ارتعاشی

Measuring physical properties of steel in Exposure to gamma

Amirsardari, Zahra¹- Abdi, Mohammad reza¹

¹Isfahan University, Faculty of Sciences, Department of Physics

Absrtact

In the present study, the most useful stainless steels of in nuclear industry, i.e. 304, 304L and 316L were provided and laser cut into 0.5*0.5 cm dimension. Gamma irradiation on samples was done with a ^{60}Co radioisotope to the doses of 100 and 200 kGy. The resistance of the samples was measured through the Four-Probe technique, and also the special resistance and the electrical conductivity of the samples were measured from resistance. The conductivity of the samples was obtained through Widman-Frantz. The magnetic properties of the samples were also measured by the Vibrating Sample Magnetometer. Changes in the aforementioned properties before and after the irradiation were investigated.



مقدمه:

فلزات و آلیاژها جامدهای بلوری هستند به طوری که اتم‌های یک فلز در شبکه‌های معینی قرار دارند که از تکرار آن‌ها جامد فلزی حاصل می‌شود. خواص مواد از جمله فلزات علاوه بر ترکیب شیمیایی به نوع پیوند بین آن‌ها، نحوه آرایش یا قرارگیری اتم‌ها در کنار یکدیگر، ساختار شبکه کریستال و زیر ساختار آن‌ها بستگی دارد به طوری که ممکن است با تغییر هر کدام از این عوامل مذکور خواص فیزیکی، مکانیکی، الکتریکی، جوشکاری و ... تغییر کنند. فولاد یکی از مهمترین آلیاژهاست که در طی قرون اخیر نقش مهمی در صنایع و پیشرفت کشورها داشته به طوری که به عنوان یک کالا و صنعت استراتژیک مورد توجه بوده است [۱]. ارائه‌های منظمی از آزمایش‌ها در باب اثرباش بر جامدها توسط دانشمندان وجود دارد. داود ایرجی در ایران تغییرات میزان سخت شدگی سطحی فولاد ۳۰۴، ۳۱۶، ۳۲۱ را در شرایط مختلف تابش دهی مورد آزمایش قرارداد [۲]. در این پژوهش سه نوع فولاد ضدزنگ آستنیتی سری ۳۰۰ تهیه شد. بیش از ۶۰ درصد فولادهای آستنیتی مورد استفاده در صنایع و نیروگاه‌های هسته‌ای فولادهای ۳۰۴، ۳۱۶ و ترکیب-های کم‌کربن آن‌ها یعنی ۳۰۴L و ۳۱۶L هستند [۳، ۴]. ترکیب شیمیایی فولادهای مورد استفاده مطابق استاندارد در جدول‌های زیر آورده شده‌اند. مقدارهای ذکر شده حداکثر میزان مجاز درصد وزنی می‌باشند.

جدول شماره (۱). ترکیب شیمیایی فولاد ضدزنگ ۳۰۴

عنصر	S	C	Mn	P	Si	Cr	Ni	Fe
درصد وزنی	۰/۰۳۰	۰/۰۸۰	۲/۰	۰/۰۴۸	۱/۰	۱۸/۰	۱۰	تعداد

جدول شماره (۲). ترکیب شیمیایی فولاد ضدزنگ ۳۰۴L

عنصر	S	C	Mn	P	Si	Cr	Ni	N	Fe
درصد وزنی	۰/۰۳۰	۰/۰۳۰	۲/۰	۰/۰۴۵	۰/۷۵۰	۲۰	۸-۱۲	۰/۱۰	تعداد

جدول شماره (۳). ترکیب شیمیایی فولاد ضدزنگ ۳۱۶L

عنصر	S	C	Mn	P	Si	Cr	Ni	N	Fe
درصد وزنی	۰/۰۳۰	۰/۰۳۰	۱/۴۰	۰/۰۴۵	۰/۴۷۰	۱۸	۱۳/۴۰	۰/۱۰	تعداد



روش کار:

تاثیر تابش دهی بر نمونه‌ها:

از آن جا که برش فلزات با لیزر بسیار دقیق بوده و هیچ خطایی ندارد، نمونه‌ها در ابعاد ۵ میلی‌متر در ۵ میلی‌متر با لیزر برش داده شدند. سپس نمونه‌ها با استفاده از سیستم صنعتی IR-136 واقع در سازمان انرژی اتمی تهران، تحت تابش گاما با رادیویزوتوپ کبالت-۶۰ در دزهای ۱۰۰ و ۲۰۰ کیلوگری قرار گرفتند. استفاده از پرتوی گاما به این علت است که تابش دهی با گاما مزایای بسیاری نسبت به روش‌های دیگر دارد. پس از آماده‌سازی نمونه‌ها مقاومت فلزات به روش چهارپروب در آزمایشگاه دانشگاه صنعتی اصفهان اندازه‌گیری شد. با برقراری جریان‌های مختلف و اندازه‌گیری ولتاژ بین دو اتصال وسطی با استفاده از ولت‌متر با مشخصات (KEITHLEY 2182 nvm)، نمودار پتانسیل برحسب جریان رسم شد. از نمودارهای V-I مقاومت و سپس با استفاده از رابطه‌ی زیر، مقاومت ویژه نمونه‌ها محاسبه شد.

$$R = \rho \frac{l}{A} \quad (1)$$

l فاصله بین دو پروب وسطی و A سطح مقطع نمونه است.

با در دسترس داشتن مقاومت ویژه با استفاده از رابطه‌ی (۲) و (۳) برای محاسبه رسانندگی الکتریکی و حرارتی (قانون ویدمان - فرانتس به شرط اینکه رسانش تنها توسط الکترون‌ها انجام شده باشد) استفاده کردیم.

$$\sigma = \frac{1}{\rho} \quad (2)$$

$$\frac{k_e}{\sigma} = \frac{\pi^2}{3} \left(\frac{K_B}{e}\right)^2 T = LT \quad (3)$$

L عدد لورنتس و یک ثابت نظری است. L مستقل از دما است و مقدار آن برابر $\frac{\Omega W}{K^2}$ 2.443×10^{-8} و برای فلزات مختلف مشابه است و به خواص مواد بستگی ندارد، K_B ثابت بولتزمن با مقدار عددی $1.38 \times 10^{-23} J/K$ و K_e رسانندگی گرمایی ناشی از الکترون‌های رسانش است [۵]. سپس خاصیت مغناطیسی نمونه‌ها مورد بررسی قرار گرفت؛ چون که در بین روش‌های مغناطیسی، روش نمونه‌ی مرتعش متداول‌تر است خاصیت مغناطیسی نمونه‌ها به وسیله‌ی



دستگاه مغناطش سنج ارتعاشی دانشگاه کا شان انجام پذیرفت. تمام اندازه‌گیری‌ها در دمای اتاق انجام شده است.

الف) نتایج تاثیر تابش بر خواص R, ρ, σ و K نمونه‌ها:

جدول شماره (۴). مقدارهای R, ρ, σ و K برای نمونه‌های شاهد.

نمونه‌های بدون تابش	فاصله دو پروب $(\text{mm}) \pm 0/1$	مقاومت $10^{-4} (\Omega)$ $\pm 0/001$	مقاومت ویژه $(\mu\Omega.m)$	رسانندگی الکتریکی $(1/\Omega.m) \times 10^5$	رسانندگی حرارتی $(W/m.k)$
۳۰۴	۱/۵	۲/۴۸۷	۴/۱۴ $\pm 0/۴۴$	۲/۴۱ $\pm 0/۲۵$	۱/۷۵ $\pm 0/۱۸$
۳۰۴L	۱/۶	۶/۵۶۶	۱۰/۲۵ $\pm 1/۰۵$	۰/۹۷ $\pm 0/۰۹$	۰/۷۰ $\pm 0/۰۶$
۳۱۶L	۱/۷	۲/۸۶۸	۴/۲۱ $\pm 0/۴۷$	۲/۳۷ $\pm 0/۲۳$	۱/۷۲ $\pm 0/۱۷$

جدول شماره (۵). مقدارهای R, ρ, σ و K برای نمونه‌ها با دز ۱۰۰ کیلوگری.

نمونه‌های ۱۰۰ kGy	فاصله دو پروب (mm)	مقاومت $10^{-4} (\Omega)$	مقاومت ویژه $(\mu\Omega.m)$	رسانندگی الکتریکی $(1/\Omega.m) \times 10^5$	رسانندگی حرارتی $(W/m.k)$
۳۰۴	۱/۸	۲/۲۴۸	۳/۱۲ $\pm 0/۲۹$	۳/۲۰ $\pm 0/۲۹$	۲/۳۳ $\pm 0/۲۱$
۳۰۴L	۲/۱	۹/۹۱۲	۱۱/۸۰ $\pm 1/۰۳$	۰/۸۴ $\pm 0/۰۷$	۰/۶۱ $\pm 0/۰۵$
۳۱۶L	۱/۴	۱/۷۷۴	۳/۱۶ $\pm 0/۳۳$	۳/۱۵ $\pm 0/۳۳$	۲/۲۹ $\pm 0/۲۴$

جدول شماره (۶). مقدارهای R, ρ, σ و K برای نمونه‌ها با دز ۲۰۰ کیلوگری.

نمونه‌های ۲۰۰ kGy	فاصله دو پروب (mm)	مقاومت $10^{-4} \Omega$	مقاومت ویژه $(\mu\Omega.m)$	رسانندگی الکتریکی $(1/\Omega.m) \times 10^5$	رسانندگی حرارتی $(W/m.k)$
۳۰۴	۱/۸	۳/۰۵۲	۴/۲۳ $\pm 0/۴۰$	۲/۳۵ $\pm 0/۲۲$	۱/۷۱ $\pm 0/۱۶$
۳۰۴L	۱/۱	۴/۶۲۴	۱/۰۵ $\pm 0/۱۳$	۹/۵۲ $\pm 1/۱۷$	۶/۹۳ $\pm 0/۸۷$
۳۱۶L	۱/۵	۲/۵۵۱	۴/۲۵ $\pm 0/۴۵$	۲/۳۵ $\pm 0/۲۴$	۱/۷۱ $\pm 0/۱۸$

در شرایط بدون تابش دهی مقاومت ویژه فولاد ۳۰۴L تقریباً ۲/۵ برابر دو نمونه‌ی دیگر است پس به همین میزان رسانندگی الکتریکی آن کمتر می‌شود. با توجه به نتایج بررسی ترادا بر روی عنصر کروم، هر چه کروم در آلیاژ مورد نظر بیشتر باشد رسانندگی حرارتی کاهش می‌یابد،



فولادهای پر آلیاژ رسانندگی حرارتی کمتری نسبت به فولادهای کم آلیاژ در دمای اتاق دارند [۶]. در نتیجه فولاد ۳۰۴L دارای کمترین رسانندگی حرارتی است. در دز ۱۰۰ کیلوگری باز هم فولاد ۳۰۴L مقاومت ویژه بیشتری نسبت به دو نمونه‌ی دیگر دارد. افزایش مقاومت ویژه فولاد ۳۰۴L در دز ۱۰۰ کیلوگری در دمای اتاق را می‌توان به نقص‌ها و تهی‌جای ناشی از تشعشع‌ها و برهم‌کنش الکترون‌ها با تهی‌جاها نسبت داد. همچنین نقص‌های نقطه‌ای در کریستال باعث وقفه در دوره تناوب شبکه شده و مقاومت ویژه را افزایش می‌دهند. رسانندگی الکتریکی فولاد ۳۰۴L کاهش یافته زیرا نقص‌های به وجود آمده باعث انحراف الکترون‌ها شده و به نظر می‌آید که ساختار، کمی بی‌نظم شده و چنین ساختار بی‌نظمی یک میانگین مسیر کوتاهی برای حرکت الکترون‌ها دارد. اگر سرعت الکترون‌ها کم شود تحرک حامل‌ها کم می‌شود در نتیجه هر تابشی که باعث بی‌نظمی در ساختار کریستال شود باعث افزایش مقاومت ویژه و کاهش رسانندگی الکتریکی می‌شود و با کم شدن سرعت الکترون‌ها رسانندگی حرارتی کم شده است [۷]. مقاومت ویژه فولاد ۳۰۴ و ۳۱۶L در دز ۱۰۰ کیلوگری در دمای اتاق کاهش یافته است و این موضوع کاملاً با آزمایش کیشولوفسکی در باب مقاومت فولاد ۳۰۴ در دمای اتاق سازگار است، همچنین دز ۱۰۰ کیلوگری چنان بر روی دونوع فولاد تاثیر گذاشته است که این انرژی زیاد باعث کندن الکترون‌های مقید به هسته (لایه‌های داخلی) شده در نتیجه الکترون‌های آزاد بر عیب‌ها غلبه کرده و باعث کاهش مقاومت ویژه و افزایش رسانندگی حرارتی و الکتریکی شده اند [۸]. در ۲۰۰ کیلوگری فولاد ۳۰۴ و ۳۱۶L با افزایش دز، یا در واقع با افزایش زمان تابش‌دهی، نقص‌ها و تهی‌جاها در آن‌ها افزایش یافته در نتیجه باعث افزایش مقاومت ویژه شده‌اند و به دنبال آن رسانندگی الکتریکی کاهش یافته است. همچنین عیوب ریز ساختاری باعث کاهش رسانندگی حرارتی شده است. علت اصلی کاهش و تنزل در رسانندگی حرارتی بعد از تابش، تغییر مسیر الکترون‌ها و فونون‌ها در اثر عیوب ناشی از تشعشع‌ها است [۶]. فولاد ۳۰۴L رفتاری متفاوت از دو فولاد دیگر را نشان می‌دهد که ممکن است ائتلاف انرژی، مانع از انتشار بینابینی‌ها شده و مقاومت ویژه را کاهش و رسانندگی الکتریکی و حرارتی را افزایش داده است. همچنین افزایش رسانندگی بدین دلیل است که تابش طولانی مدت در دز ۲۰۰ کیلوگری باعث جدا شدن الکترون‌های لایه داخلی شده و افزایش غلظت حامل‌ها بر عیوب غلبه کرده در نتیجه مقاومت ویژه کاهش پیدا کرده است [۹]. با افزایش دز تابش‌دهی مقاومت ویژه و رسانندگی فولادها به سمت نمونه‌های شاهد میل می‌کنند که در جدول (۶) به خصوص در مورد فولاد ۳۱۶L کاملاً آشکار است.

ب) نتایج تابش بر خواص H_c و M_s (نیروی وادارندگی و مغناطش اشباع) نمونه‌ها:



جدول شماره (۷). نتایج M_s و H_c نمونه‌های شاهد.

نمونه‌ها			خواص مغناطیسی
۳۱۶L	۳۰۴L	۳۰۴	
۵۷/۶۳	۵۹/۵۴۷	۵۵/۱۹۶	نیروی وادارندگی (Oe)
۱/۵۴۴	۳/۶۶۳	۶/۵۶۹	مغناطش اشباع (emu/g) ± 0.0001

جدول شماره (۸). نتایج M_s و H_c نمونه‌ها در دز ۱۰۰ کیلوگری.

نمونه‌ها			خواص مغناطیسی
۳۱۶L	۳۰۴L	۳۰۴	
۵۶/۹۹۹	۶۳/۵۵	۵۸/۰۲	نیروی وادارندگی (Oe)
۱/۲۵۸	۳/۲۴۴	۵/۶۳۸	مغناطش اشباع (emu/g) ± 0.0001

جدول شماره (۹). نتایج M_s و H_c نمونه‌ها در دز ۲۰۰ کیلوگری.

نمونه‌ها			خواص مغناطیسی
۳۱۶L	۳۰۴L	۳۰۴	
۶۱/۷۴	۴۷/۹۸۷	۵۲/۹۳	نیروی وادارندگی (Oe)
۰/۱۹۳	۰/۶۲۷	۳/۵۵۸	مغناطش اشباع (emu/g) ± 0.0001

در شرایط بدون تابش دهی نیروی وادارندگی^۱ در فولاد ۳۰۴L از بقیه بیشتر است. بالا بودن نیروی وادارندگی بدان معناست که ماده مانند یک آهنربای پایدار عمل می‌کند و نمی‌خواهد به راحتی تغییر جهت دهد. باتوجه به بالا بودن اعداد نیروی وادارندگی مشخص می‌شود که نمونه‌های مورد

¹ Coercivity Force



آزمایش از نوع فرومغناطیس سخت می‌باشند. با افزایش دز پرتودهی مغناطش اشباع در نمونه‌ها کمتر شده و نیروی وادارندگی افزایش یافته است. عیب‌های به وجود آمده از تابش با دیواره‌های حوزه بر هم‌کنش داشته و مانع رشد دیواره‌ها می‌شوند در نتیجه با کاهش مغناطش اشباع روبه‌رو می‌شویم. نیروی وادارندگی حساس‌ترین نقش را در مواد فرومغناطیس دارد و قطعاً تابش بر روی آن اثر می‌گذارد و از آنجا که H_c به این معناست که مانع چرخش مغناطش شود پس نیروی وادارندگی افزایش می‌یابد [۱۰،۱۱]. همچنین کم‌بودن نیروی وادارندگی در ۲۰۰ کیلوگری نسبت به ۱۰۰ کیلوگری با وجود نقص‌های زیاده‌تر به ناهمسانگردی‌های موجود در ورقه‌های فولادهای تجاری مرتبط است. پس اعداد نشان می‌دهند که پرتودهی قطعاً بر روی خواص مغناطیسی نمونه‌ها اثر گذاشته است.

نتیجه‌گیری :

فولادهای مورد استفاده در دستگاه‌ها را براساس دز نامی تشعشعی آن‌ها دسته‌بندی می‌کنیم. در دستگاه‌هایی که مواد و خواص فیزیکی از اهمیت بالایی برخوردار هستند بهتر است که از فولادهای ۳۰۴L و ۳۱۶L استفاده شود زیرا زودتر به حالت شاهد می‌رسند. اما در دستگاه‌هایی که خواص فیزیکی فولاد در آن‌ها خیلی قابل اهمیت نیست بهتر است از فولاد ۳۰۴ استفاده شود.

مراجع:

1. W Smith, "Structure and Properties of Engineering Materials," Mc-Hill, 23 (1987).
۲. ایرجی، داود، نیتروژن دهی فولاد در محیط پلاسما، پژوهش فیزیک ایران، ۳، ۳، ص ۱۷۷، (۱۳۸۱).
3. V Gann and O V Ogorodnikova, "Simulation of Neutron-induced in Tungsten by Irradiation with Energetic Materials", Physical review **21**, 60 (2015).
4. J M K Wiezorek, Y Huang, F A Garner, P D Freyer, M Sagisaka and Y Isobe, "Transmission Electron Microscopy of 304-type Stainless Steel after Exposure to Neutron Flux and Irradiation Temperature Gradients", Nuclear materials **31**, 1822 (2014).
5. C Alp Bil, E Gerce kcioglu, M Bozoklu, B Saatçi, M Ari and F. Nair, " The electrical, thermal conductivity, microstructure and mechanical properties of Al-Sn-Pb ternary alloys", Materials and Design **25**, 1 (2015).



6. W Jens, L Fabian, W Sebastian, T Werner, “*The influence of heat treatment and resulting microstructures on the thermophysical properties of martensitic steels*”, Mater Sci **48**,8483 (2013).
7. I Lazanu and S Lazanu, “*The influence of initial impurities and irradiation conditions on defect production and annealing in silicon for particle detectors*”, Nuclear Instruments B **201**,491 (2003).
8. V N Kiselevskii, “*Influence of radiation damage on the cyclic crack resistance of austenitic steels and alloys*”, No:7,720 (1992).
9. M A Osman, M A Hefni, R M Mahfouz and M M Ahmad, “ *γ Irradiation effect on the electrical properties of Li_2O_4* ”, physicaB **301**,318 (2001).
10. R A Kempf, J Sacanell, J Milano, N Guerra Méndez, E Winkler, A Butera, H Troiani, M E Saleta and A M Fortis, “*Correlation between radiation damage and magnetic properties in reactor vessel steels*”, Science Direct, Journal of Nuclear Materials **445**,57 (2014).
11. T W Shyr, S J Huang and C S Wur, “*Magnetic anisotropy of ultrafine 316L stainless steel fiber*,” Science Direct, Journal of Magnetism and Magnetic Materials **419**, 400 (2016).