

به نام خدا



مرکز دانلود رایگان
مهندسی متالورژی و مواد

www.Iran-mavad.com



متالورژی جوشکاری

تعریف و انواع جوشکاری ذوبی

- روشی است که در آن از طریق ذوب کردن فلز پایه اتصال برقرار

می گردد و به سه گروه عمده طبقه بندی می شود:

- جوشکاری گاز

- جوشکاری قوسی

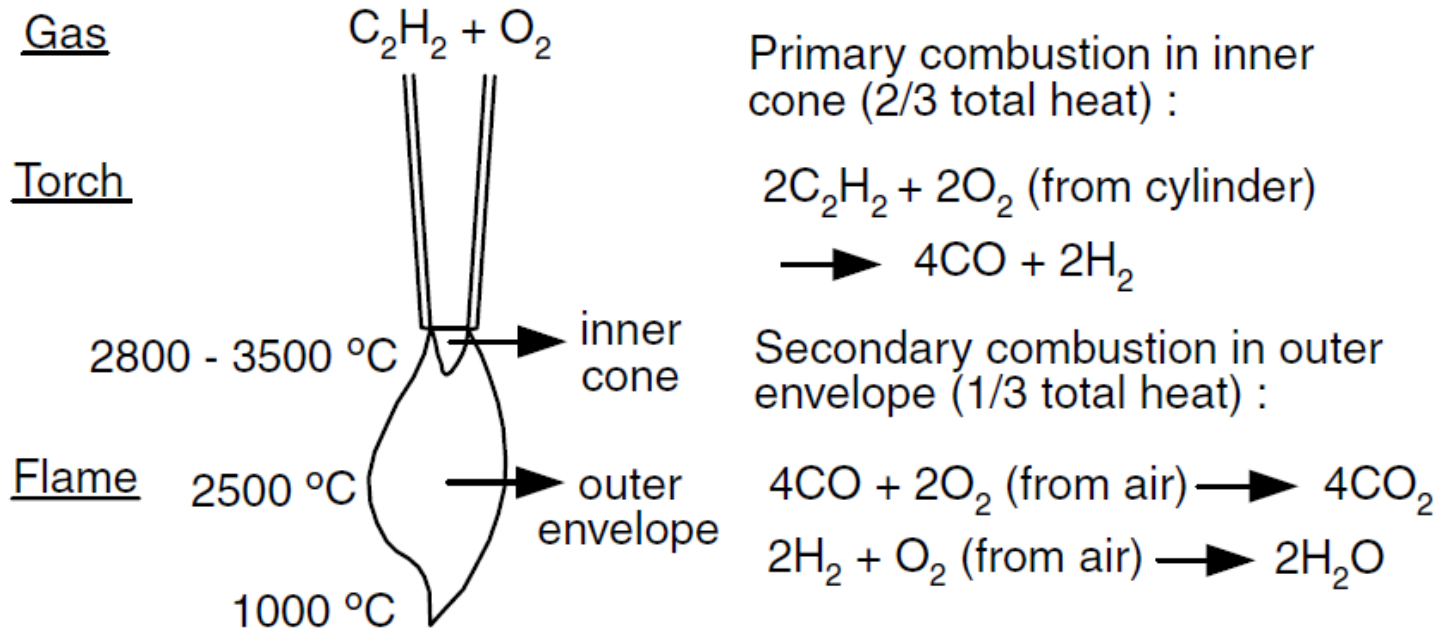
- جوشکاری با پرتو پر انرژی

جوشکاری با گاز

- جوشکاری اکسی استیلن

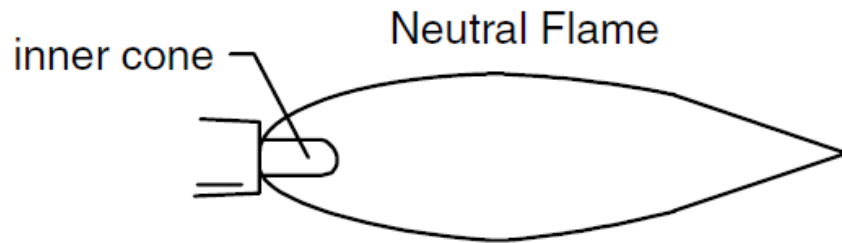
- در این فرایند ذوب فلز و فرایند جوشکاری از طریق حرارت تولید شده از واکنش یک گاز با اکسیژن انجام می شود.
- پر مصرف ترین گاز در فرایندهای جوشکاری با گاز اکسی استیلن می باشد.
- شعله اکسی استیلن می تواند بصورت اسیدی، خنثی و آمیابی باشد.
- می توان از یک فلاکس یا کمک ذوب جهت جلوگیری از اکسیداسیون سطحی استفاده کرد.

شماتیک شعله و واکنش های آن



شعله خنثی

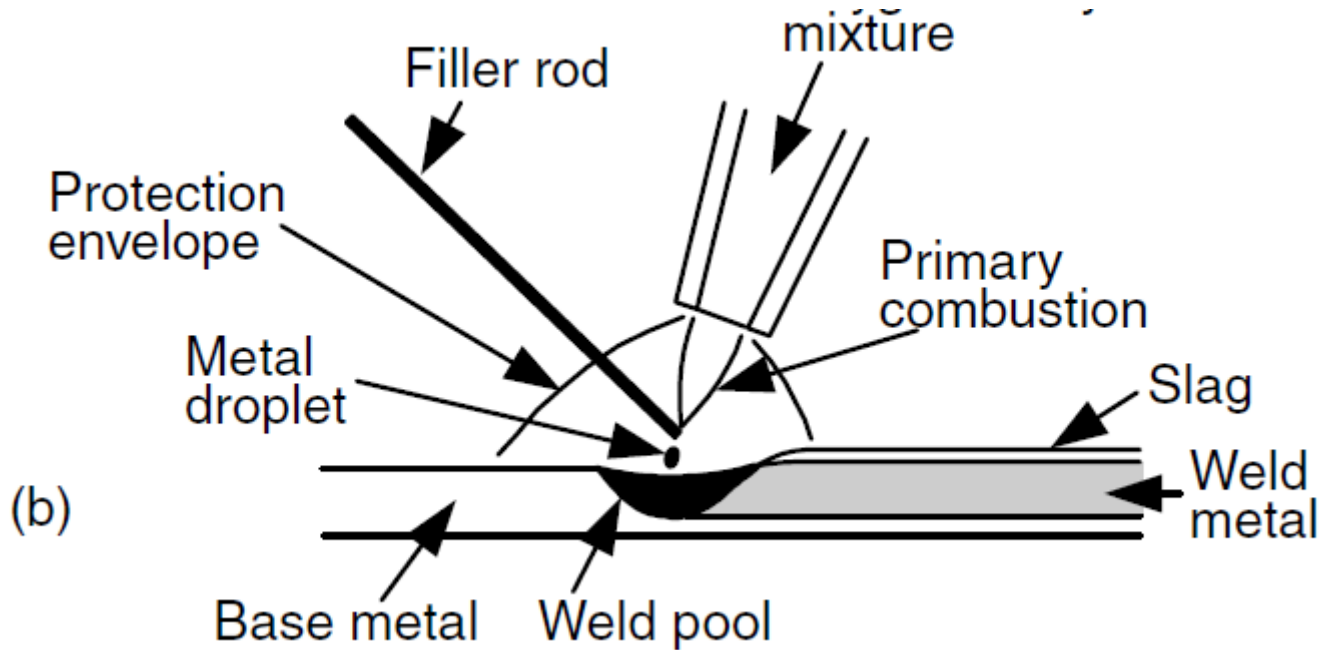
- زمانیکه نسبت اکسیژن با گازی استیلن (C_2H_2) برابر باشد، شعله خنثی است.
- شعله از یک مخروط بزرگ بیرونی و یک مخروط کوچک درونی تشکیل شده است.



- دوسوم انرژی جوشکاری از واکنش گاز با اکسیژن تامین می شود.
- یک سوم مابقی از تشکیل H_2O و CO_2 تولید می شود.

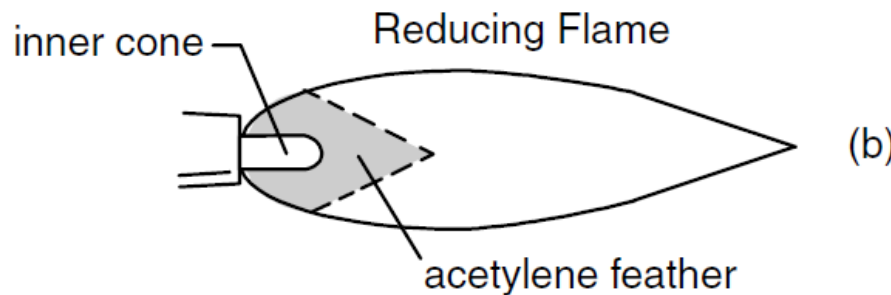
منطقه حفاظت

- در این منطقه گاز CO و H₂ که از احتراق اول بوجود آمده اند روی سطح قرار گرفته و با جذب اکسیژن از سطح حفاظت می کنند.



شعله آمیایی

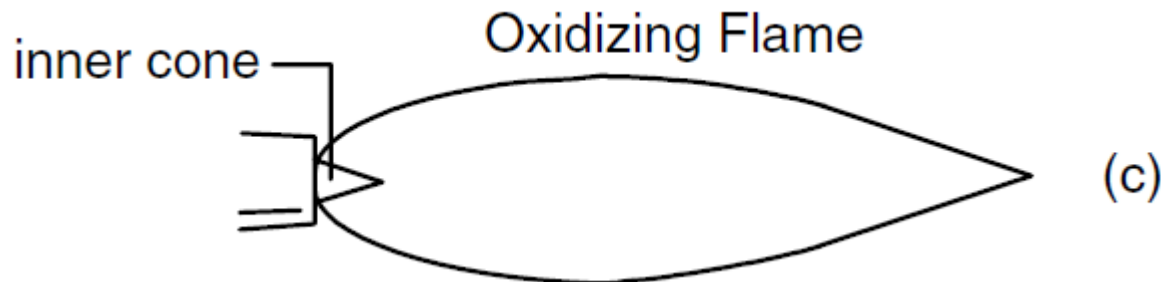
- زمانیکه نسبت استلین از اکسیژن بیشتر باشد شعله آمیایی خواهد بود.
- ویژگی این شعله آنست که بین منطقه مخروطی اول شعله و منطقه حفاظت، محدوده ای سبز رنگ دیده می شود.



- از شعله آمیایی برای جوشکاری آلیاژهای آلومینیوم و یا فولاد با کربن بالا استفاده می گردد.

شعله اکسیدی

- نسبت بیشتر اکسیژن به استیلن شعله اکسیدی را ایجاد خواهد کرد.
- در مرکز شعله (مخروط داخلی) رنگ شعله سفید رنگ است.
- برای جوشکاری برنج از این شعله استفاده می گردد.

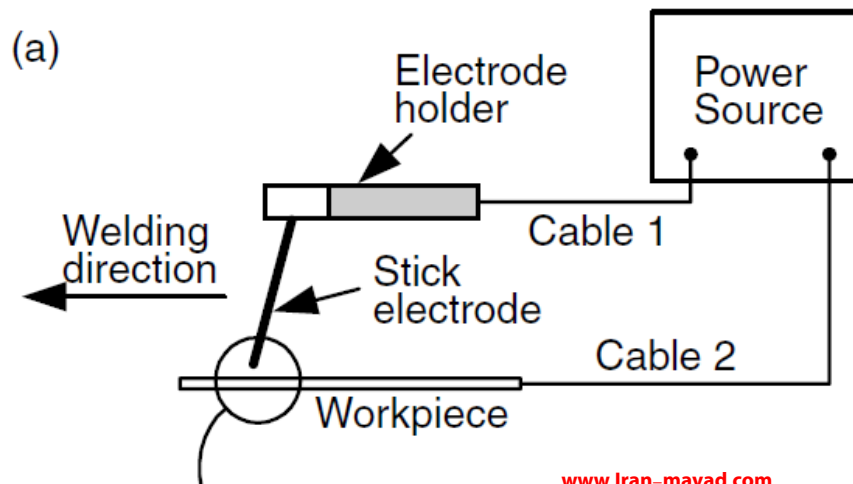


مزایا و معایب

- ارزان بودن
- قابل حمل بودن
- آسانی انجام عملیات
- ورودی حرارت بالا
- سرعت پایین جوشکاری
- برای جوشکاری فلزات فعال مانند تیتانیوم و زیرکونیم توصیه نمی شود (بدلیل حفاظت محدود)

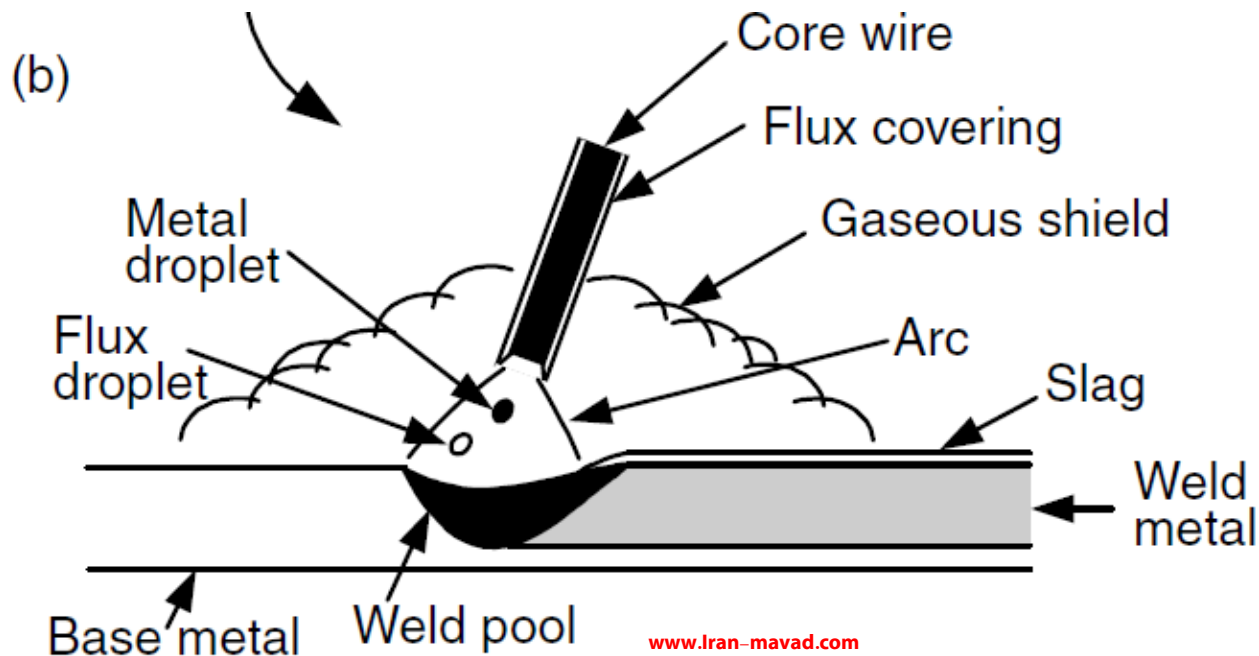
جوشکاری با الکتروود دستی (SMAW)

- جوشکاری از طریق ذوب فلز با استفاده از قوس بوجود آمده بین یک الکتروود غلاف دار و فلز پایه انجام می شود.
- در این روش جوشکاری فلز پایه به یک ورودی منبع تغذیه و الکتروود دستی به ورودی دیگر متصل می شود.



جوشکاری الکترو دستی

- مذاب قسمت فلزی الکتروود وارد موضیچہ شدہ و جوش را می سازد در حالیکہ مذاب فلاکس بیرونی سبک بودہ و روی موضیچہ را با سربارہ می پوشاند و آن را حفاظت می کند.



کارکرد غلاف الکتروود

- حفاظت

- ایجاد یک سپر گاز بر روی موضعه از طریق سوختن مواد آلی مانند سلولز $(C_6H_{10}O_5)_x$ در الکتروودهای سلولزی.
- در الکتروودهای آهنی سپر حرارتی از گاز CO_2 تشکیل شده و به این ترتیب از آن ها با عنوان الکتروودهای کم هیدروژن یاد می شود.
- الکتروودهای کم هیدروژن برای جوشکاری فلزات با استمکام بالا که ترکی هیدروژنی حساس هستند مناسب است.

کارکرد غلاف الکتروود

• امیا

- با افزودن مواد امیا کننده و یا عوامل فلاکس به کاهش میزان اکسیداسیون و تمیز شدن سطح کمک می کند.
- وجود سرباره بر روی منطقه جوش به کاهش میزان اکسیداسیون پس از اتمام جوشکاری نیز منجر می شود.

کارکرد غلاف

- تثبیت کننده قوس

- با افزودن موادی چون اکسالات پتاسیم و یا کربنات لیتیم به غلاف جوش این مواد تجزیه شده و هدایت پلاسمای قوس را افزایش می دهند.

- عناصر آلیاژی / پودر فلز

- به منظور تخریب ترکیب و آلیاژسازی

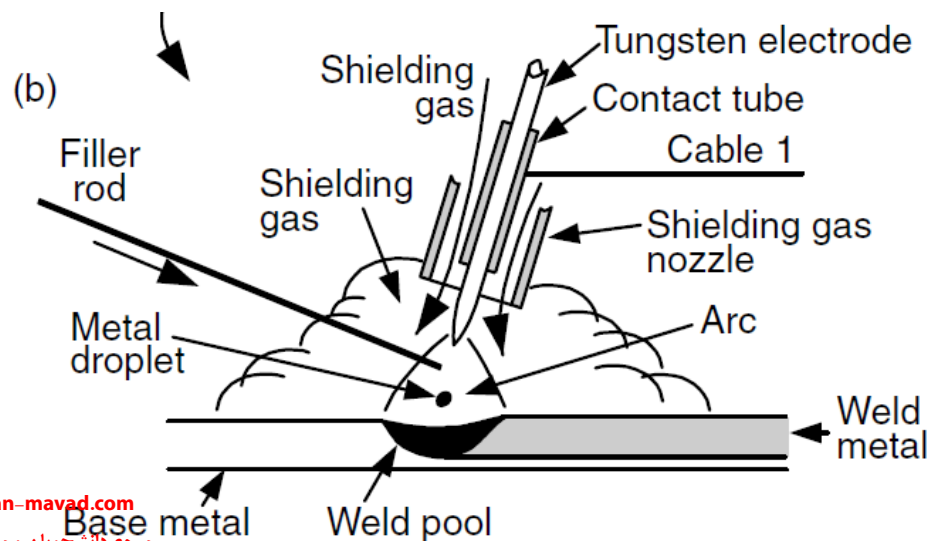
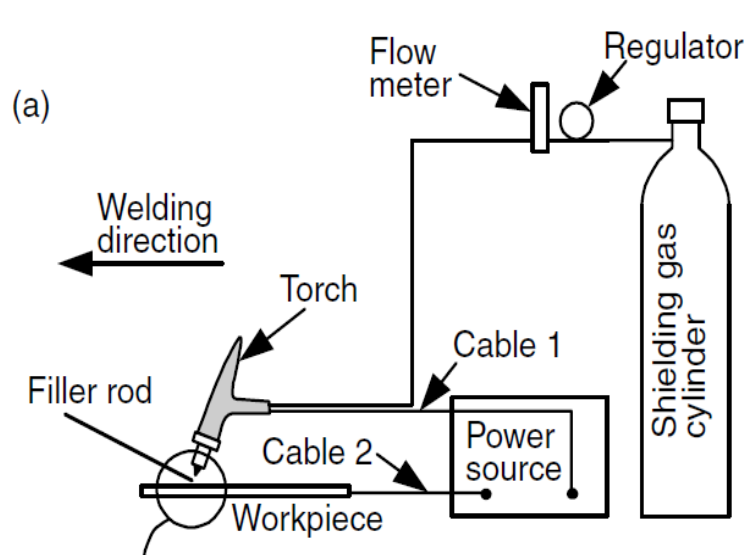
- افزایش حجم جوشکاری

مزایا و معایب

- ارزان بودن
- قابل حمل بودن
- آسانی انجام عملیات
- گاز محافظ برای جوشکاری فلزات فعال مانند آلومینیوم یا تیتانیوم
- نرخ جوشکاری محدود است زیرا با افزایش حرارت الکتروود غلاف جدا می شود.
- به دلیل طول محدود الکتروود نیاز به تعویض وجود دارد که سرعت جوشکاری را کاهش می دهد.

جوشکاری گاز- تنگستن (TIG)

- جوشکاری از طریق ذوب فلز با استفاده از یک قوس مابین الکتروود تنگستن (غیر مصرفی) و فلز پایه صورت می گیرد.
- گاز خنثی از طریق نازل بر روی موضعی مذاب دمیده می شود.
- گاهی نیز گاز غیر خنثی به سیستم تزریق می شود.

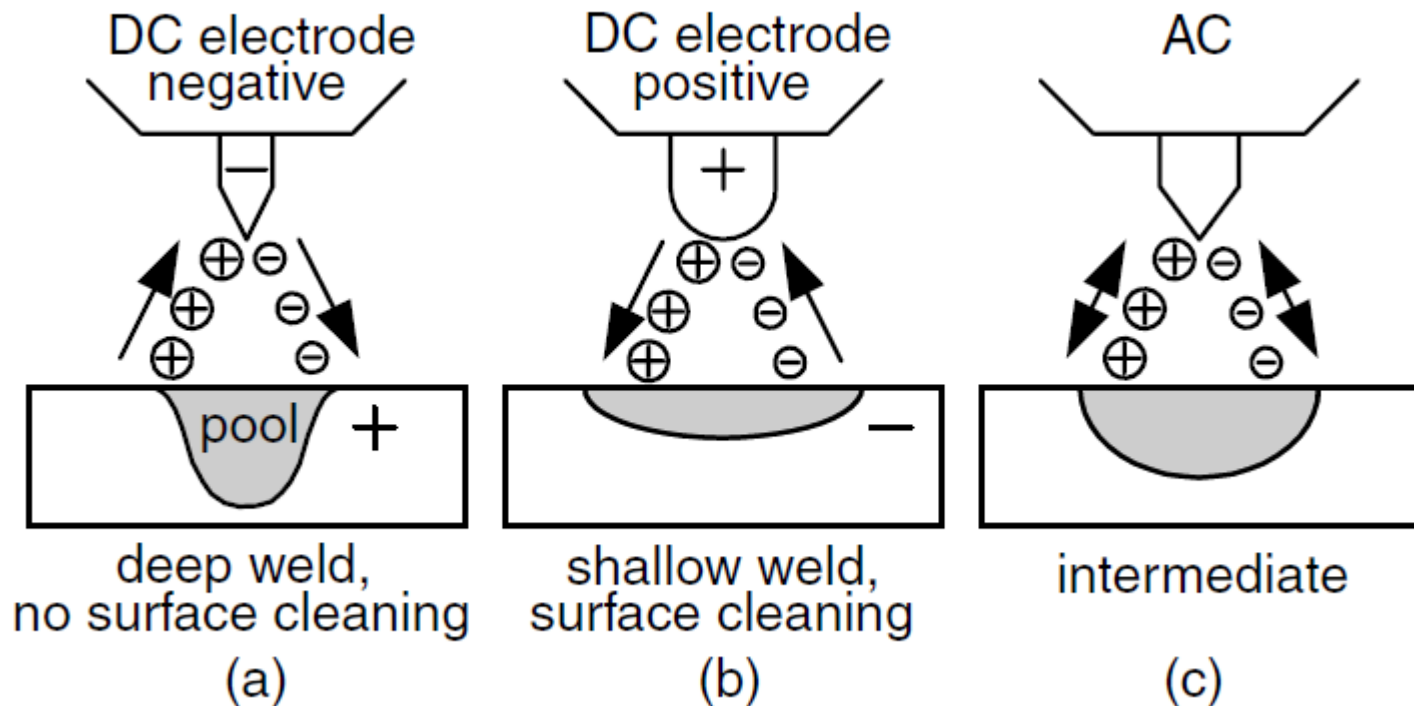


جوشکاری گاز- تنگستن (TIG)

• قطبیت

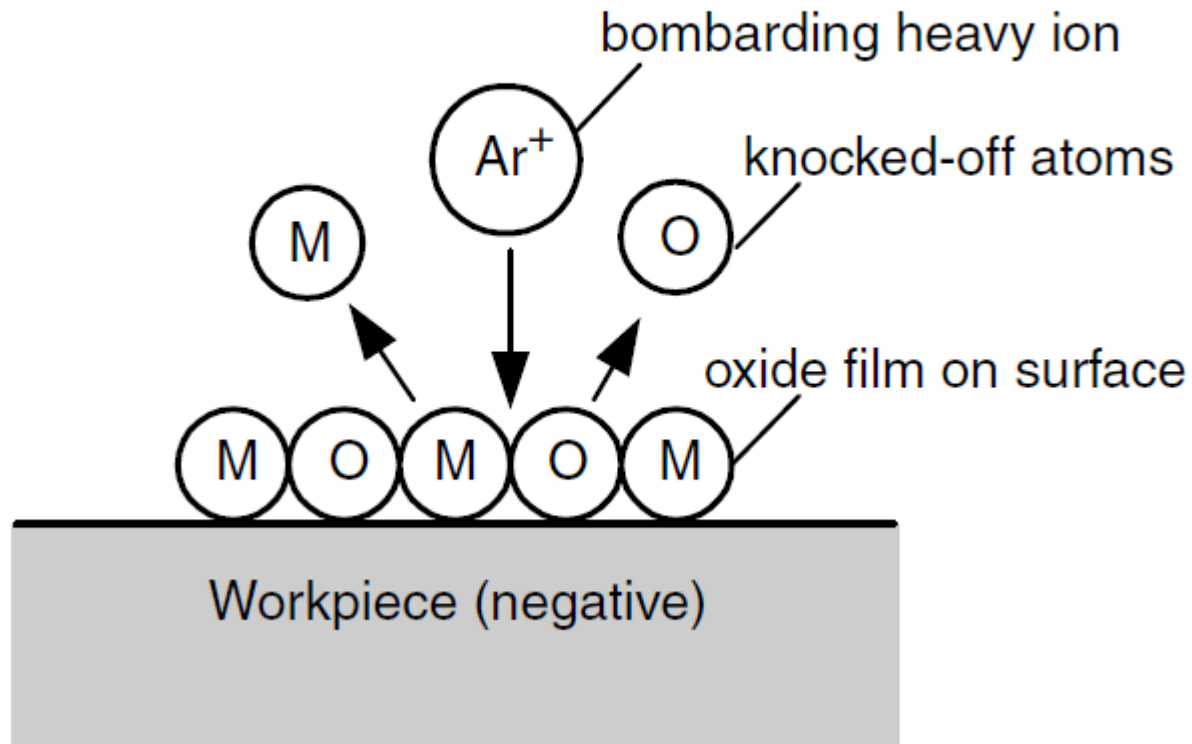
- قطب منفی - > عمق نفوذ در این حالت بیشتر است
- قطب مثبت - > انرژی کمتر بر روی قطعه تمرکز دارد و موضعه کم عمق است. / قطر الکتروود باید بزرگ تر باشد تا ذوب نگردد. / بدلیل حرکت یون های مثبت به سمت سطح فلز لایه های اکسیدی بر داشته می شوند. / برای جوشکاری ورق های نازک منیزیم و آلومینیوم مناسب است.
- جریان متناوب - > برای جوشکاری آلومینیوم بیشتر استفاده می شود و مسن هر دو روش را با هم دارد.

اثر قطبیت بر کیفیت جوش



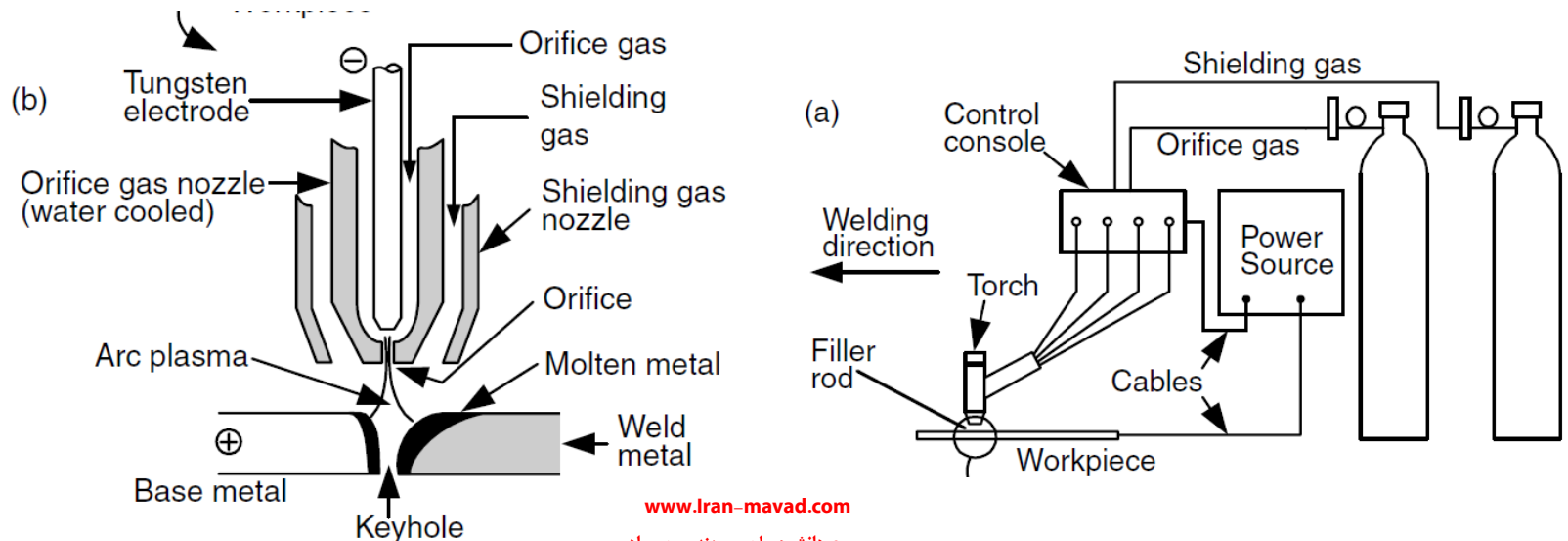
اثر اکسید زدایی یون آرگون

Cleaning action (electrode positive)



جوشکاری قوس پلاسما

- نوعی روش جوشکاری است که ذوب فلز از طریق یک قوس متمرکز بین الکترود تنگستن و فلز صورت می گیرد.
- دو خروجی گاز در این نوع جوشکاری وجود دارد.
- معمولاً از قطب منفی برای جوشکاری استفاده می شود.

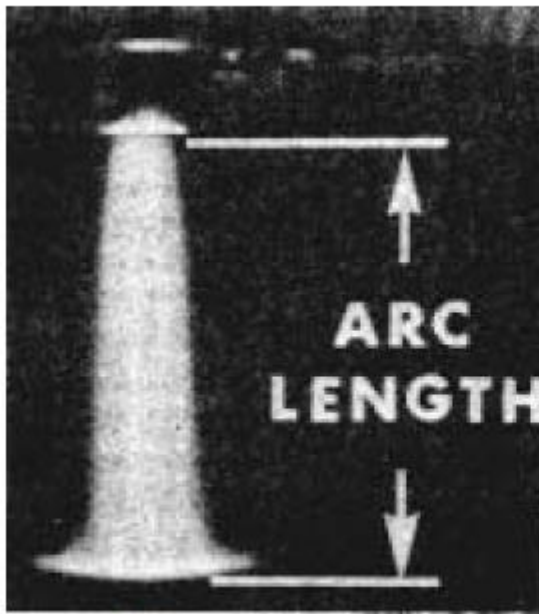


گازهای محافظ و خواص آنها

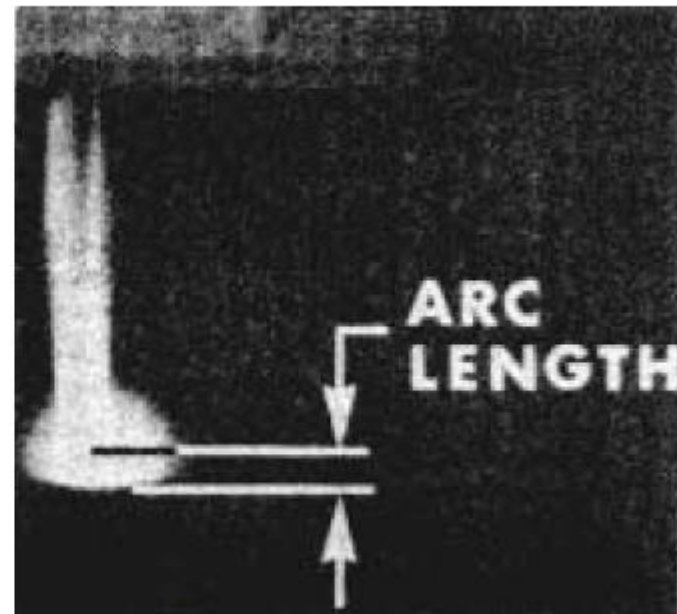
TABLE 1.2 Properties of Shielding Gases Used for Welding

Gas	Chemical Symbol	Molecular Weight (g/mol)	Specific Gravity with Respect to Air at 1 atm and 0°C	Density (g/L)	Ionization Potential (eV)
Argon	Ar	39.95	1.38	1.784	15.7
Carbon dioxide	CO ₂	44.01	1.53	1.978	14.4
Helium	He	4.00	0.1368	0.178	24.5
Hydrogen	H ₂	2.016	0.0695	0.090	13.5
Nitrogen	N ₂	28.01	0.967	1.25	14.5
Oxygen	O ₂	32.00	1.105	1.43	13.2

جوشکاری قوس پلاسما



Plasma arc

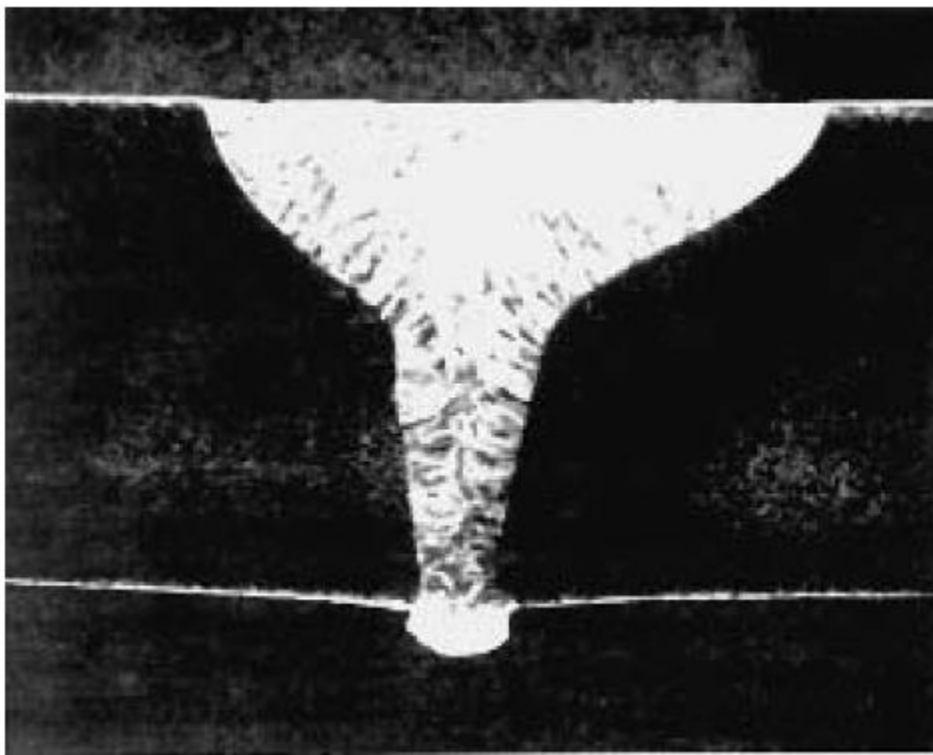


Gas tungsten arc

افزایش منطقه قوس با افزایش طول قوس در جوشکاری پلاسما اندک است

Keyhole

- سرعت بالای جوشکاری نسبت به جوشکاری با گاز (GTAW)



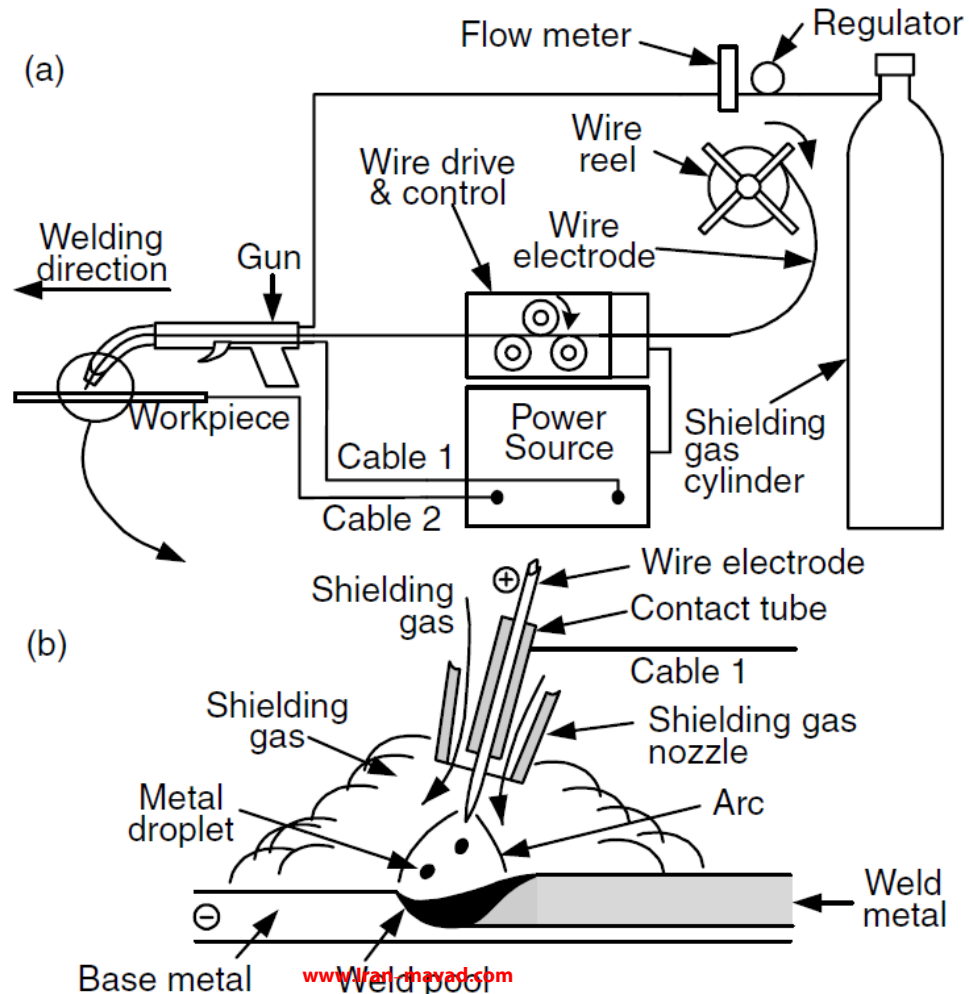
مزایا و معایب جوشکاری قوس پلاسما

- عدم نیاز به مهارت بالای جوشکار
- عدم نیاز به تجهیزات قوس جوشکاری
- عدم احتمال برخورد الکتروود تنگستن با فلز پایه و ایجاد آلودگی
- سرعت بالای جوشکاری
- قیمت بالای دستگاه
- متغیرهای زیاد تنظیم فرایند جوشکاری

جوشکاری قوس گاز (GMAW)

- در این فرایند جوشکاری ذوب فلز از طریق برقراری قوس بین یک سیم که بطور پیوسته به سیستم وارد می شود و فلز پایه انجام می شود.
- برای حفاظت موضعه معمولا از یک گاز خنثی مثل آرگون/هلیوم استفاده می گردد. به این ترتیب این روش جوشکاری MIG خوانده می شود.
- بعضا از یک گاز فعال مانند CO2 در این فرایند جوشکاری نیز استفاده می شود (MAG).
- پرکاربردترین روش در جوشکاری آلیاژهای آلومینیوم می باشد.

جوشکاری قوس گاز (GMAW)



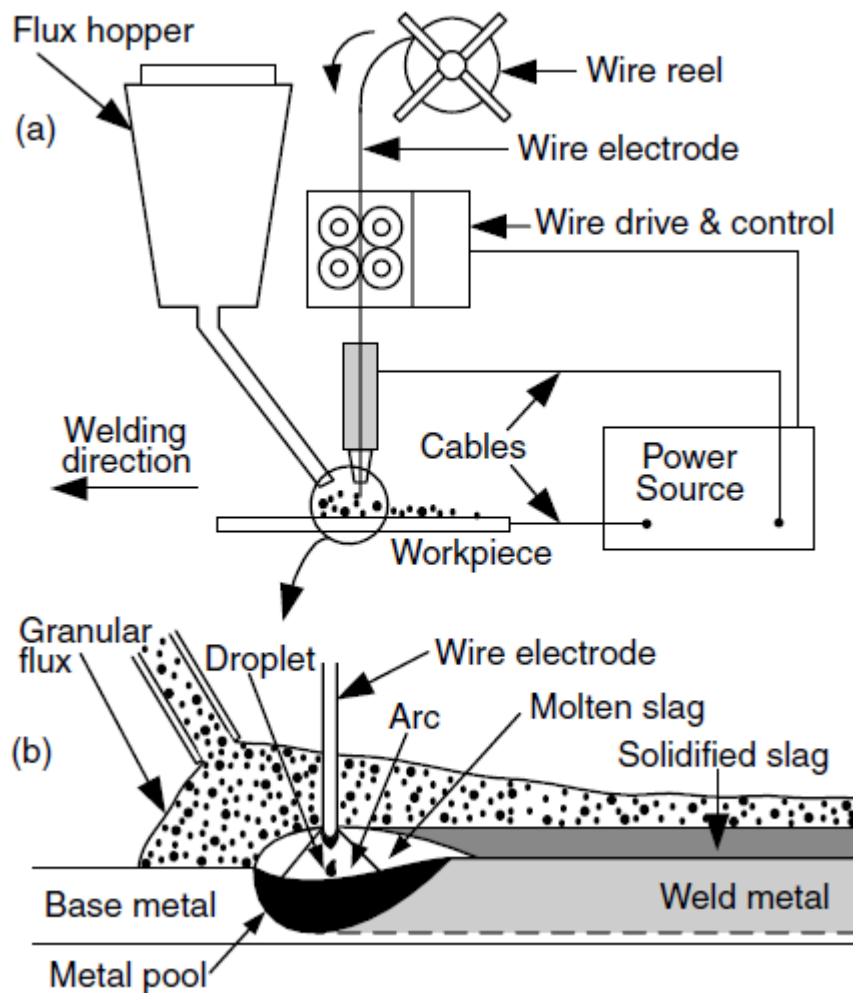
پایان

متالورژی جوشکاری

جلسه دوم

انتقال و توزیع حرارت

جوشکاری زیر پودری (SAW)



- جوشکاری بوسیله الکتروود مصرفی
- حفاظت از حوضچه بوسیله سرباره و فلاکس گرانوله
- از هیچ گاز محافظی استفاده نمی شود.
- DCEP جریان های پایین
- DCAC در جریان های بالا

مزایا و معایب SAW

- محدودیت هندسی جوشکاری

- مزایا

- جوش تمیز
- پودر فلز و آلیاژ سازها به پودر گرانول اضافه می شود.
- استفاده از دو یا چند الکتروود
- نفوذ بالا (جوش خطوط لوله)

انتقال حرارت

- انتقال حرارت بر
- تنش پسماند و تابیدگی
- تبدیلات فازی و در نهایت ریزساختار تاثیر گذار است.
- بازدهی انتقال حرارت
- مقداری از گرما به قطعه منتقل شده و مابقی جذب محیط می گردد.

$$\eta = \frac{Qt_{\text{weld}}}{Q_{\text{nominal}}t_{\text{weld}}} = \frac{Q}{Q_{\text{nominal}}} \longrightarrow \eta = \frac{Qt_{\text{weld}}}{EIt_{\text{weld}}} = \frac{Q}{EI}$$

حرارت ورودی

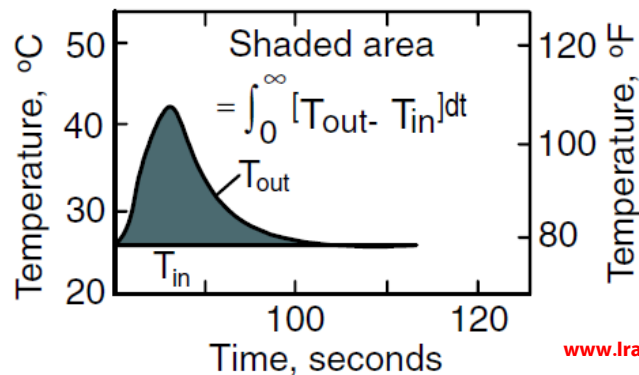
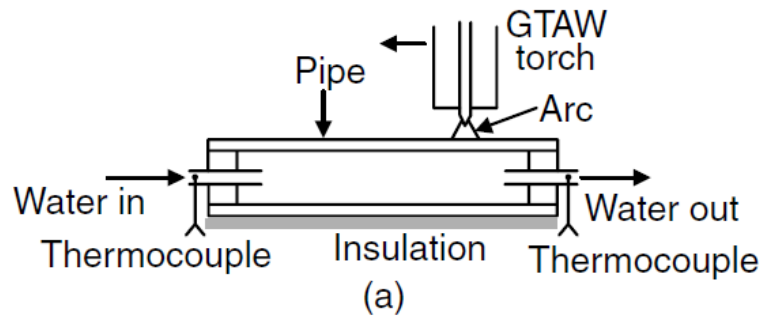
- $Q_{\text{nominal}} = E \times I$ ← حرارت ورودی
- $Q_{\text{nominal}} = (E \times I) / V$
- E پتانسیل جوشکاری، I جریان جوشکاری و V سرعت جوشکاری می باشد.

اندازه گیری بازدهی (روش کو)

- بازدهی حرارتی روش جوشکاری بوسیله کالوریمتر انجام می گیرد:

$$Qt_{\text{weld}} = \int_0^{\infty} WC(T_{\text{out}} - T_{\text{in}}) dt \approx WC \int_0^{\infty} (T_{\text{out}} - T_{\text{in}}) dt$$

- W نرخ جرم ورودی آب
- C گرمای مخصوص آب

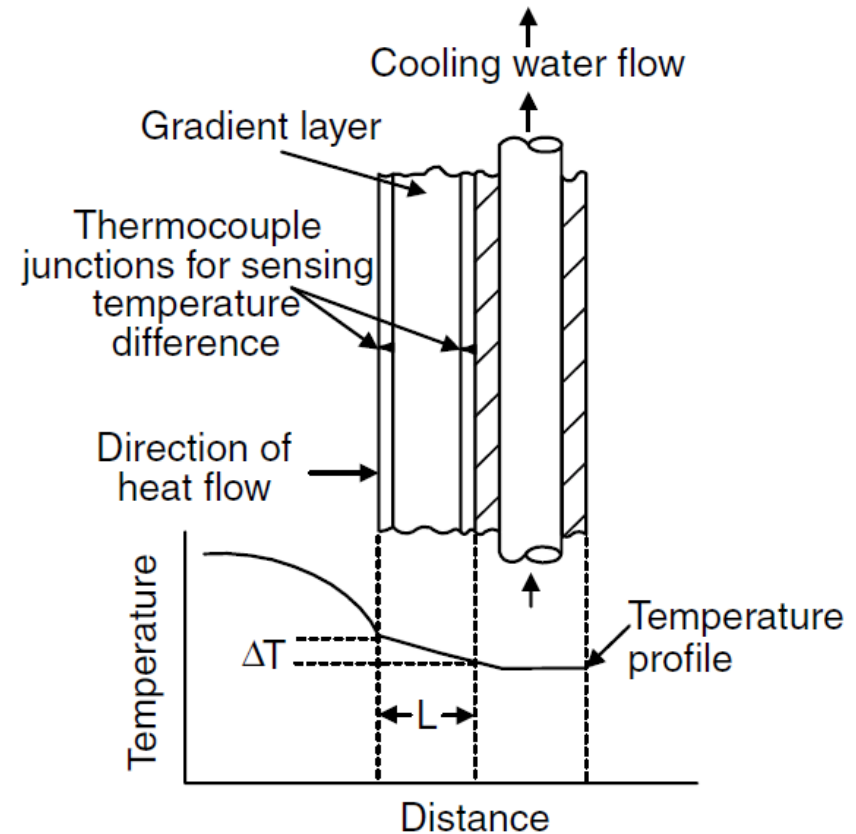
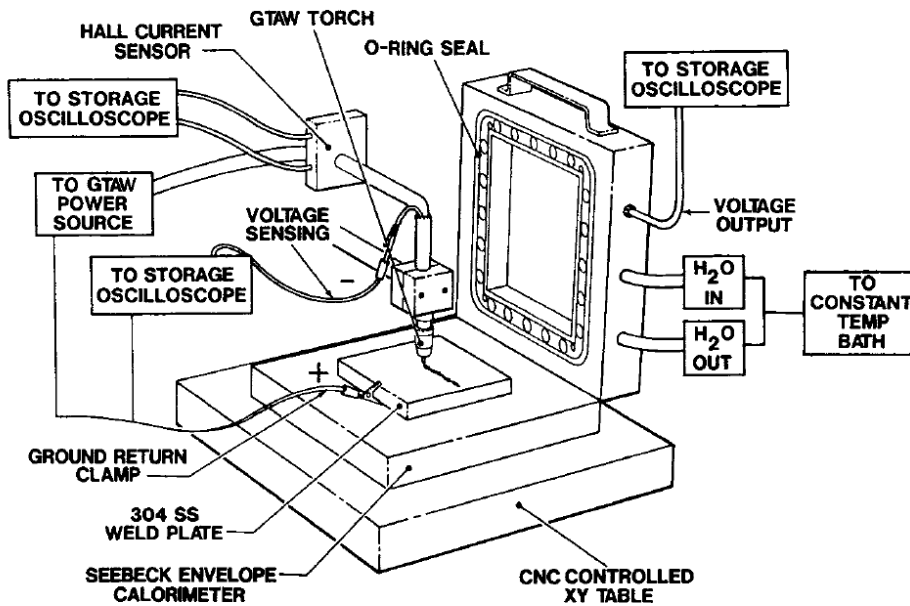


اندازه گیری بازدهی (روش سبک)

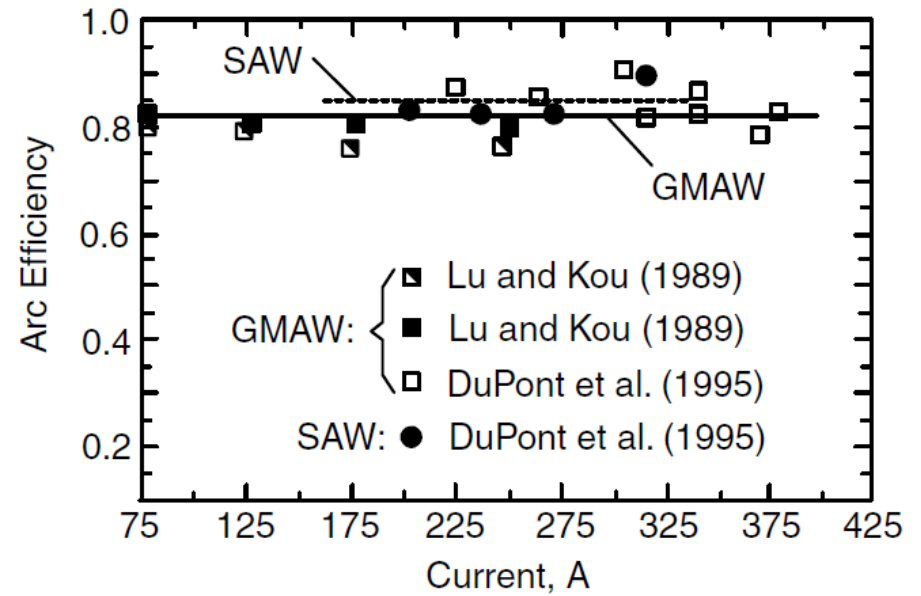
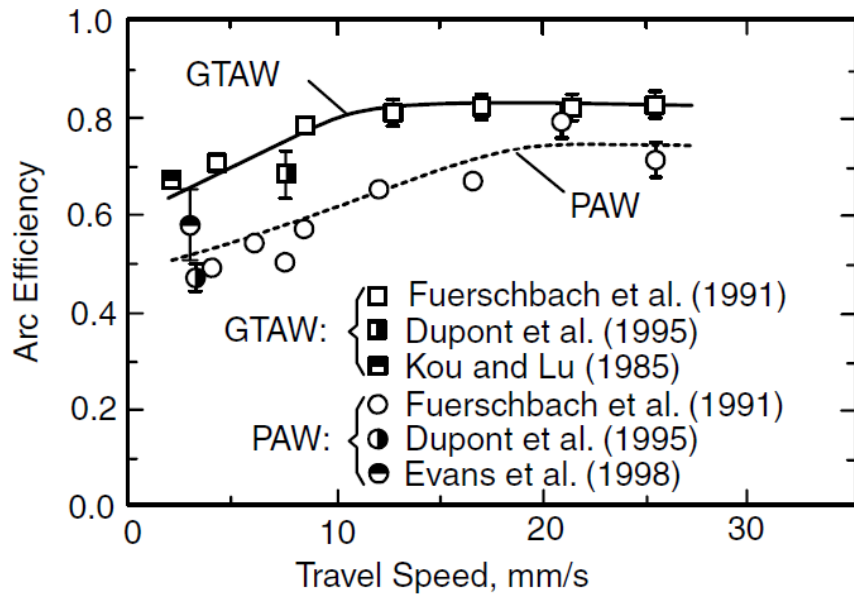
• K هدایت حرارتی، dT/L شیب حرارتی و A

مساحت نمونه

$$Q_{t_{\text{weld}}} = A \int_0^{\infty} k \frac{\Delta T}{L} dt$$

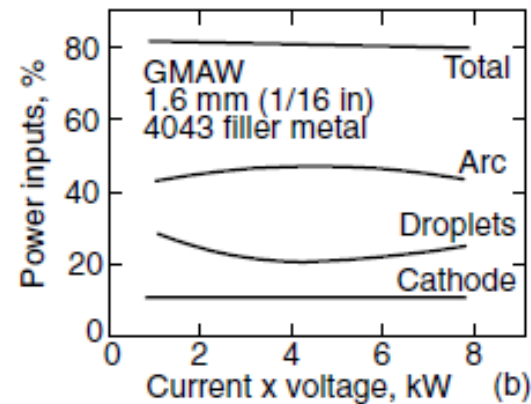
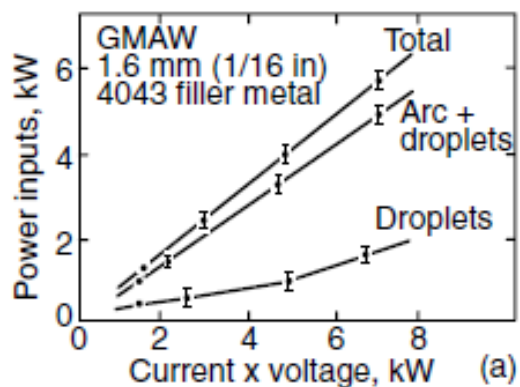
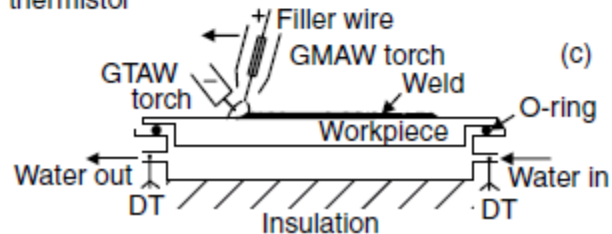
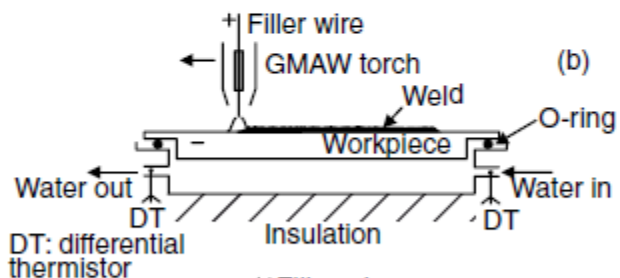
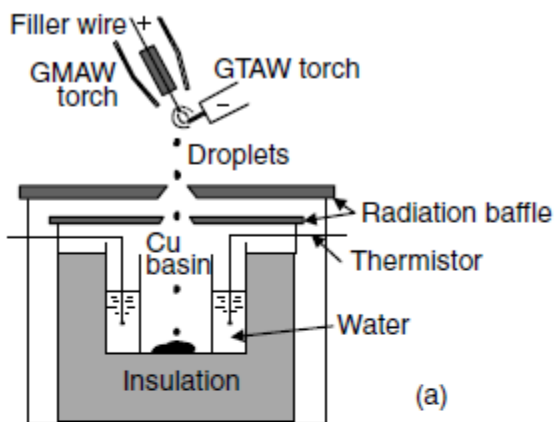


مقایسه بازدهی روش های مختلف



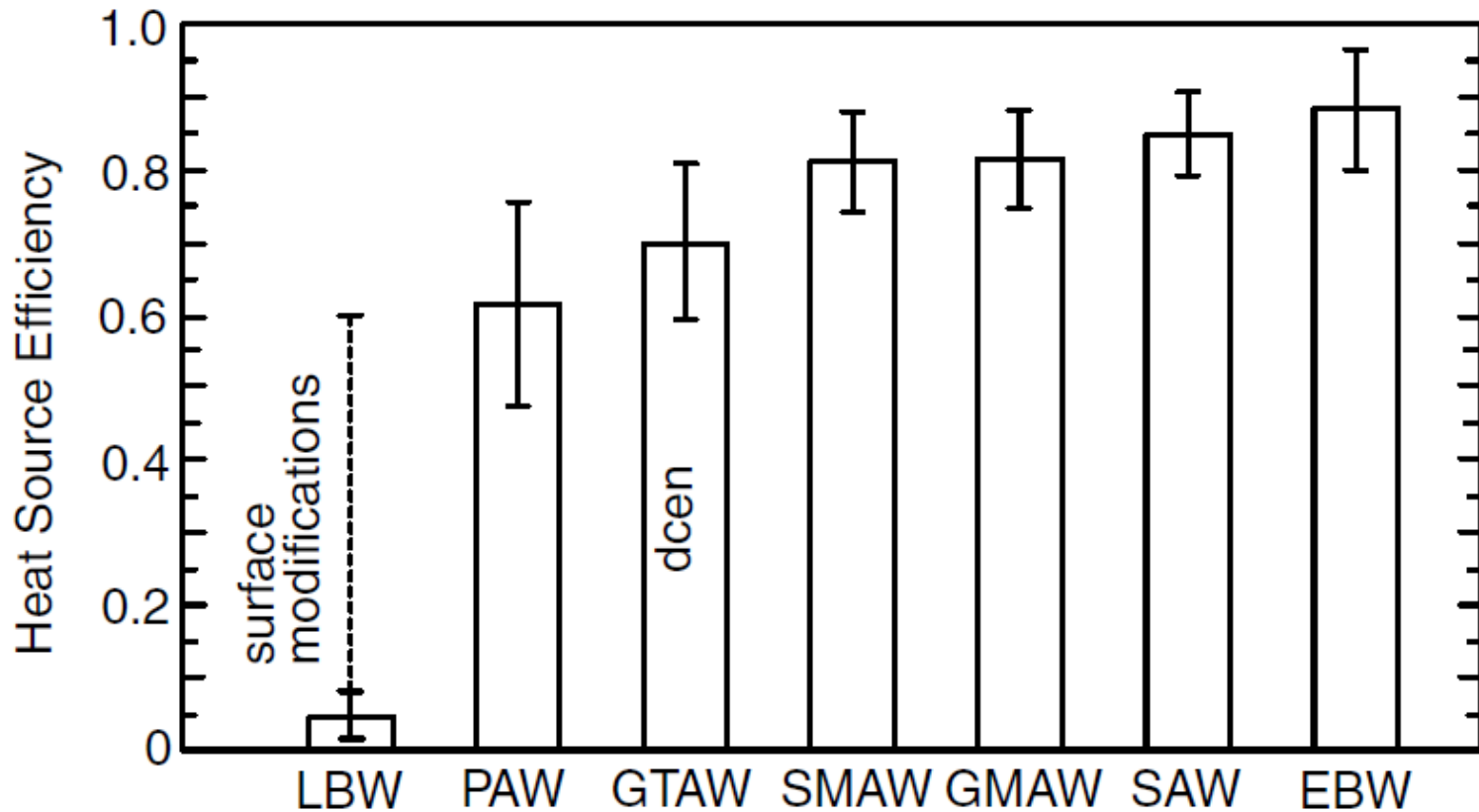
MIG حرارتی در جوشکاری

- قطرات مذاب (۲۵٪)
- توسط قوس الکتریکی (۴۵٪)
- کاتد (۱۰٪)

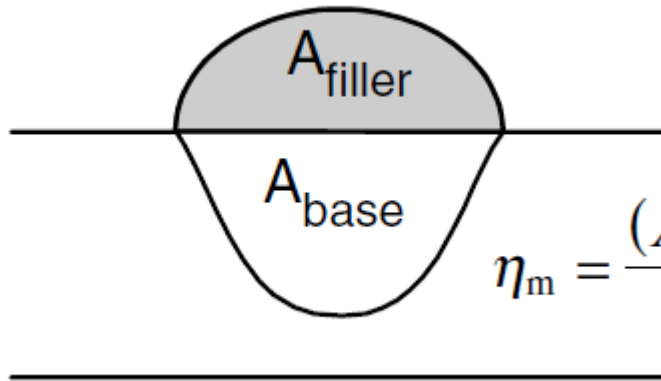


مقایسه بازدهی روش های مختلف

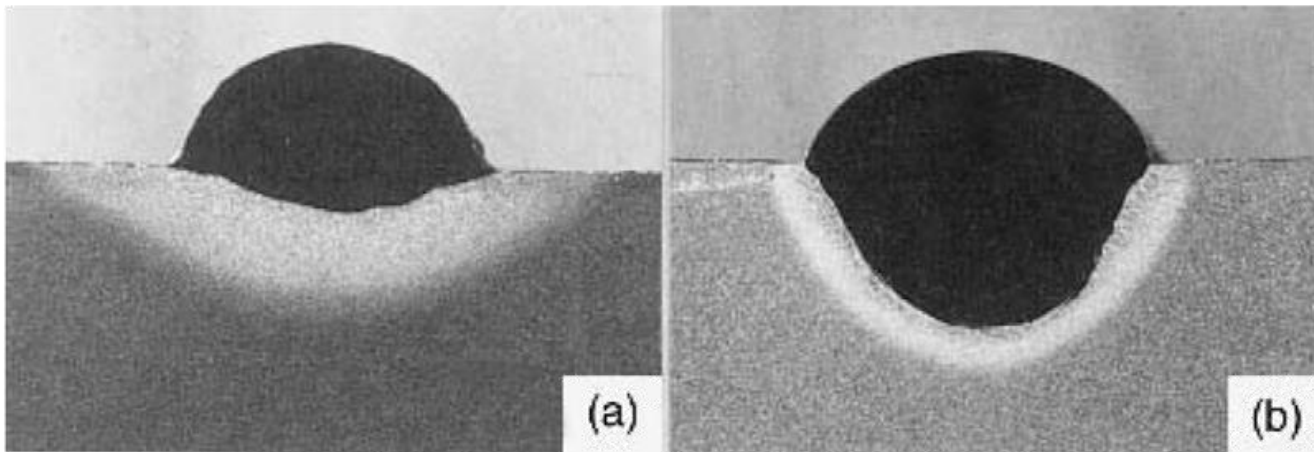
• چرا؟؟؟؟



بازدهی ذوب در جوشکاری

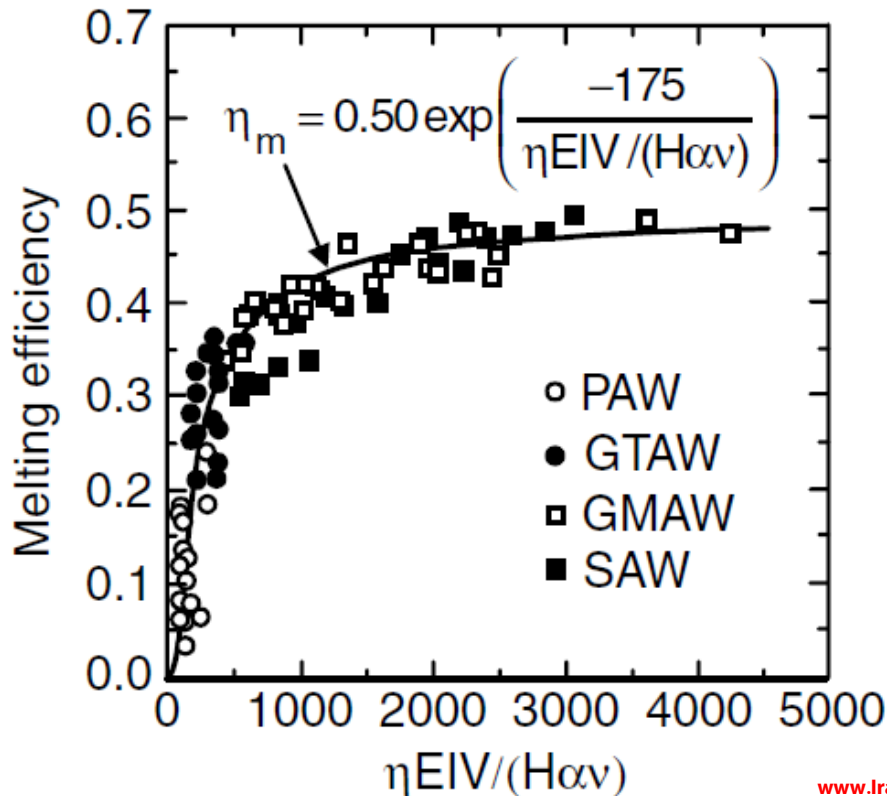


$$\eta_m = \frac{(A_{\text{base}} V t_{\text{weld}}) H_{\text{base}} + (A_{\text{filler}} V t_{\text{weld}}) H_{\text{filler}}}{\eta E I t_{\text{weld}}}$$



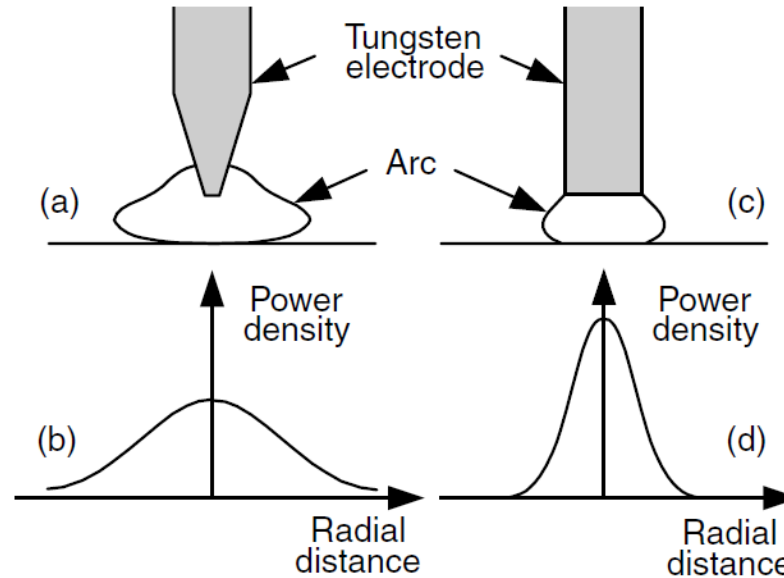
تغییرات بازدهی ذوب با حرارت ورودی

- سرعت بالاتر جوش و حرارت ورودی بالاتر بازدهی ذوب را افزایش می دهد.
- رابطه فورش باخ و کنوورسکی
- سرعت به همراه انرژی ورودی
- وجود گوگرد در ساختار به افزایش نفوذ منجر میشود.

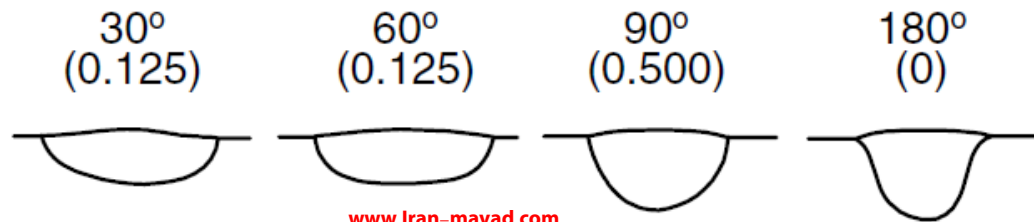


$$\eta_m = A \exp\left(\frac{-B}{\eta EIV / H\alpha v}\right)$$

زاویه الکتروود و دانسیته انرژی در TIG



Electrode tip angle
(truncation, mm)



معادله روزنتال و کاربرد آن

• سوال:

در جوشکاری ورقی با روش TIG از جریان ۲۰۰ A، پتانسیل ۱۰ V و سرعت ۱۰ mm/s استفاده می شود. نرخ سرد شدن را در دمای ۵۰۰ درجه سانتیگراد در دو حالت بدون پیشگرم و با پیشگرم ۲۵۰ درجه محاسبه نمایید.

$$y = z = 0 \quad \text{and} \quad R = x$$

$$T - T_0 = \frac{Q}{2\pi kx}$$

$$\left(\frac{\partial T}{\partial x} \right)_t = \frac{Q}{2\pi x} \frac{-1}{x^2} = -2\pi k \frac{(T - T_0)^2}{Q}$$

تأثیر پیشگرم بر کاهش نرخ سرد شدن

$$\left(\frac{\partial x}{\partial t}\right)_T = V$$

$$\left(\frac{\partial T}{\partial t}\right)_x = \left(\frac{\partial T}{\partial x}\right)_t \left(\frac{\partial x}{\partial t}\right)_T = -2\pi kV \frac{(T - T_0)^2}{Q}$$

$$\left(\frac{\partial T}{\partial t}\right)_x = (-2\pi \times 35 \text{ W/m}^\circ\text{C} \times 2 \times 10^{-3} \text{ m/s}) \frac{(500^\circ\text{C} - 25^\circ\text{C})^2}{0.7 \times 200 \text{ A} \times 10 \text{ V}} = 71^\circ\text{C/s}$$

$$\left(\frac{\partial T}{\partial t}\right)_x = (-2\pi \times 35 \text{ W/m}^\circ\text{C} \times 2 \times 10^{-3} \text{ m/s}) \frac{(500^\circ\text{C} - 250^\circ\text{C})^2}{0.7 \times 200 \text{ A} \times 10 \text{ V}} = 20^\circ\text{C/s}$$

معادله روزنتال

- محاسبه توزیع حرارت بر حسب فاصله از منطقه ذوب در جوش
- دوبعدی (ورق های نازک)
- سه بعدی (ورق های ضخیم)

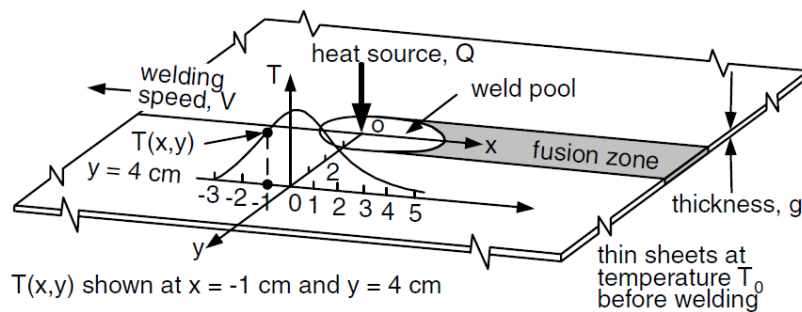
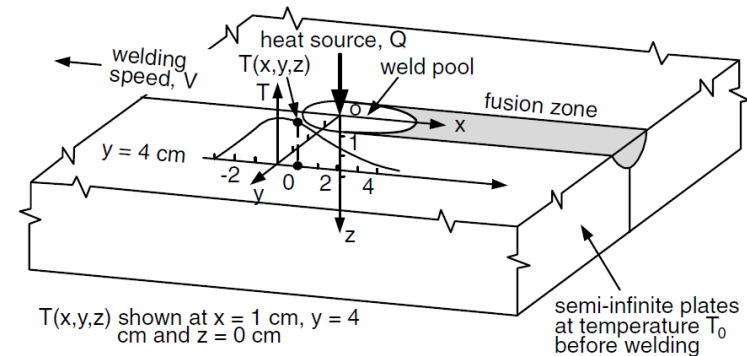


Figure 2.15 Two dimensional heat flow during welding of thin workpiece



$$\frac{2\pi(T - T_0)kg}{Q} = \exp\left(\frac{Vx}{2\alpha}\right) K_0\left(\frac{Vr}{2\alpha}\right)$$

$$\frac{2\pi(T - T_0)kR}{Q} = \exp\left[\frac{-V(R - x)}{2\alpha}\right]$$

متالورژی جوش

www.Iran-mavad.com

مرجع دانشجویان و مهندسين مواد

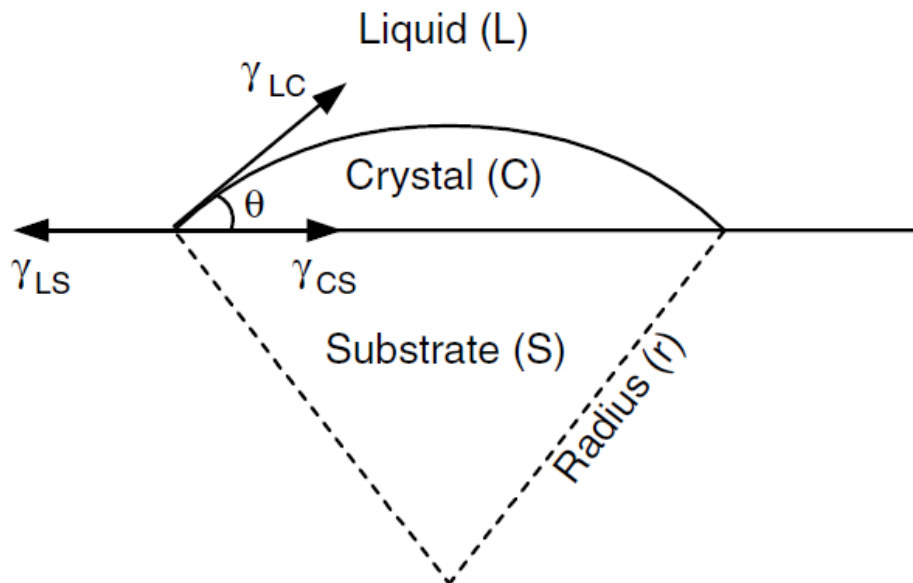
جلسه سوم

مناطق مختلف در ریزساختار جوش

- منطقه ذوب شده (Fusion Zone)
- منطقه نیمه ذوب (Partially Melted Zone)
- منطقه تحت تاثیر حرارت (Heat Affected Zone)

رشد اپی تکسیال

□ میزان انرژی جوانه زنی غیر همگن



□ گاما میزان انرژی سطحی

□ θ زاویه بین مذاب و سطح

□ اگر $\theta=0$ باشد!

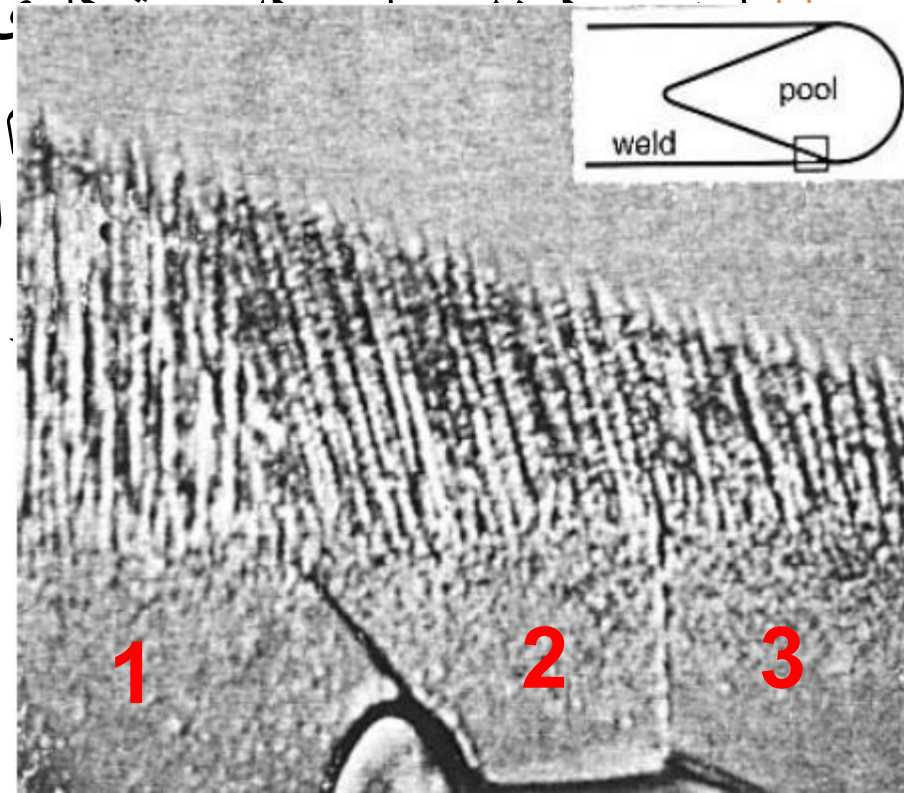
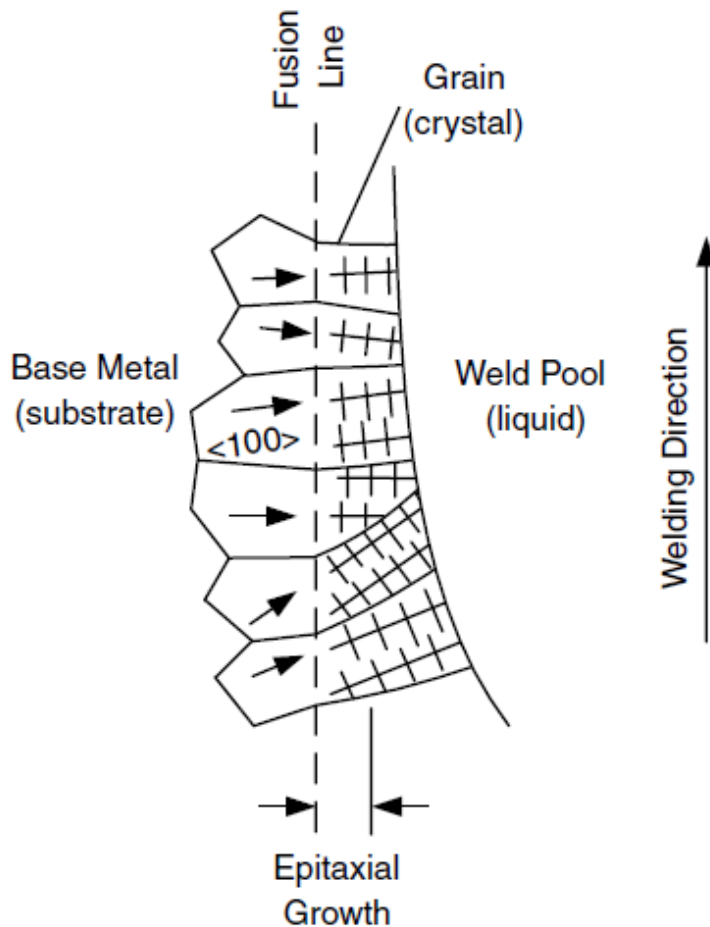
$$\Delta G = \frac{4\pi\gamma_{LC}^3 T_m^2}{3(\Delta H_m \Delta T)^2} (2 - 3 \cos \theta + \cos^3 \theta)$$

رشد اپی تکسیال در مرز ذوب

□ در جوشکاری فلز پایه بخوبی مذاب را ت...

□ ...

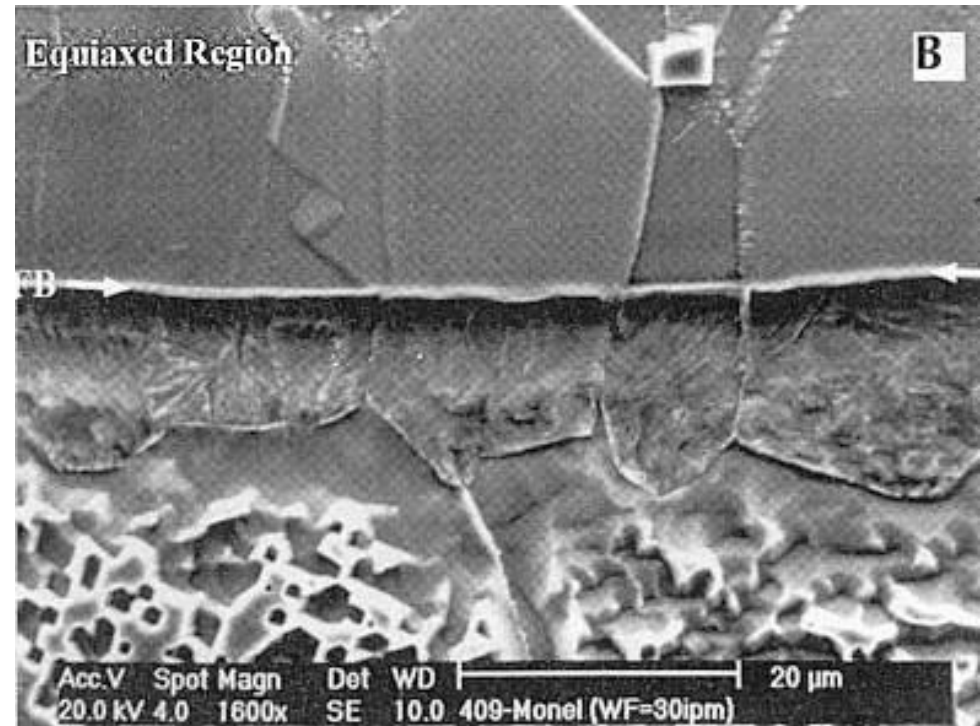
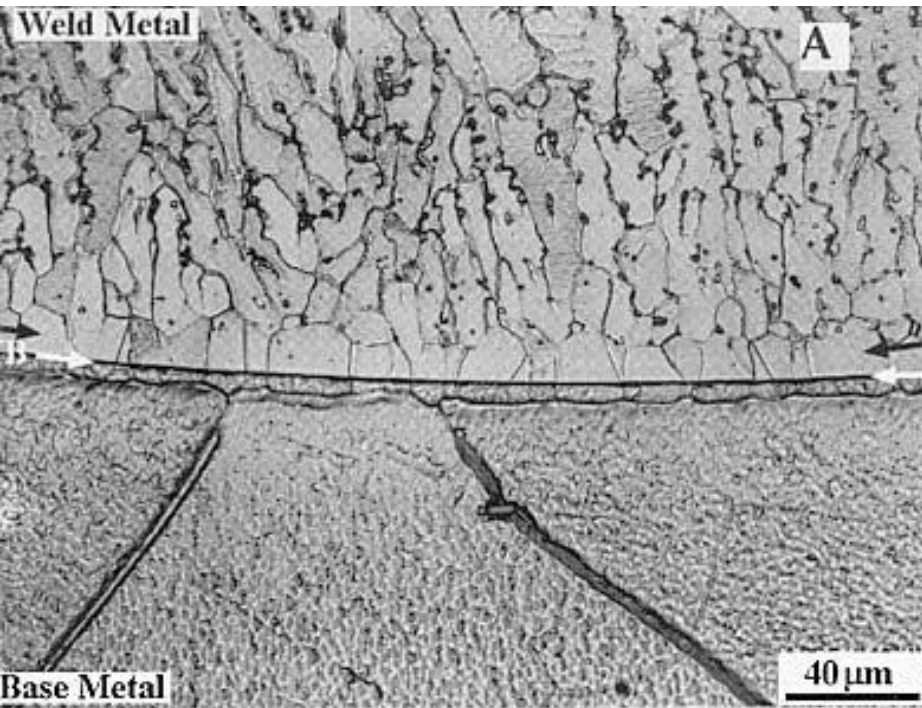
داشتن
انجماد
(پایه)



رشد غیر اپی تکسیال

- زمانیکه از فلز پر کننده استفاده شود اختلاف ساختار کریستالوگرافی آن با فلز پایه منجر به این رشد می شود.
- در مرز ذوب کریستال های جدیدی جوانه زنی می کنند.
- مثال: جوشکاری آلیاژ فولاد زنگ نزن فریتی 409 با استفاده از فیلر مونل (70% Ni- 30% Cu)

رشد غیر اپی تکسیال



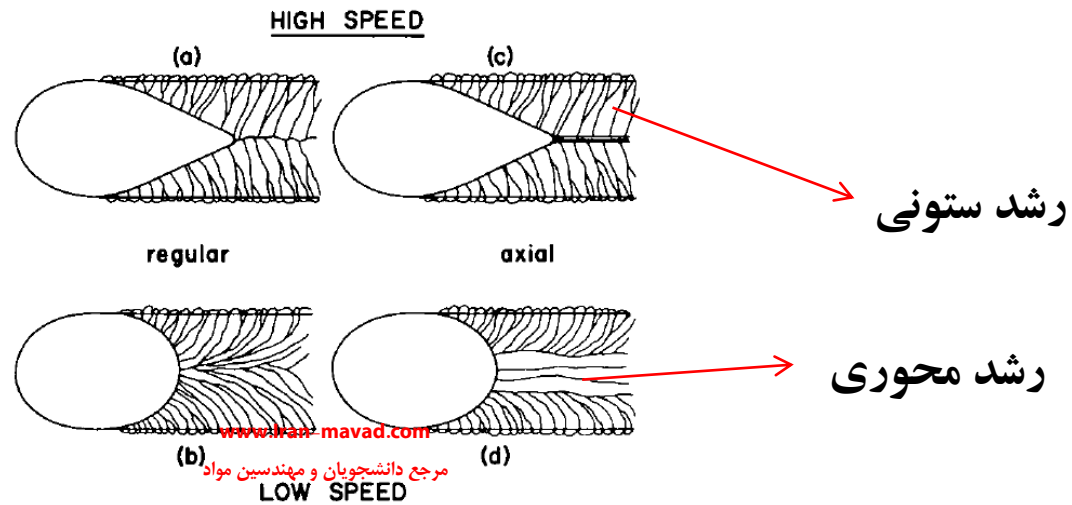
رشد رقابتی در حوضچه مذاب

- جوانه زنی دانه ها در حوضچه مذاب در جهت عمود بر شکل حوضچه صورت می گیرد زیرا در این جهت بیشترین گرادیان دمایی وجود دارد.
- دانه هایی که جهت ترجیحی در آنها عمود بر حوضچه مذاب است باقی مانده و به رشد خود ادامه می دهند.

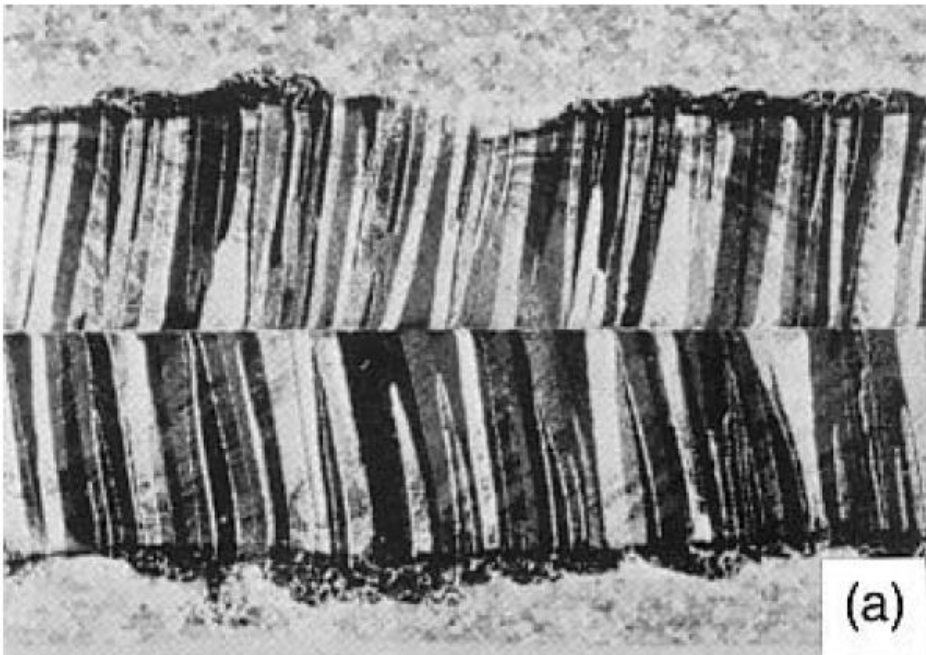
Crystal Structure	Easy-Growth Direction	Examples
Face-centered-cubic (fcc)	$\langle 100 \rangle$	Aluminum alloys, austenitic stainless steels
Body-centered-cubic (bcc)	$\langle 100 \rangle$	Carbon steels, ferritic stainless steels
Hexagonal-close-packed (hcp)	$\langle 10\bar{1}0 \rangle$	Titanium, magnesium
Body-centered-tetragonal (bct)	$\langle 110 \rangle$	Tin

تأثیر سرعت جوشکاری بر ریزساختار منطقه ذوبی

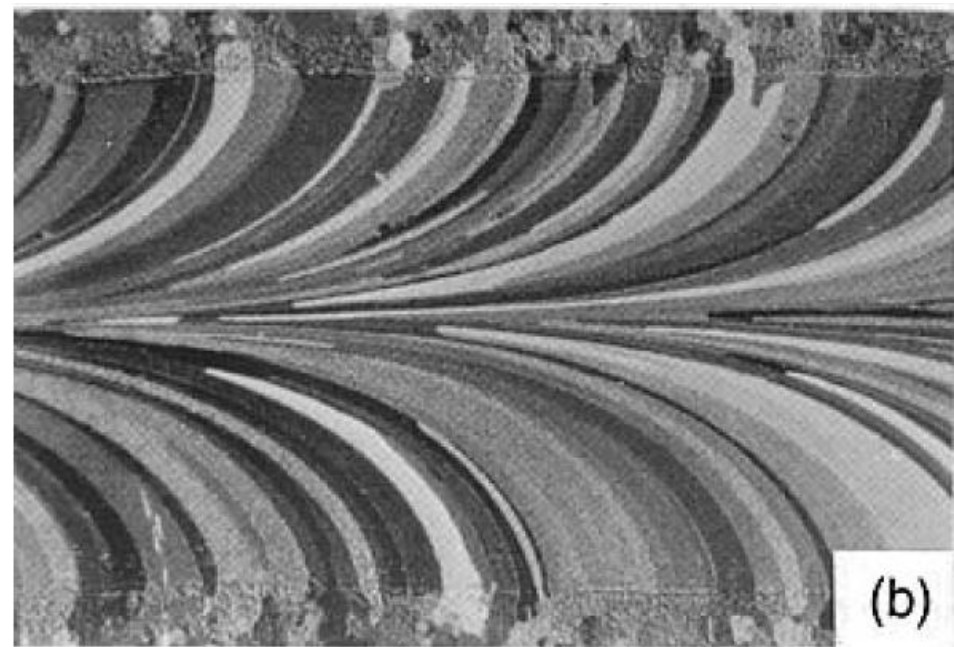
- در سرعت های بالاتر جوشکاری شکل حوضچه بصورت قطره اشک است در حالیکه در سرعت های پایین به شکل بیضوی خواهد بود.
- بنابراین در سرعت های بالا رشد ستونی بصورت خطی خواهد بود در حالیکه در سرعت های کم رشد ستونی مسیری منحنی شکل دارد.



تأثیر سرعت جوشکاری بر ریزساختار منطقه ذوبی

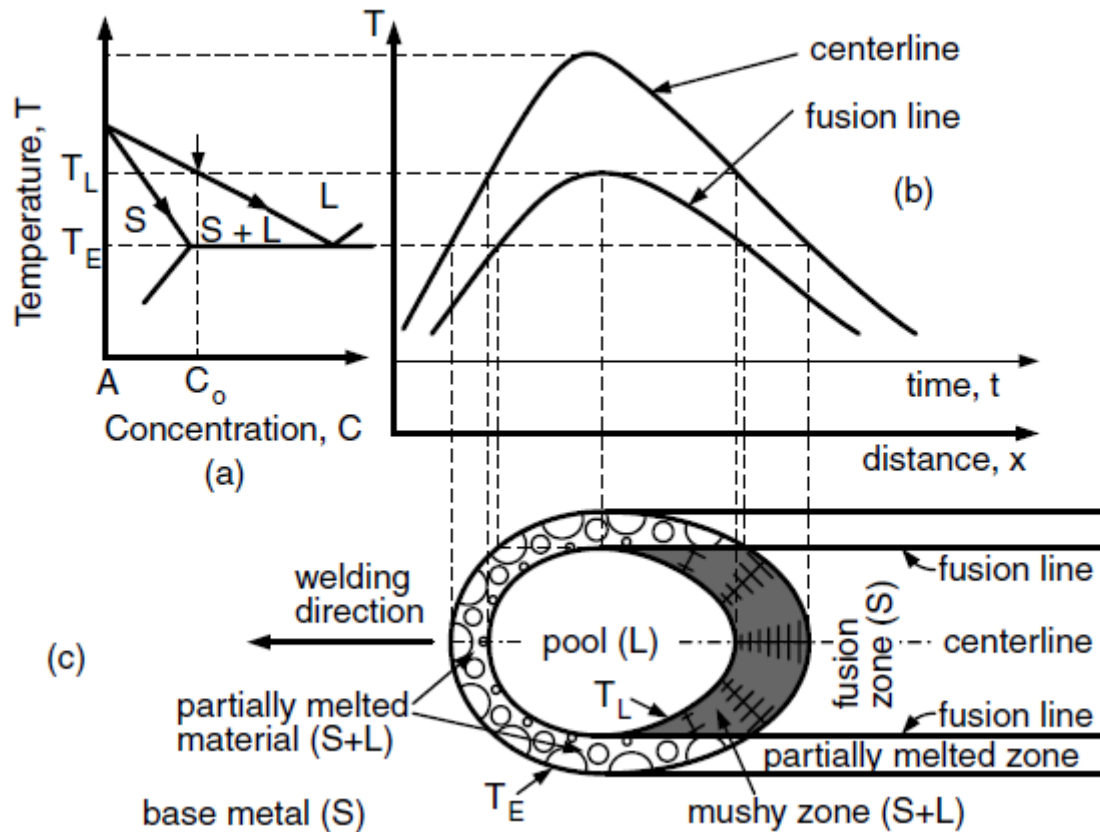


سرعت های بالا ۱۰۰۰ mm/s

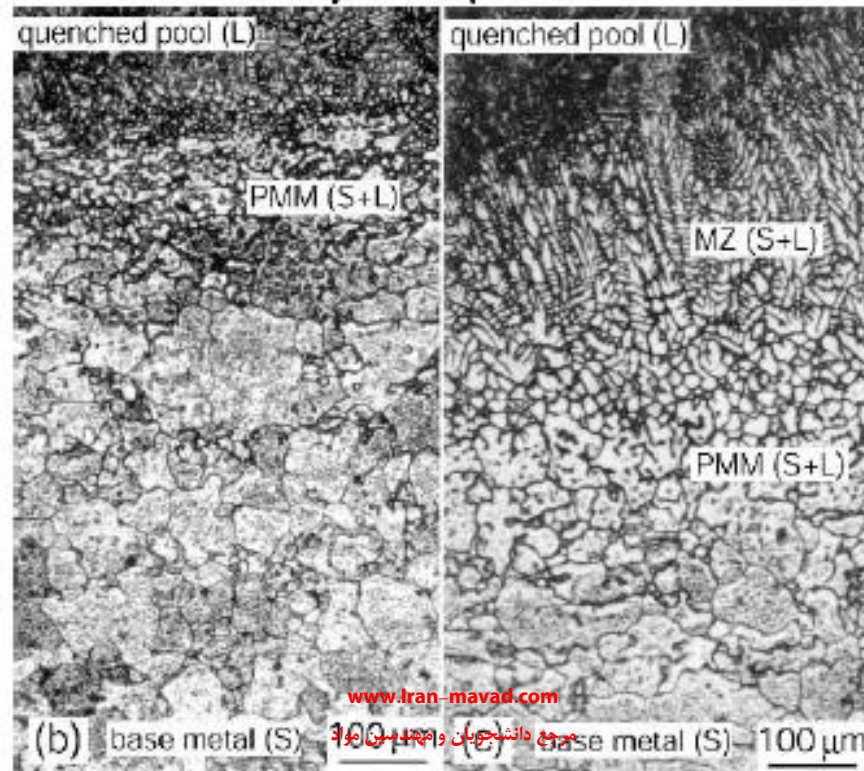
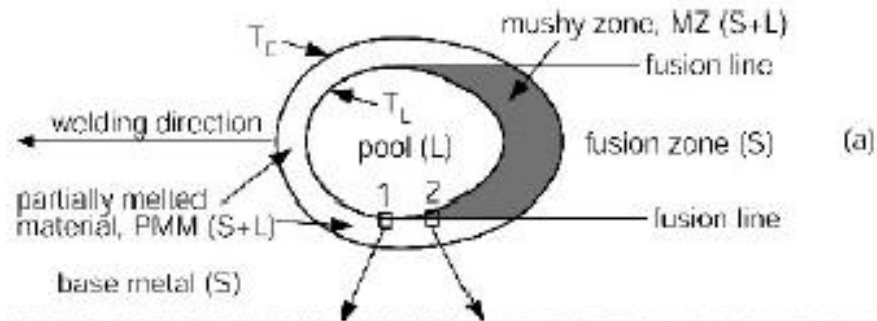


سرعت های پایین ۲۵۰ mm/s

ریزساختار در اطراف منطقه مذاب



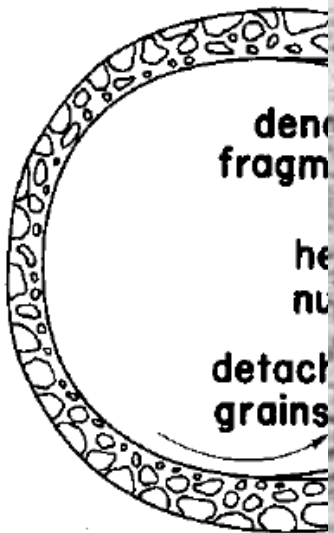
ریز ساختار جوش آلیاژ آلومینیوم 2219



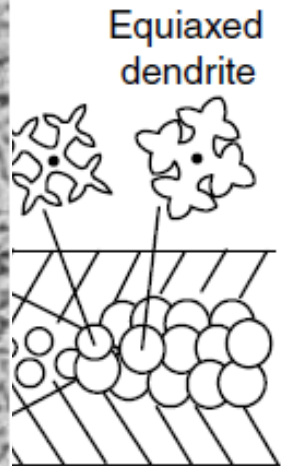
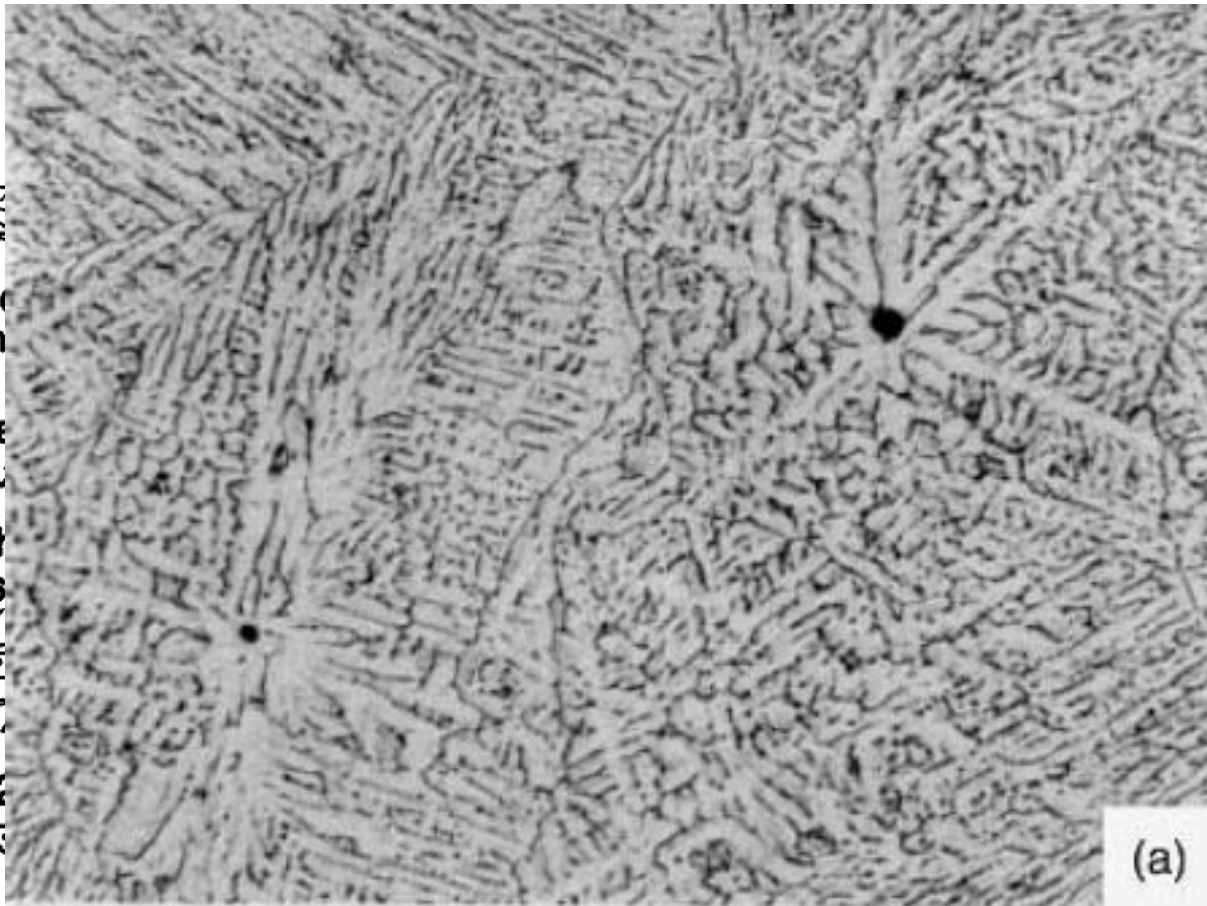
مکانیزم های جوانه زایی در منطقه جوش

- برای جوانه زنی در منطقه ذوب جوش نیاز به جوانه زا وجود دارد. این جوانه زایی به طرق زیر قابل حصول است:
 - شکسته شدن دندریت ها و ورود آنها به حوضچه مذاب
 - جدا شدن دانه و ورود آن به حوضچه مذاب
 - وجود ذرات خارجی در حوضچه مذاب و جوانه زنی غیر همگن
 - جوانه زنی سطحی

مکانیزم های جوانه زنی در حوضچه مذاب



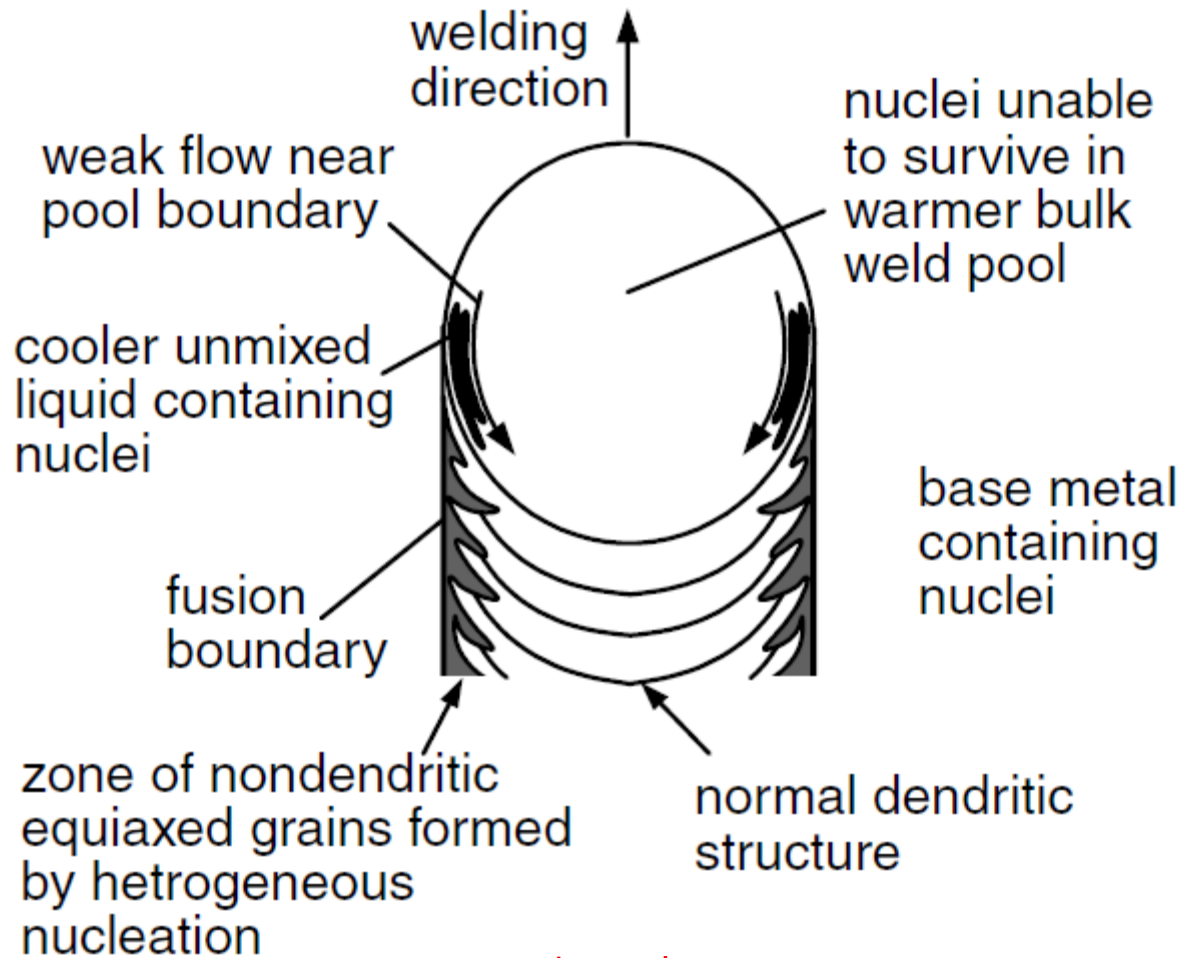
MECHANISM 1
MECHANISM 2
MECHANISM 3



جوانه ز

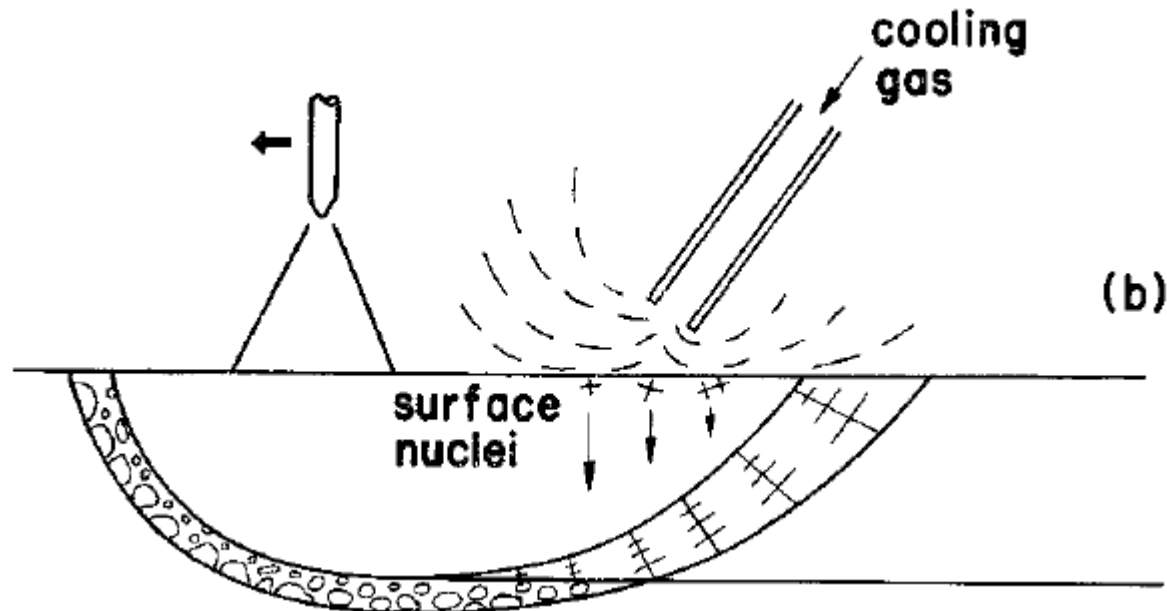
(a)

جوانه زنی ناهمگن در نزدیکی مرز جوش

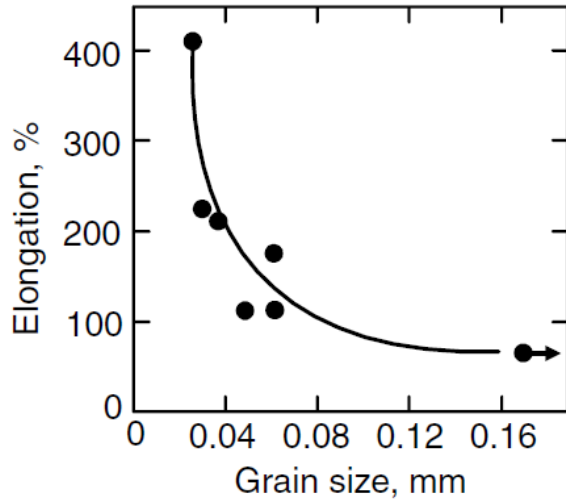


جوانه زنی سطحی

□ ذرات جامد اولیه تشکیل شده در سطح بوسیله جریان گاز خنک کننده یا خنک شدن طبیعی به دلیل دانسیته بالاتر به سمت پایین حوضچه مذاب حرکت کرده و جوانه زنی رخ می دهد.



روش های کنترل ریزساختار منطقه ذوبی



- استفاده از جوانه زا
- هم زدن منطقه مذاب
- حرکت نوسانی قوس
- استفاده از قوس پالسی

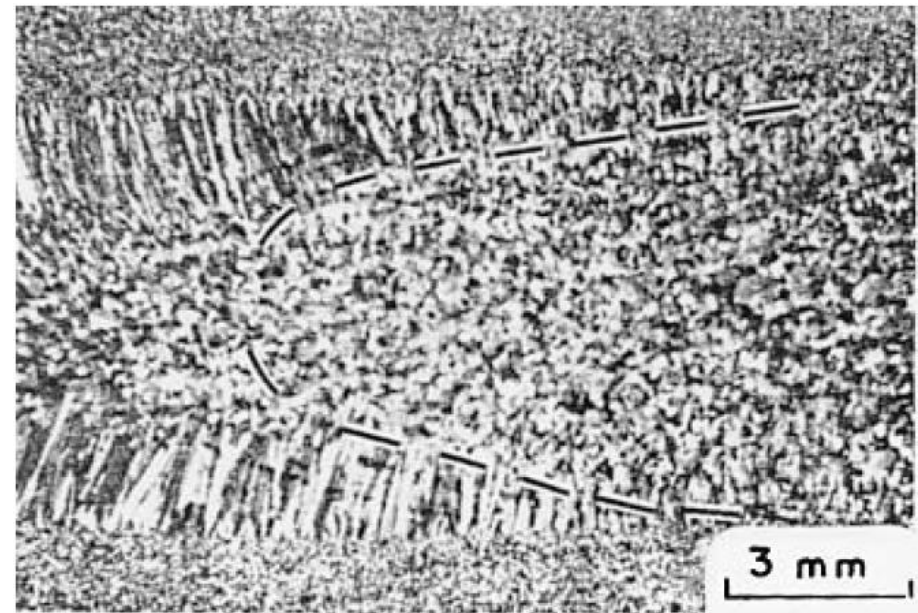
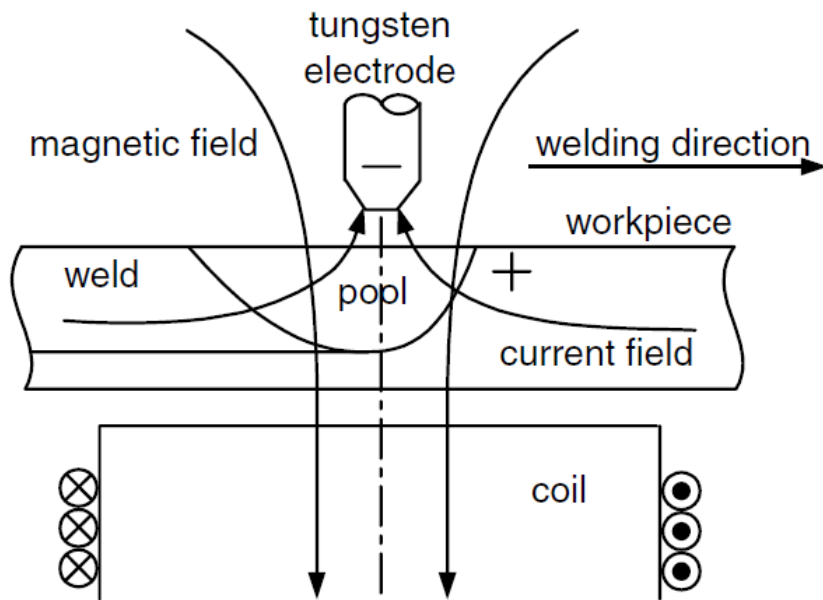
□ کنترل ریزساختار منطقه مذاب جوش با هدف کاهش میزان ریزساختار ستونی و افزایش دانه های هم محور به جهت افزایش انعطاف پذیری و استحکام جوش انجام می شود.

جوانه ز ا

- عملکرد جوانه ز اها در جوش مانند ريخته گري است.
- جوانه ز اهاي رايج:
- كاربيد تيتانيوم / فروتيتانيوم + كاربيد تيتانيوم براي جوشكاري زير پودري فولاد
- نيتريد تيتانيوم براي جوش فولاد زنگ نزن كروم- نيكل
- تيتانيوم و زيركونيوم براي جوش آلومينيوم خالص

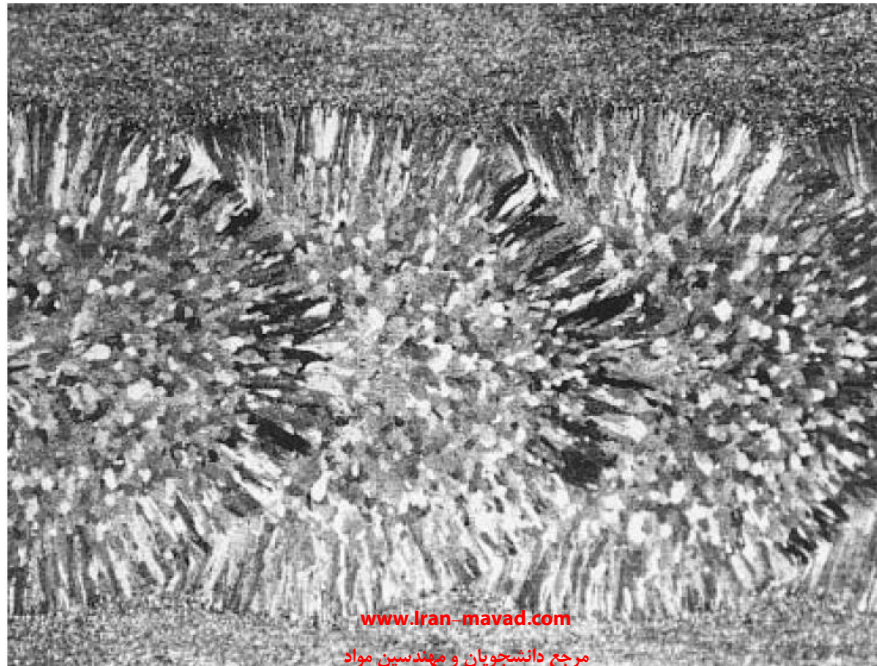
هم زدن حوضچه مذاب با استفاده از میدان مغناطیسی

□ سردتر کردن حوضچه مذاب و افزایش اثر جوانه زها از طریق جریان های گردابی



قوس پالسی

- با پالسی کردن قوس در فاصله ای که جریان از قطعه عبور نمی کند با منجمد شدن ذرات سطحی احتمال جوانه زایی سطحی افزایش می یابد از طرف دیگر امکان جوانه زنی غیر همگن نیز بیشتر می شود.



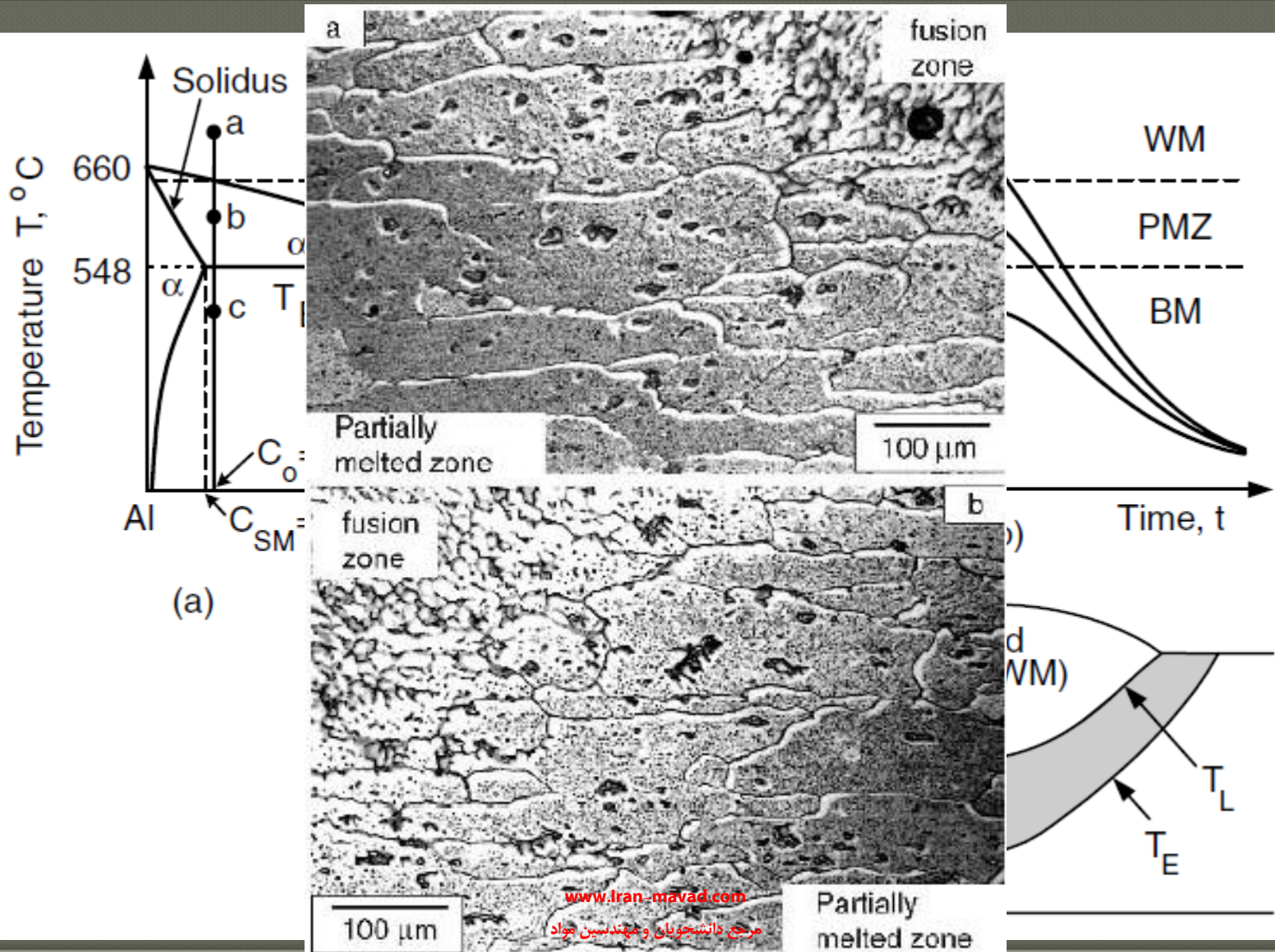
متالورژی جوشکاری

جلسه چهارم

منطقه نیمه ذوب (Partially Melted Zone)

- منطقه ایست که در کنار منطقه جوش قرار دارد و در اثر حرارت جوشکاری احتمالاً دچار ذوب خواهد شد.
- ذوب هم می تواند در مرزهای دانه اتفاق بیافتد و هم درون دانه ها.
- در آلیاژهای آلومینیوم انجماد مجدد مناطق ذوب شده به تشکیل فازهای یوتکتیکی می انجامد.

تغییرات دمایی در حین جوشکاری

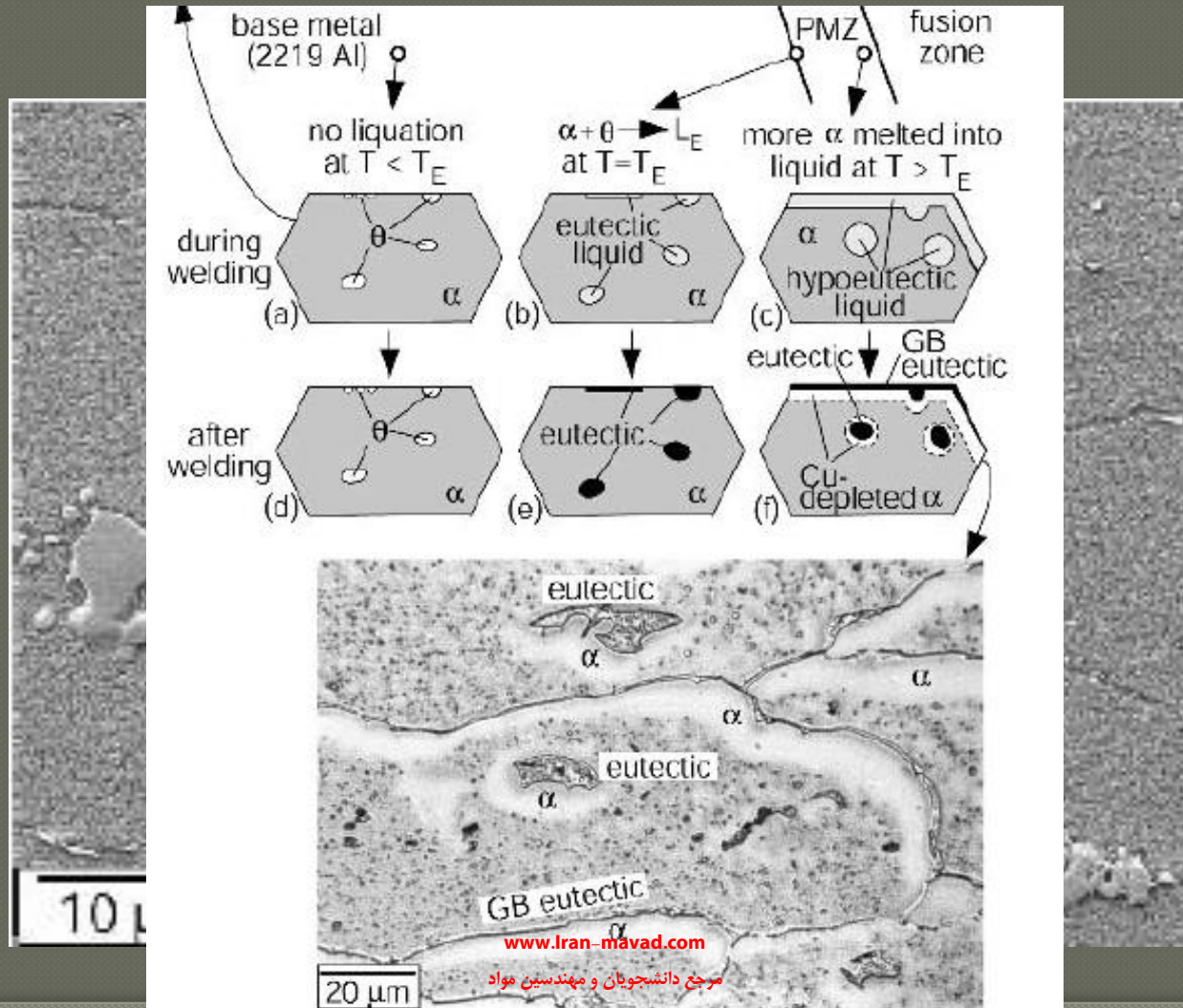


تغییرات فازی در حین جوشکاری در منطقه نیمه ذوبی - واکنش با فاز ثانوی ($C_1 > C_{sm}$)

● در جداره بیرونی منطقه نیمه ذوبی تنها ذوب و تشکیل مجدد یوتکتیک اتفاق می افتد بدون تغییر در ترکیب.
● در داخل منطقه نیمه ذوب اما:

- در بالای دمای T_e ذوب شدت می گیرد. فاز θ با فاز α واکنش می دهد.
- ترکیب مذاب به این ترتیب فقیر از مس می شود.
- در هنگام سرد شدن در محل های فاز θ یوتکتیک تشکیل شده ولی اطراف آن ها فاز α فقیر از مس تشکیل می گردد.

تغییرات فازی در حین جوشکاری در منطقه نیمه ذوبی - واکنش با فاز ثانوی ($C_1 > C_{sm}$)



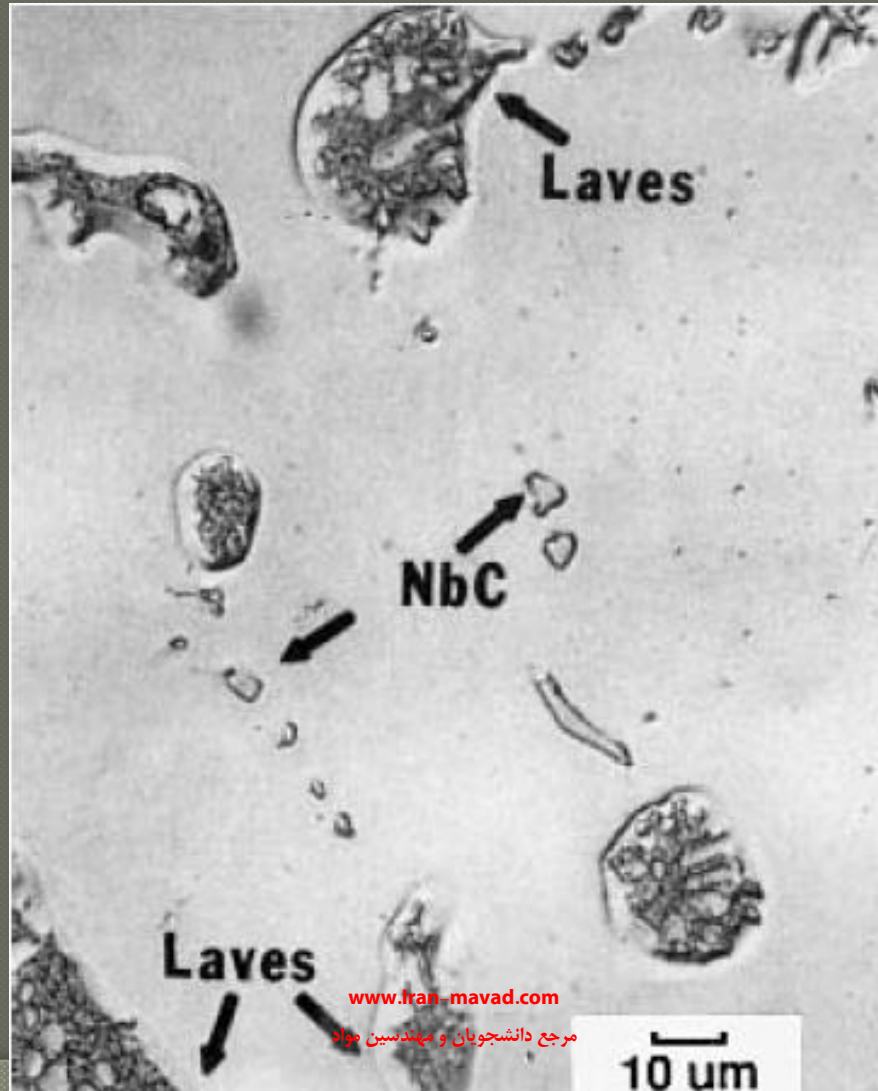
تغییرات فازی در حین جوشکاری در منطقه نیمه ذوبی - واکنش با فاز ثانوی باقیمانده ($C_l < C_{sm}$)

● در حین حالت بدلیل آنکه فلز با سرعت گرم می شود فاز ثانوی فرصت نمی یابد که در بالای T_v بطور کامل در فاز زمینه حل شود.

● این فاز باقیمانده با زمینه وارد واکنش شده و مذاب موضعی بوجود می آورد.

● این اتفاق در بسیاری از آلیاژهای آلومینیومی، فولاد $marage$ $18\% Ni$ و سوپر آلیاژ اینکونل ۷۱۸ رخ می دهد.

تغییرات فازی در حین جوشکاری در منطقه نیمه ذوبی - واکنش با فاز ثانوی باقیمانده ($C_l < C_{sm}$)



رشد دانه و تشکیل مرزهای مجازی

Weld Pool

17



d₀

d₁

d₂

d₃

www.Iran-Navad.com

مرجع دانشجویان و مهندسين مواد

تغییرات فازی در حین جوشکاری در منطقه نیمه ذوبی -
($C_l < C_{sm}$) ذوب یوتکتیک باقیمانده

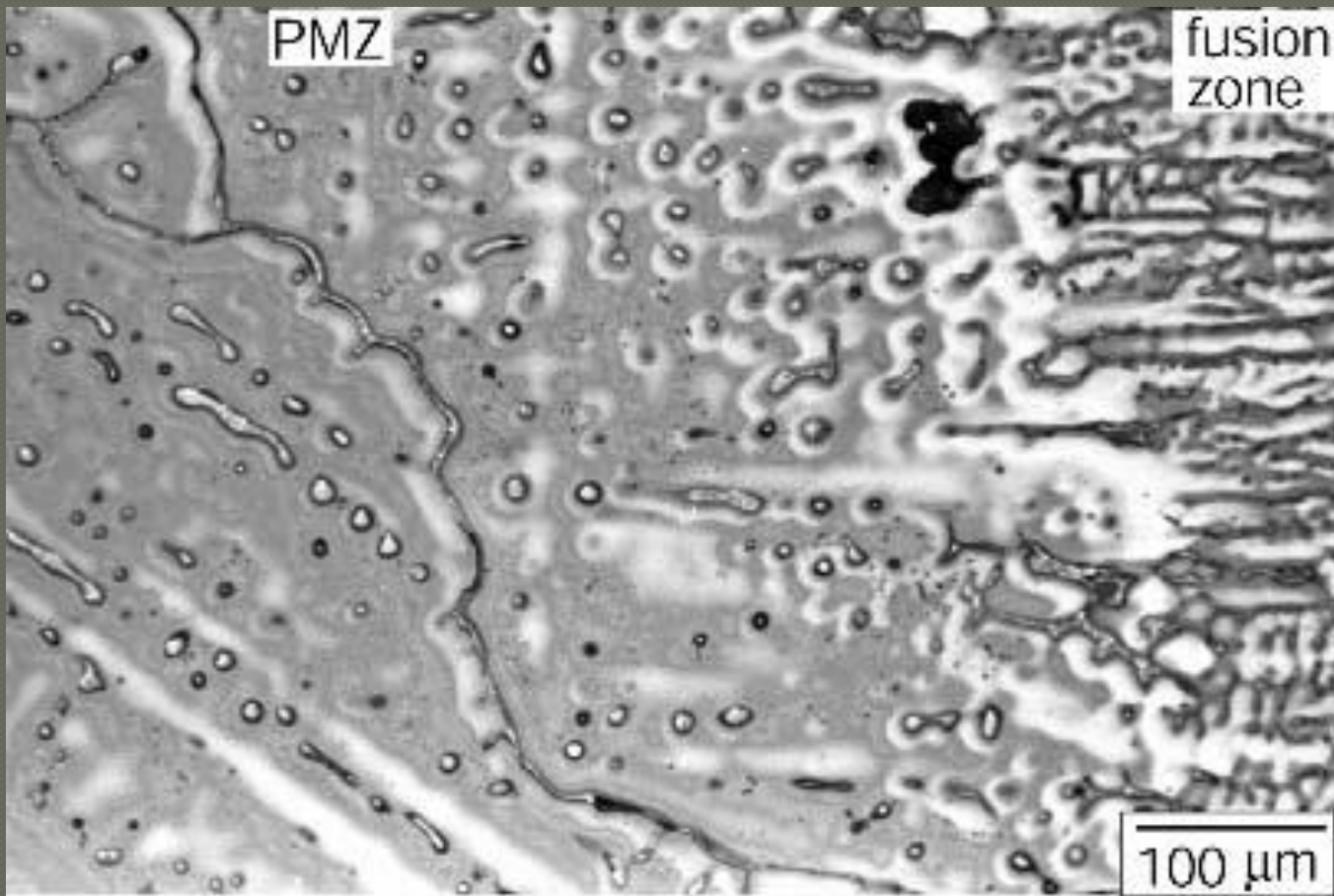
● اغلب در ساختار آلیاژهای آلومینیوم فاز یوتکتیک باقیمانده یافت می شود.

● در اثر حرارت دهی آرام این فاز می تواند از طریق نفوذ حالت جامد حل شود.

● اما در جوشکاری این انحلال اتفاق نمی افتد و فاز یوتکتیک در حین جوشکاری می تواند ذوب شده و منطقه مذاب بوجود آورد.

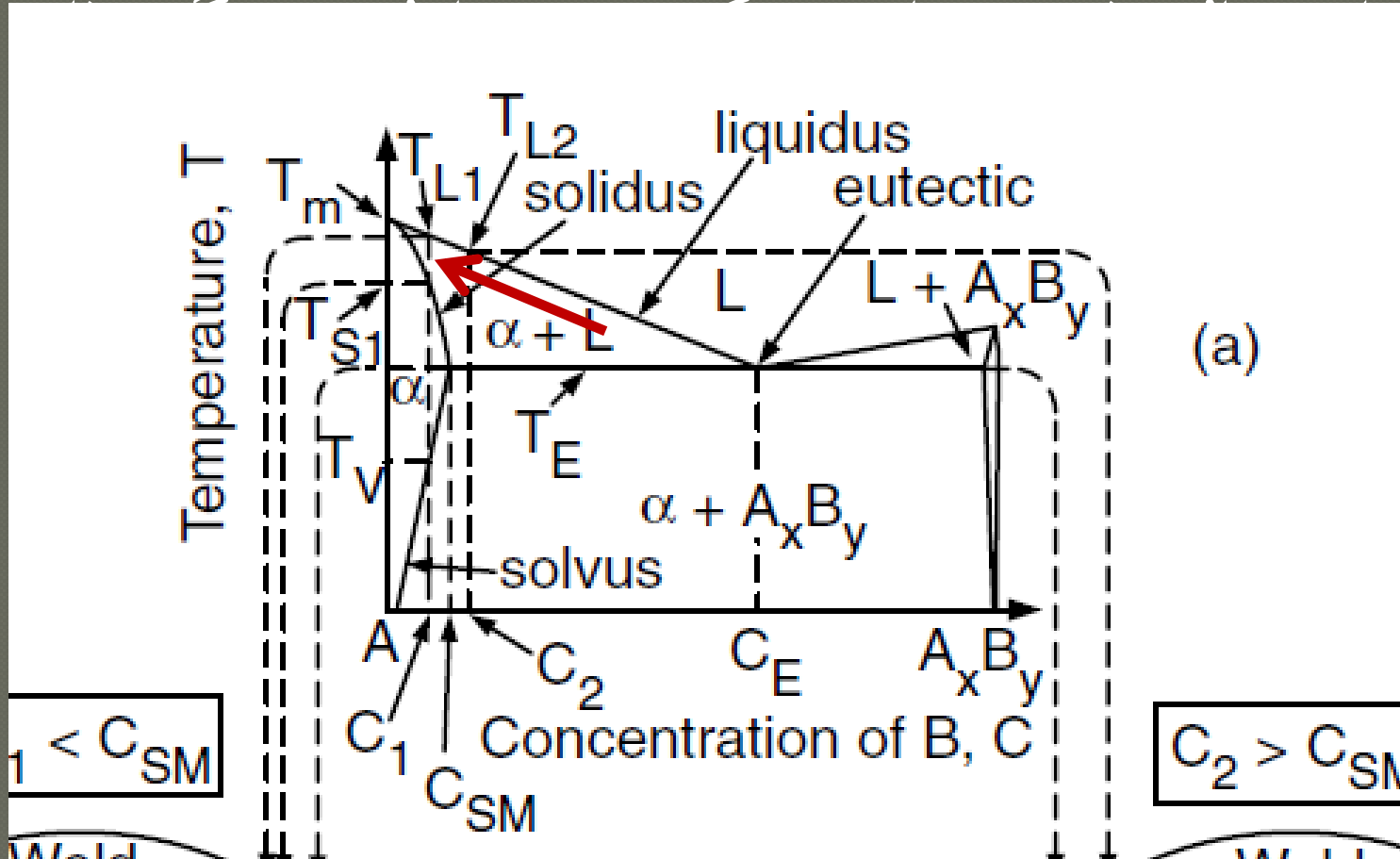
● در اینجا نیز منطقه مذاب متشکل از فاز یوتکتیک غنی از مس و فاز α فقیر از مس است.

ذوب یوتکتیک باقیمانده



تغییرات فازی در حین جوشکاری در منطقه نیمه ذوبی - ($C_1 < C_{SM}$) ذوب ماتریس

افتد

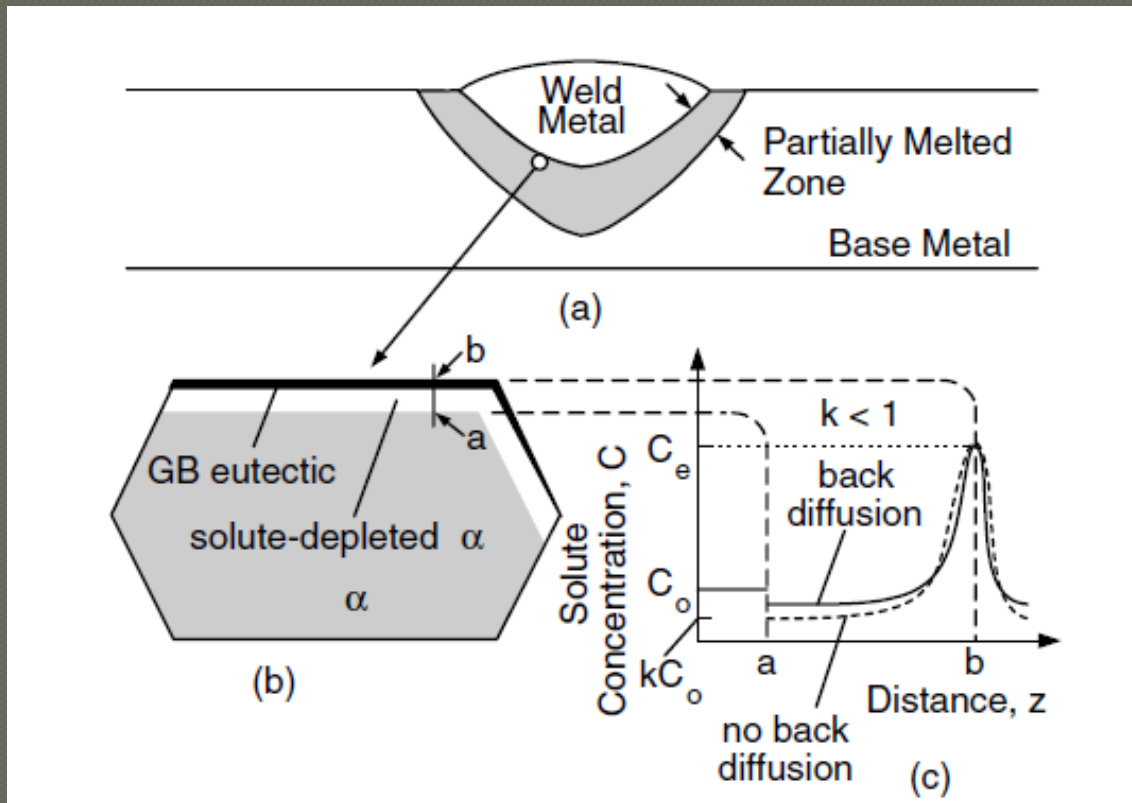


رسوب گذاری در مرز دانه

- این فرایند حاصل نفوذ عناصر ثانویه از طریق نفوذ حالت جامد به مرزهای دانه و کاهش دمای ذوب آنهاست.
- بر خلاف فرایندهای قبلی ابتدا رسوب گذاری اتفاق می افتد و سپس ذوب.
- بیشتر در فولادهای آستنیتی و دوپلکس مشاهده شده است.
 - نفوذ اتم ها به مرز دانه
 - جاروب شدن اتم ها توسط مرزهای دانه در حال رشد
 - حرکت اتم ها از مرزهای دانه منطقه مذاب به سمت منطقه نیمه ذوب

جدایش در مرزهای دانه منطقه نیمه ذوب

● تشکیل منطقه فقیر از فاز محلول در نزدیکی مرز ذوب و منجمد شده.

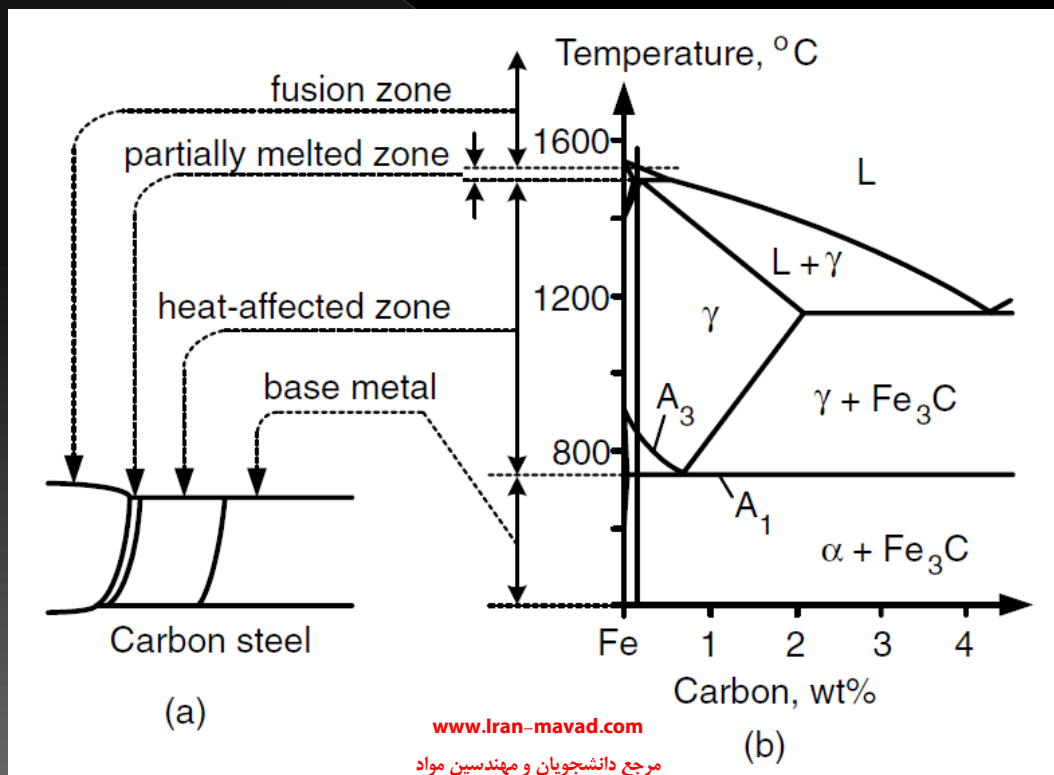


متالورژی جوشکاری

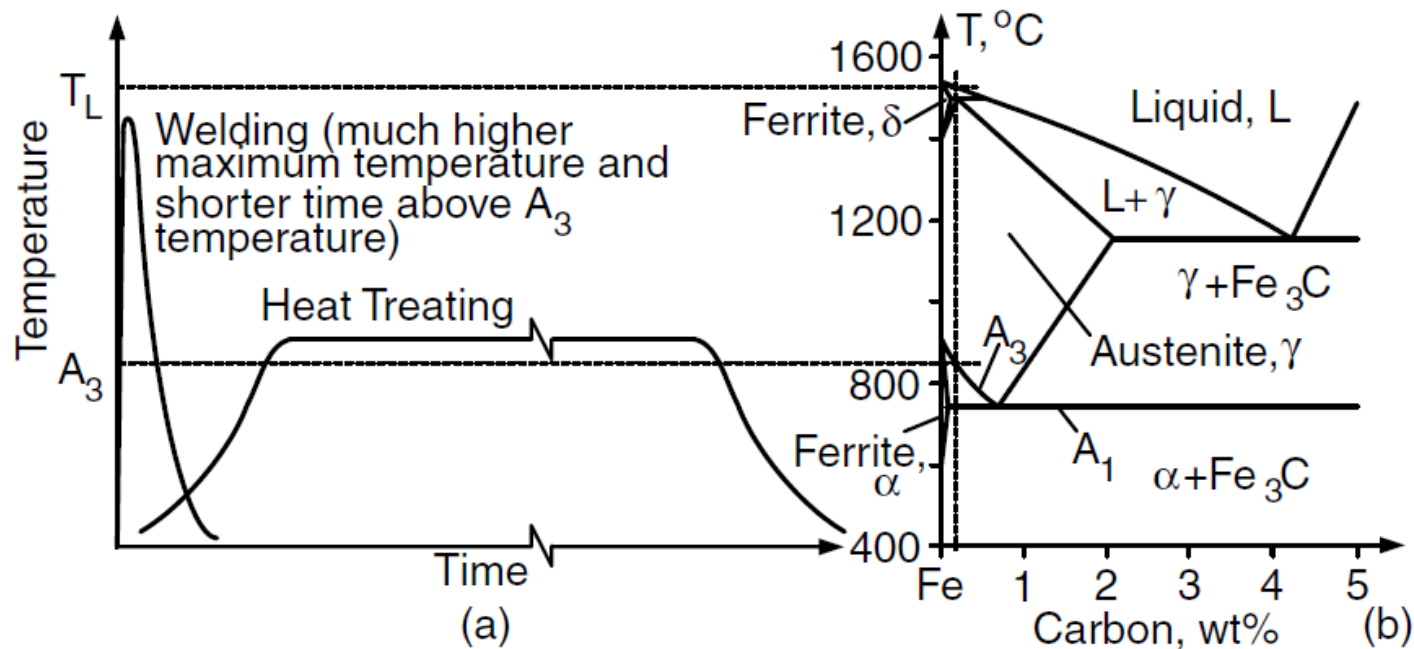
جلسه پنجم

ناحیه تحت تاثیر حرارت در فولادها

© در فولادها منطقه HAZ در منطقه ای بین دمای A1 و دمای پریتکتیک قرار می گیرد.



تفاوت میان عملیات حرارتی و جوشکاری



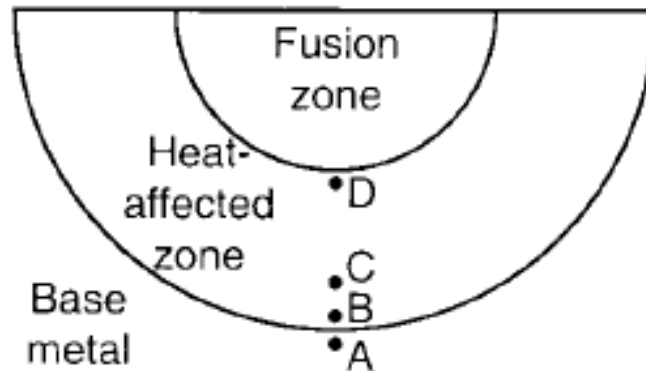
مفهوم دمای Ac1 و Ac3

- ◎ بدلیل نرخ بالای گرمایش در جوشکاری و ماهیت کند نفوذ واکنش های تغییرات فازی در دمایی بالاتر از دمای تعادلی آنها بوقوع می پیوندند.
- ◎ وجود عناصر کاربیدزایی مانند Cr، Mo، W و V به هرچه کند شدن این فرایند کمک بیشتری می کنند.

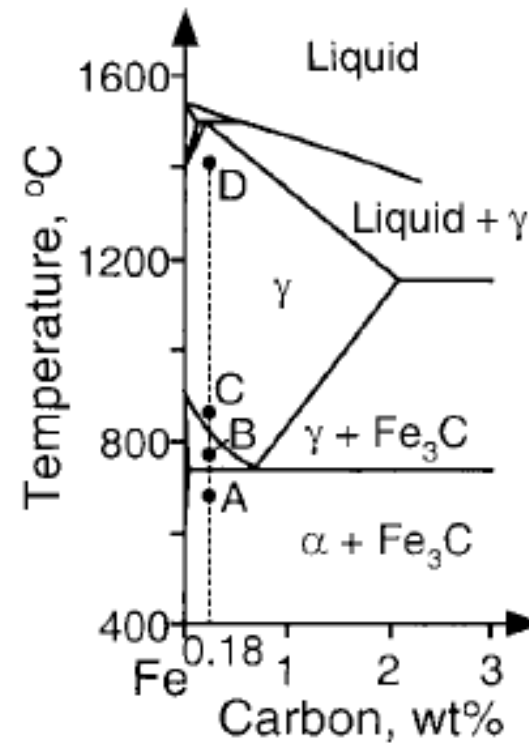
رویدادهای منطقه تحت تاثیر حرارت

- ◎ ترکیب فاز آستنیت تشکیل شده دارای مقدار یکنواختی کربن نیست و بنابراین در جایی مارتنزیت با کربن بالا و در جایی دیگر فریت با کربن پایین تشکیل میشود.
- ◎ در ناحیه تحت تاثیر حرارت رشد دانه روی می دهد.

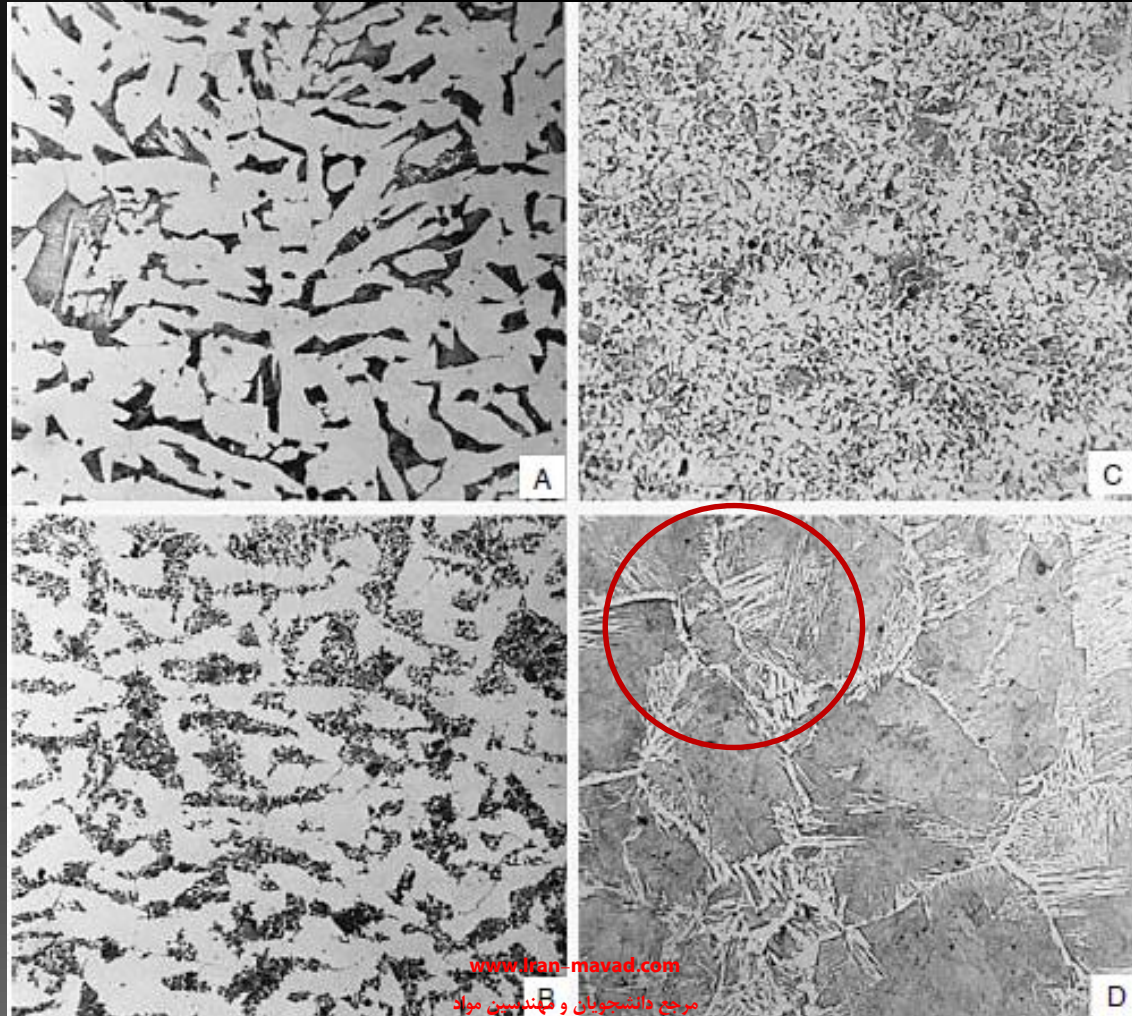
فولاد کم کربن



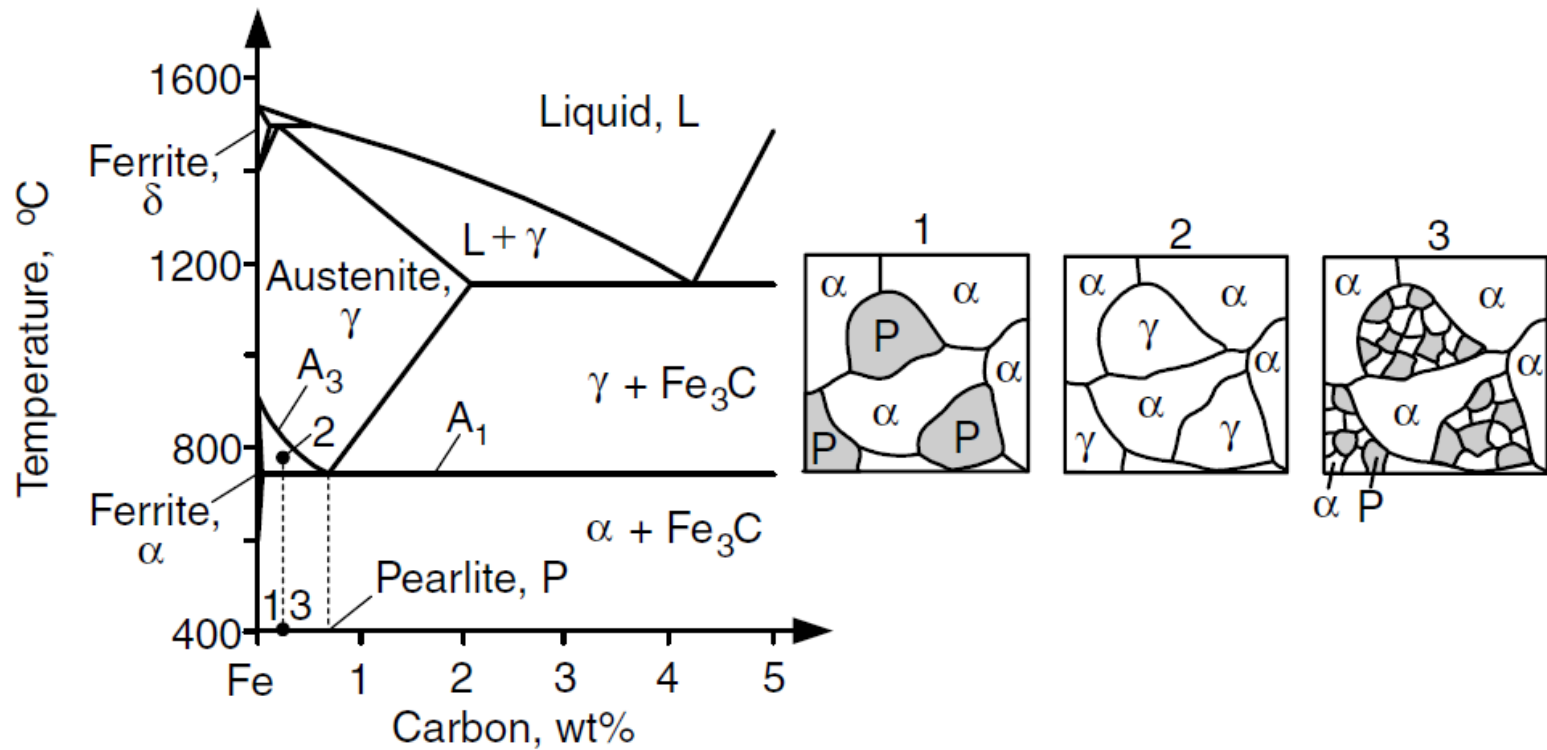
- A: base metal
- B: partial grain refining
- C: grain refining
- D: grain coarsening



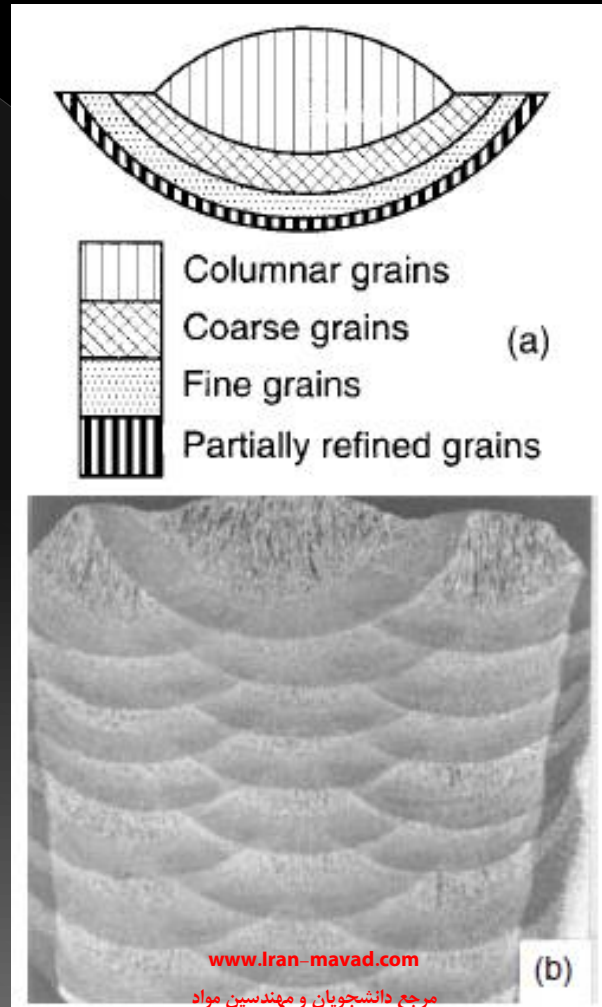
مناطق مختلف تحت تاثیر حرارت



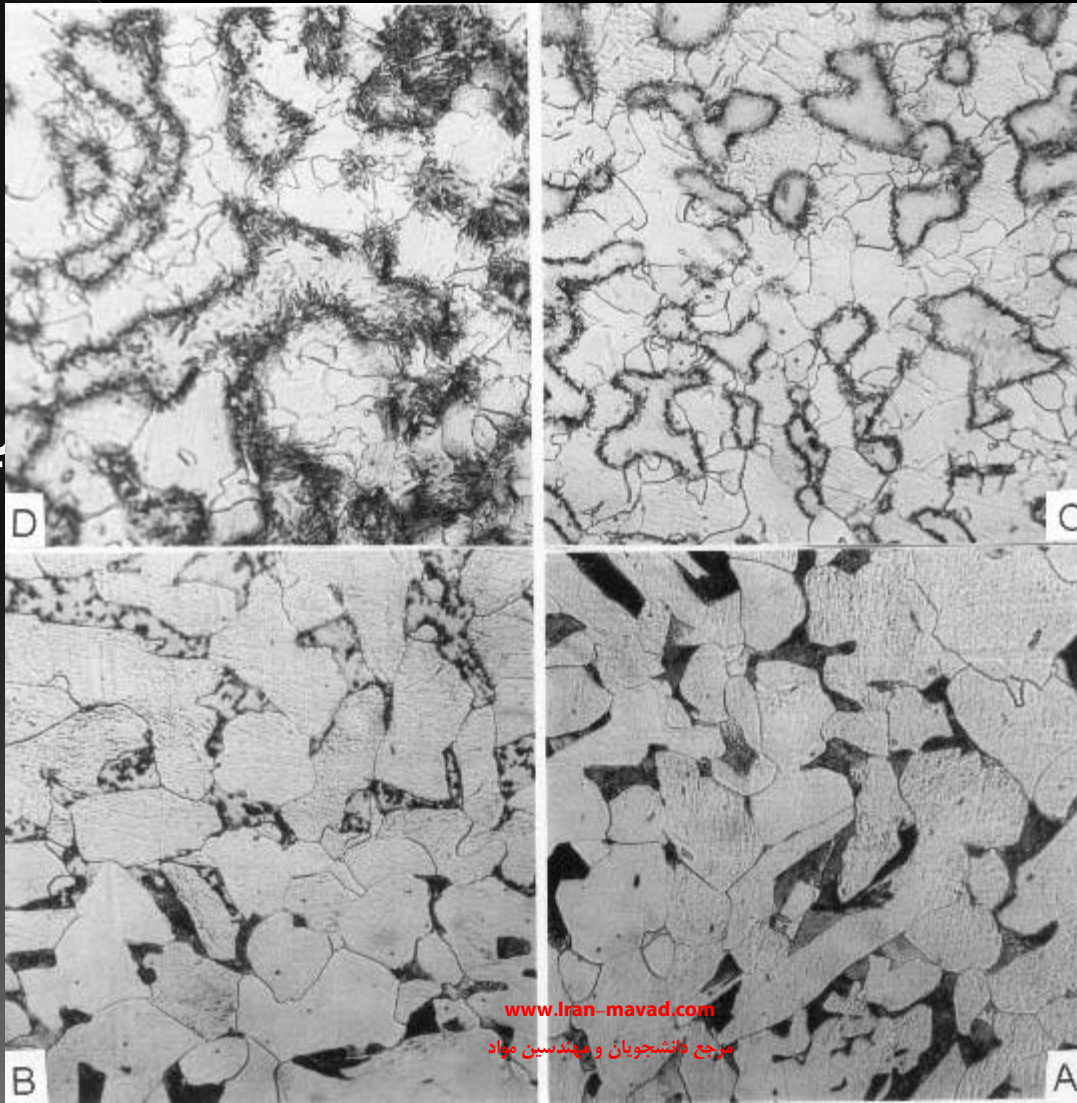
منطقه نسبتا ریزدانه



تأثیر پاس‌های چندتایی بر ریزدانه تر کردن منطقه تحت تأثیر حرارت



مارتنزیت در ساختار HAZ فولاد کم کربن



◎ بدلیل کم
منطقه ت
اما ...
◎ در جوش
مارتنزیت

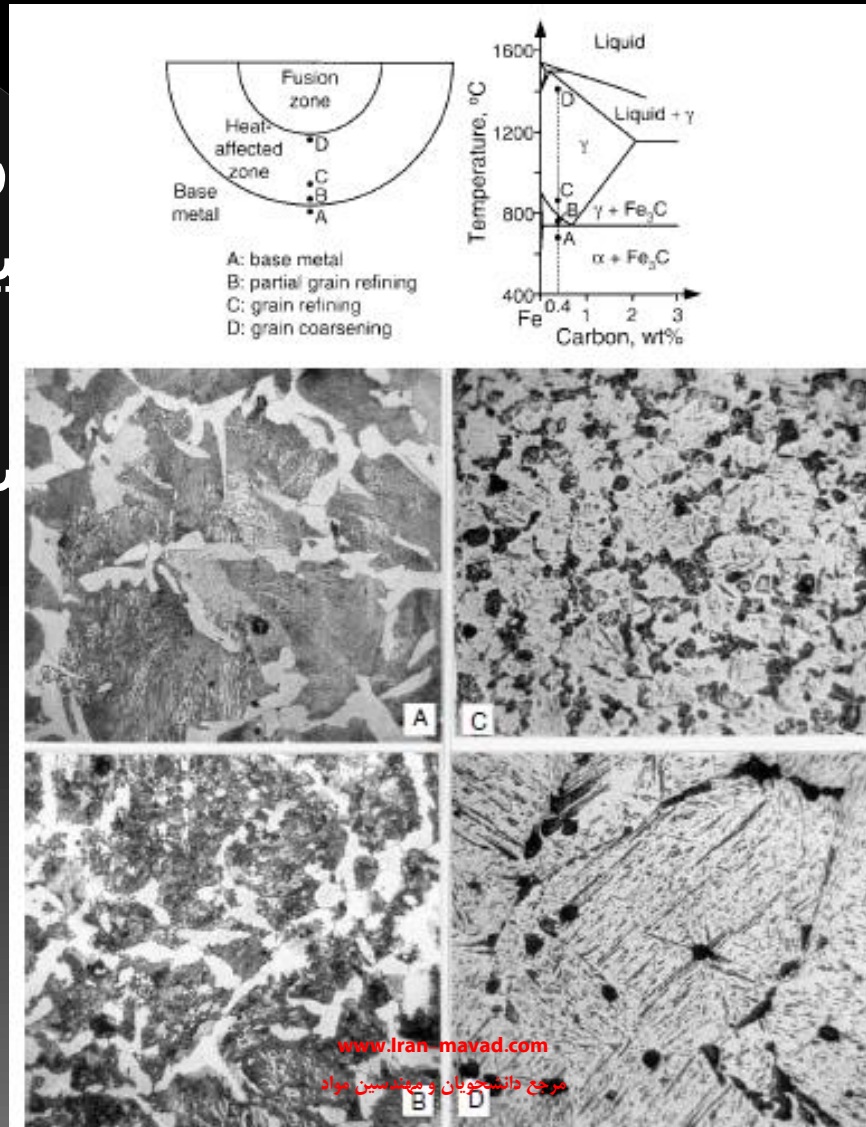
در
ست
یل

منطقه تحت تاثیر حرارت فولادهای پرکربن

فولادهای پرکربن
بین 0.5-1%

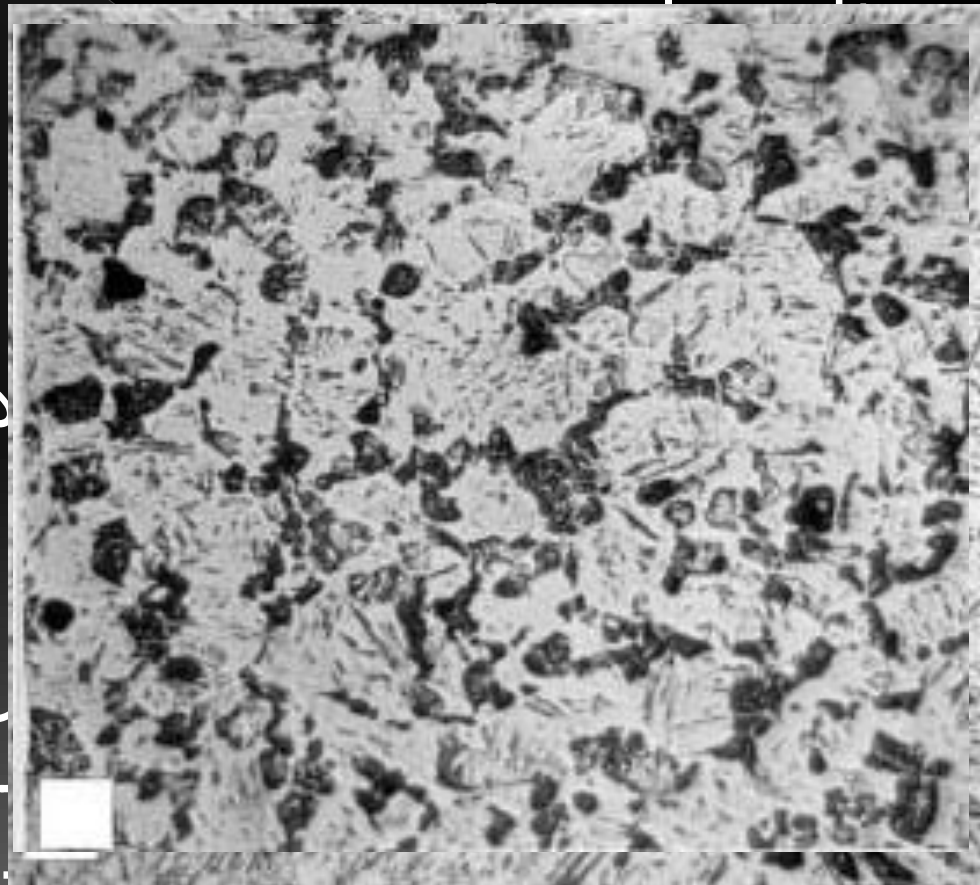
سخت تر از

فولادهای پرکربن
جوشکاری فولادهای پرکربن



AISI 1040
TIG

منطقه تحت تاثیر حرارت فولادهای پرکربن

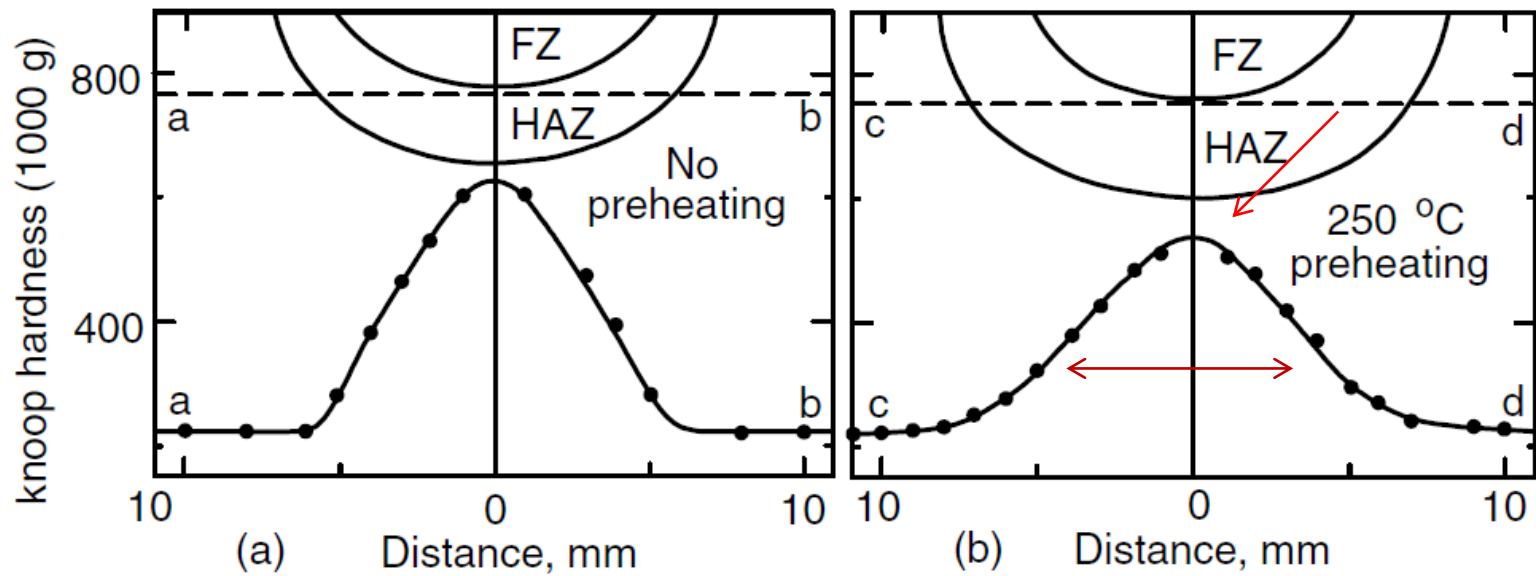


- شامل
> منطقه
> ریزدانه
> درشت
- در منطقه
آستنیت
تشکیل
- در منطقه
ریزدانه
است

های
زیاد به

ردن کمتر و
سبب تر

جلوگیری از تشکیل مارتنزیت در فولاد پر کربن



ناحیه تحت تاثیر حرارت در فولادهای HSLA

◎ معمولا دارای استحکام تسلیم بالای 550 MPa -220 هستند.

◎ عناصر کاربید/نیتريد ساز مانند نئوپيم، واناديم، تيتانيوم و ... در حد بسيار كم به آنها به دو جهت اضافه مي شود:

- > ريزدانه كردن و به اين ترتيب افزايش استحکام
- > رسوب گذاري و افزايش استحکام

تاثیر وجود نیتريدها و کاربيدها

◎ کاربيدها و نیتريدها بعنوان مانعی برای رشد مرزهای دانه در منطقه تحت تاثیر حرارت عمل می کنند.

◎ در صورت افزایش دما احتمال تجزیه این کاربيدها/نیتريدها وجود دارد در این میان نیتريد تیتانيم پایدارترین ذره می باشد.

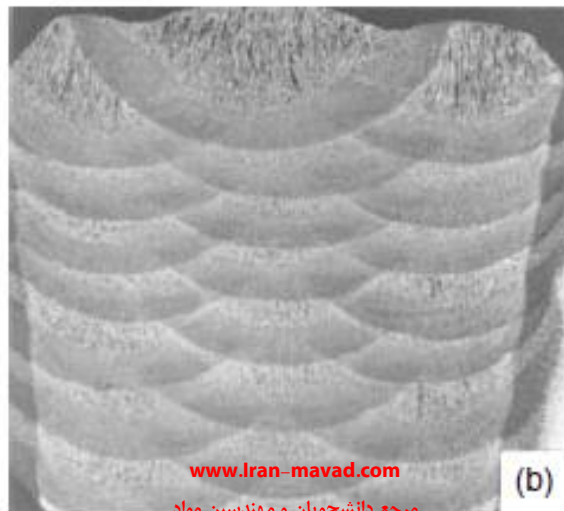
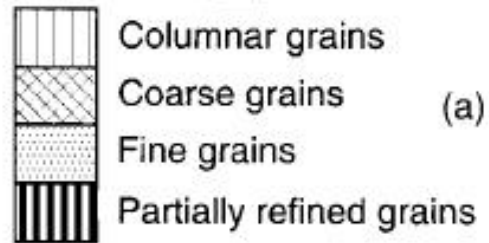
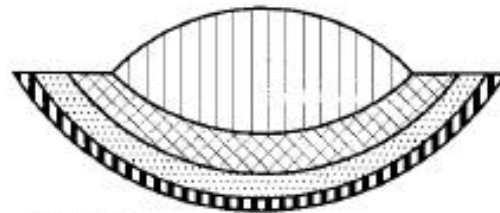
◎ به پیشگرم زیادی برای جوشکاری نیاز ندارند.

◎ میزان پیشگرم با ضخامت، مقدار آلیاژ و میزان کربن تغییر میکند. چرا؟

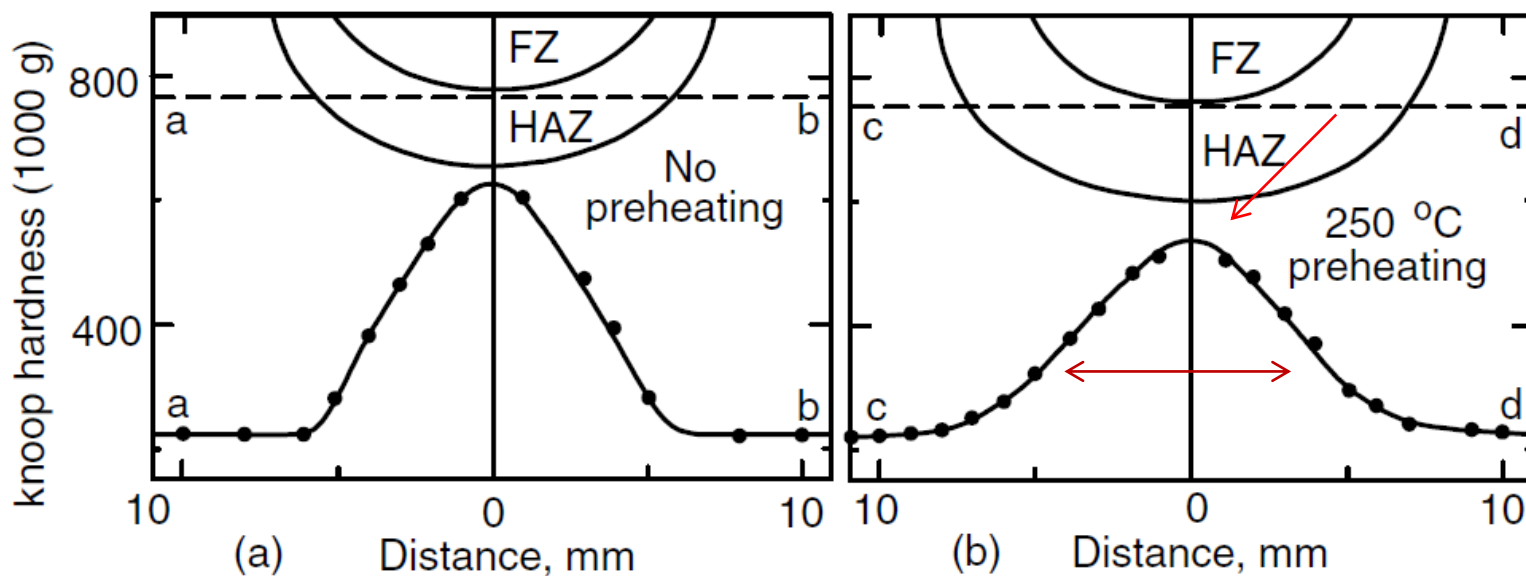
متالورژی جوشکاری

جلسه ششم

تأثير پاسه‌های چندتایی بر ریزدانه تر کردن منطقه تحت تأثير حرارت



جلوگیری از تشکیل مارتنزیت در فولاد پر کربن



ناحیه تحت تاثیر حرارت در فولادهای HSLA

- معمولا دارای استحکام تسلیم بالای ۵۵۰-۲۲۰ MPa هستند.
- عناصر کاربید/نیتريد ساز مانند نئوبيم، واناديم، تيتانيوم و ... در حد بسيار کم به آنها به دو جهت اضافه می شود:
- ريزدانه کردن و به اين ترتيب افزايش استحکام
- رسوب گذاری و افزايش استحکام

تأثیر وجود نیتریدها و کاربیدها

- کاربیدها و نیتریدها بعنوان مانعی برای رشد مرزهای دانه در منطقه تحت تأثیر حرارت عمل می کنند.
- در صورت افزایش دما احتمال تجزیه این کاربیدها/نیتریدها وجود دارد در این میان نیترید تیتانیم پایدارترین ذره می باشد.
- به پیشگرم زیادی برای جوشکاری نیاز ندارند.
- میزان پیشگرم با ضخامت، مقدار آلیاژ و میزان کربن تغییر میکند. چرا؟

عیوب جوش در منطقه HAZ

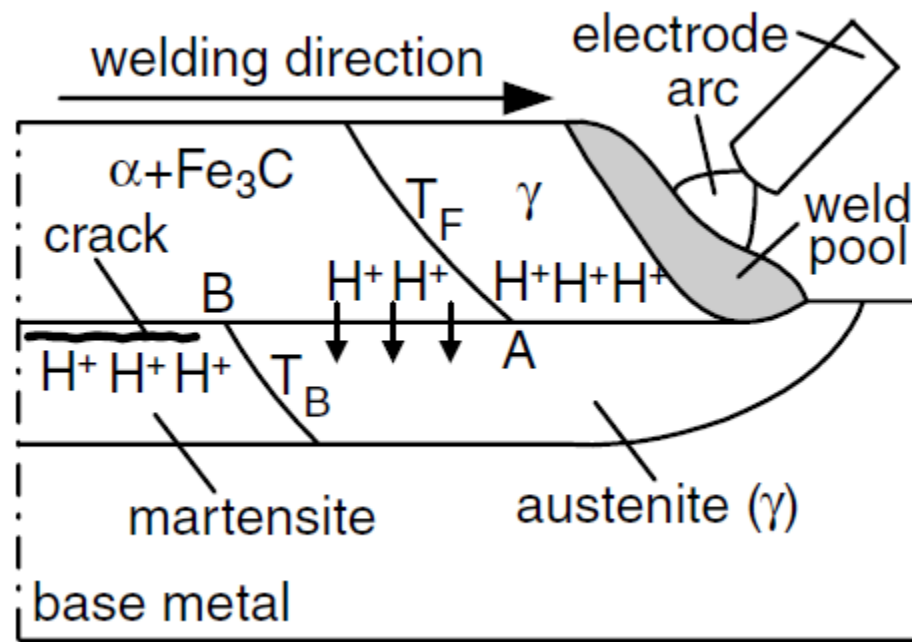
- ترک هیدروژنی
- ترک گرم کردن مجدد
- ترک های صفحه ای

ترک هیدروژنی

- ترک هیدروژنی به چهار شرط نیازمند است:
- وجود هیدروژن در فلز جوش

- دمای نسبتاً
- ساختار حساس
- وجود تنش ز
- با توجه که دم
- سرد نام برده ه
- عنوان "ترک ت

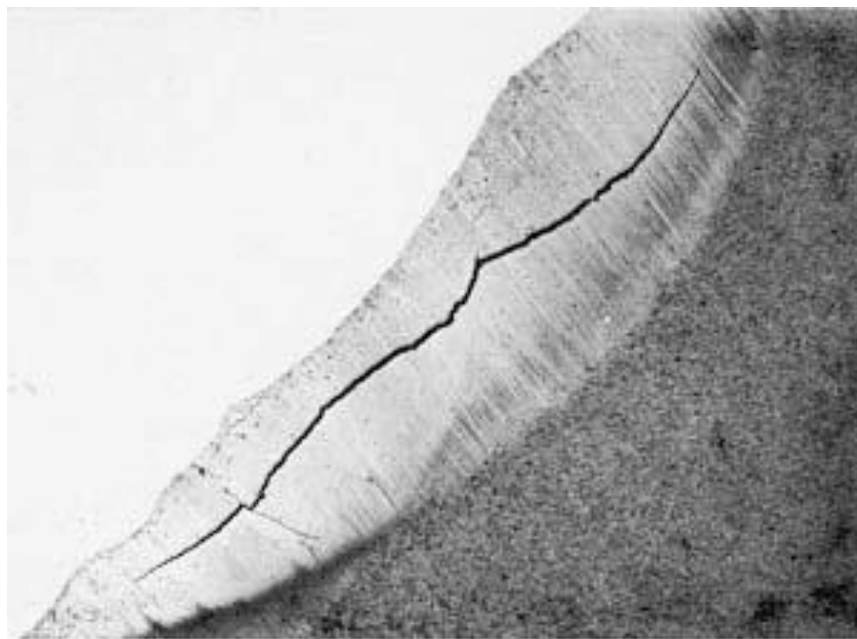
عنوان ترک ه است با



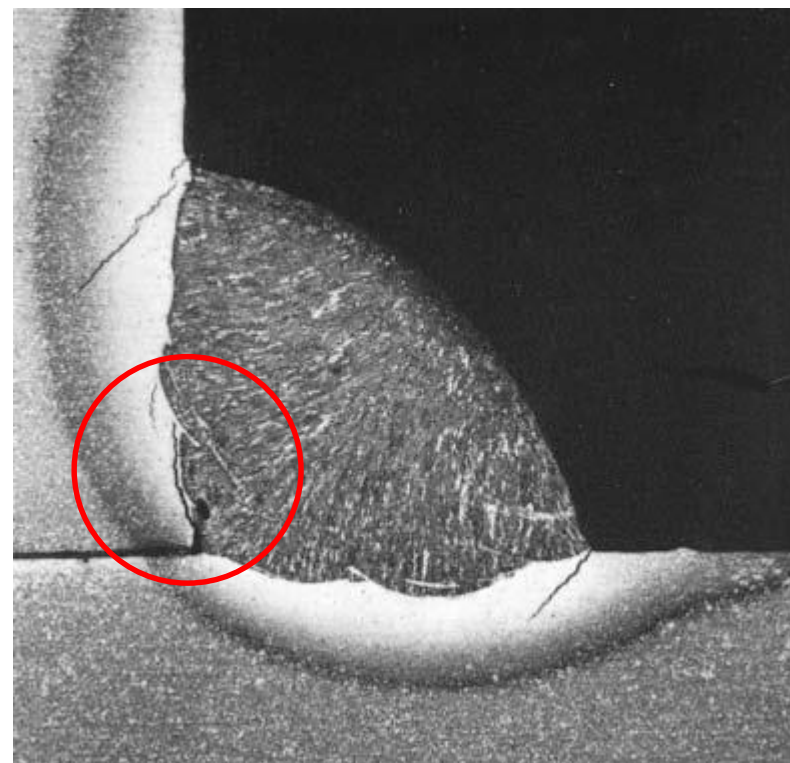
مکانیزم ترک هیدروژنی

- هیدروژن در فاز آستنیت به مقدار زیادی حل می شود.
- اما با تشکیل فریت و پرلیت در ناحیه پستی جوش و درصد انحلال کمتر آنها، هیدروژن به داخل آستنیت پس زده می شود. سرعت نفوذ هیدروژن در آستنیت کند و زمانبر است.
- در این حین با توجه به درصد کربن پایین تر فلز جوش این فلز با سرعت بیشتری به فاز فریت-پرلیت تبدیل می شود و به این ترتیب فلز پایه در منطقه HAZ شانس بیشتری برای تبدیل شدن به مارتنزیت دارد.
- قرارگیری همزمان مارتنزیت و هیدروژن به تشکیل ترک می انجامد.

ترک هیدروژنی



فولاد کم آلیاژ

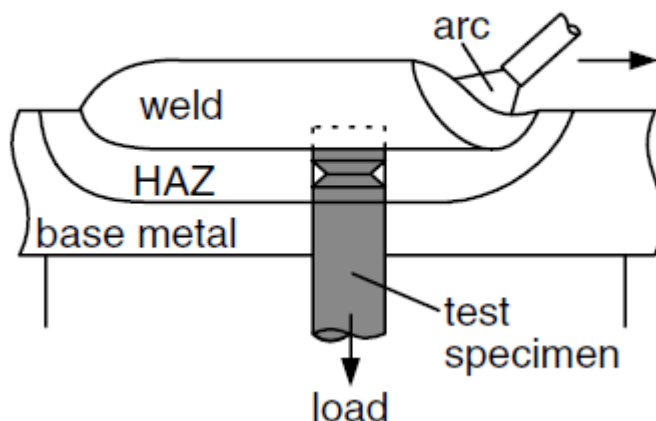


فولاد ساده کربنی 1040

تشخیص حساسیت به ترک هیدروژنی

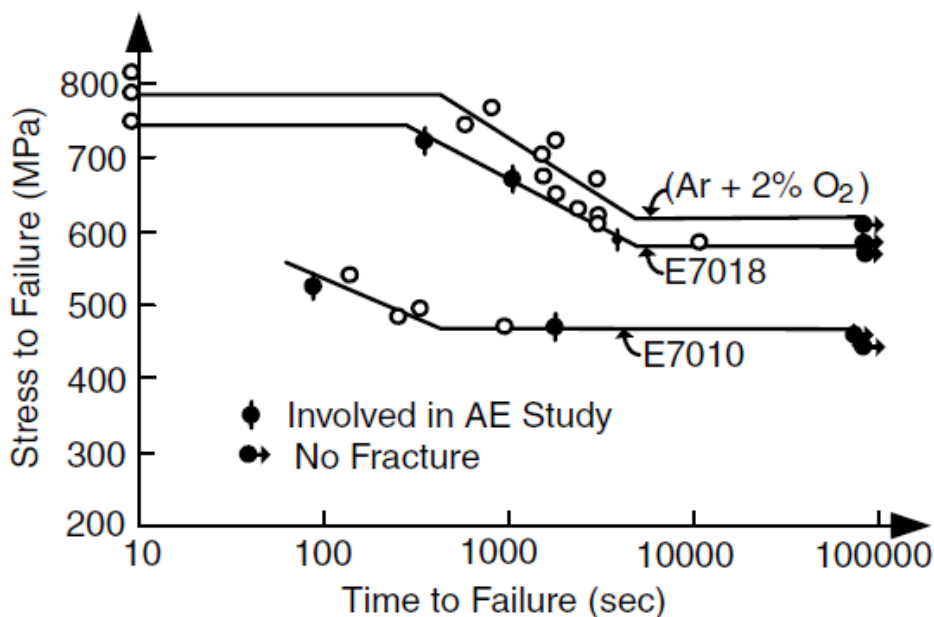
• روش ایمپلنت

- نمونه ای ترکدار از جنس فلز پایه درون حفره به گونه ای قرار می گیرد که سر آن در منطقه ذوب و منطقه ترک در منطقه HAZ باشد و پس از جوشکاری پیش از سرد شدن کامل نمونه تحت کشش قرار می گیرد.



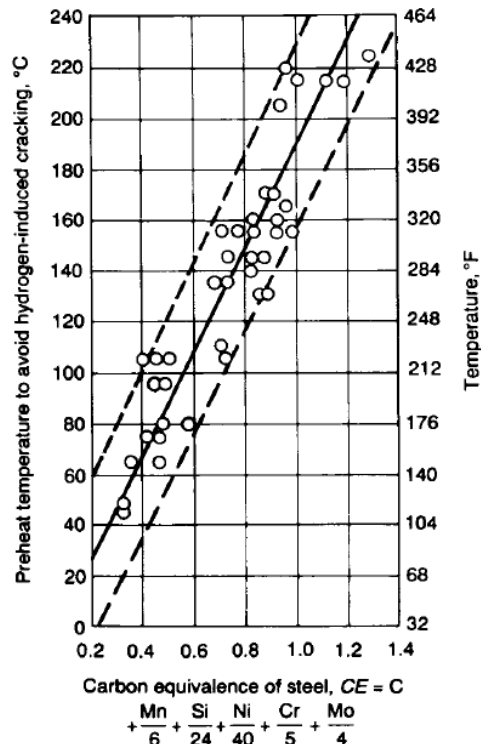
تشخیص حساسیت به ترک هیدروژنی

- در این تصویر که برای فولاد HSLA خط لوله نشان داده شده:
 - بهترین خواص در جوشکاری MIG مشاهده می شود.
 - الکتروود با غلاف قلیایی (کم هیدروژن) رفتار مناسبی دارد.
 - الکتروود سلولزی بدتریت رفتار را نشان می دهد.



راه حل های جلوگیری از ترک هیدروژنی

- انتخاب دمای پیشگرم و بین پاس مناسب
- دمای پیشگرم مناسب بسیار تحت تاثیر کربن و عناصر آلیاژی است بصورتیکه هر چه درصد کربن معادل بیشتر باشد، دمای پیشگرم نیز بیشتر است.



- عملیات حرارتی پس از جوش
- کاهش تنش پسماند ناشی از جوشکاری
- کمک به خروج هیدروژن از ریزساختار
- معمولا دمای انتخابی چیزی حدود ۶۰۰ درجه است (برای فولادها).

راه حل های جلوگیری از ترک هیدروژنی

- استفاده از روشهایی مانند MIG/MAG و یا TIG بجای جوشکاری دستی
- استفاده از الکتروود با غلاف قلیایی (کم هیدروژن) بجای سلولزی
- در صورتیکه محفظه حمل الکتروودها آب بندی نبوده پیش از مصرف حتما پخت شوند (دمای ۳۰۰ تا ۴۰۰) تا آب آنها تبخیر گردد.
- استفاده از فیلرهایی که استحکام کمتری نسبت به زمینه دارند و یا ضریب نفوذ هیدروژن در آنها پایین است (فیلر متالهای فولاد زنگ نزن آستنیتی).

ترک های گرم کردن مجدد

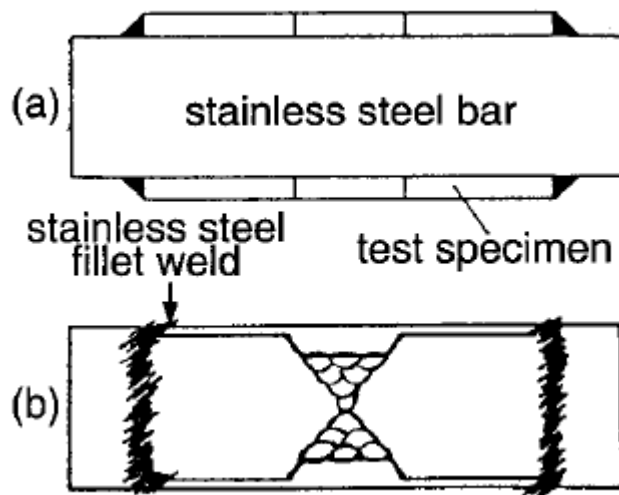
- بیشتر در فولادهای کم آلیاژ فریتی رخ می دهد.
- چون این آلیاژها بیشتر در دمای بالا کاربرد دارند و مقاومت به خزش خوبی دارند برای حذف تنش و جلوگیری از شکست هیدروژنی عملیات حرارتی پس از جوشکاری روی آنها انجام می شود که در حین این عملیات دچار ترک می شوند.
- این آلیاژها معمولا دارای عناصری چون Cr، Mo، V و Nb هستند.
- این ترک ها در HAZ و در نزدیکی منطقه PMZ روی میدهند و معمولا بین دانه ای هستند.

علت ایجاد ترک های گرم کردن مجدد

- در این نوع آلیاژها عناصر کاربیدساز وجود دارند که کاربیدهای بسیار ریزی را ایجاد کرده اند.
- این کاربیدها در دمای بالای جوشکاری در زیرساختار حل شده ولی در سرد کردن فرصت تشکیل کاربید را نمی یابد ولی زمینه مارتنزیتی و یا شبیه آن است.
- در عملیات حرارتی پس از جوشکاری این کاربیدها فرصت پیدا کرده و در منطقه درون دانه های آستنیت سابق بوجود می آیند و آن مناطق را سخت می کنند درحالیکه هنوز تنش از ساختار بیرون نرفته همین امر منجر به رشد ترک میشود.

روش تشخیص حساسیت به ترک خوردگی گرم کردن مجدد

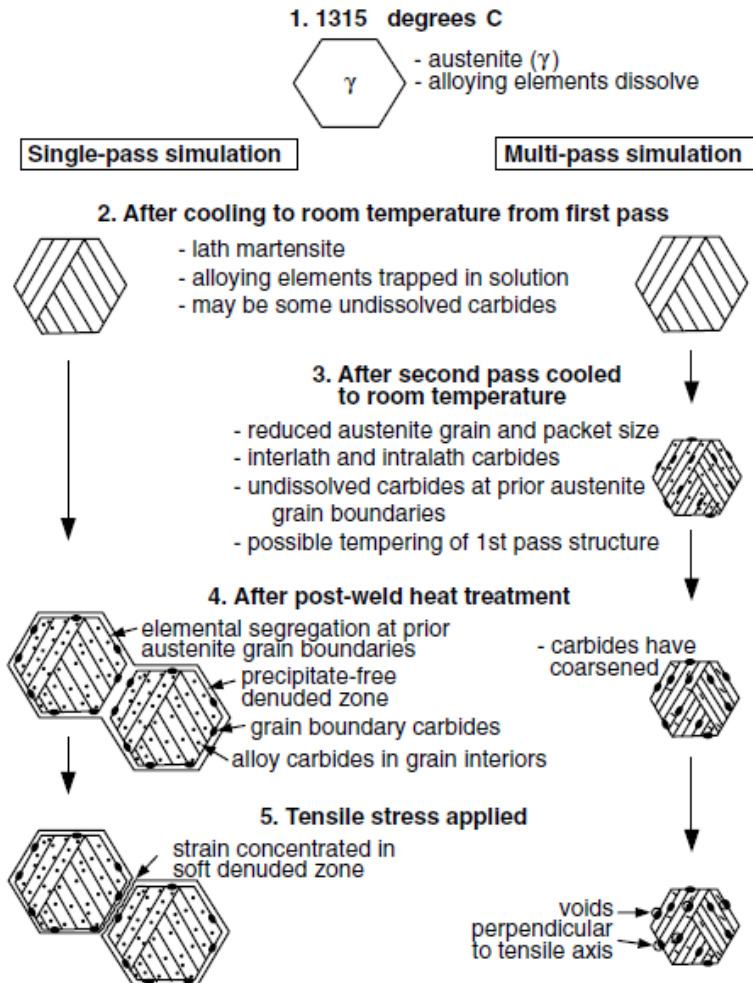
- ساخت نمونه ای مانند آزمون ضربه چارپی با شکافی V شکل و قرار دادن نمونه در دمای حساسیت (۶۰۰) و اعمال تنش.
- استفاده از آزمون Vinckier
- اعمال تنش در این آزمون از طریق اختلاف ضریب انبساط فولاد زنگ نزن (زیاد) و فلز در عملیات گرم کردن مجدد است.



راه های جلوگیری از بروز ترک های گرم کردن مجدد

• استفاده از چند پاس به جای یک پاس

• کاهش تنش





متالورژی جوشکاری

جلسه هفتم و هشتم

www.Iran-mavad.com

مرجع دانشجویان و مهندسين مواد

ترک های گرم کردن مجدد

- بیشتر در فولادهای کم آلیاژ فریتی رخ می دهد.
- چون این آلیاژها بیشتر در دمای بالا کاربرد دارند و مقاومت به خزش خوبی دارند برای حذف تنش و جلوگیری از شکست هیدروژنی عملیات حرارتی پس از جوشکاری روی آنها انجام می شود که در حین این عملیات دچار ترک می شوند.
- این آلیاژها معمولا دارای عناصری چون Cr، Mo، V و Nb هستند.
- این ترک ها در HAZ و در نزدیکی منطقه PMZ روی میدهند و معمولا بین دانه ای هستند.



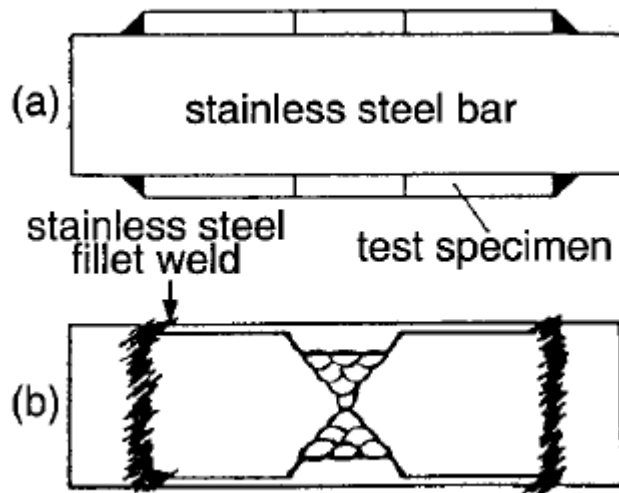
علت ایجاد ترک های گرم کردن مجدد

- در این نوع آلیاژها عناصر کاربیدساز وجود دارند که کاربیدهای بسیار ریزی را ایجاد کرده اند.
- این کاربیدها در دمای بالای جوشکاری در زیرساختار حل شده ولی در سرد کردن فرصت تشکیل کاربید را نمی یابد ولی زمینه مارتنزیتی و یا شبیه آن است.
- در عملیات حرارتی پس از جوشکاری این کاربیدها فرصت پیدا کرده و در منطقه درون دانه های آستنیت سابق بوجود می آیند و آن مناطق را سخت می کنند درحالیکه هنوز تنش از ساختار بیرون نرفته همین امر منجر به رشد ترک میشود.



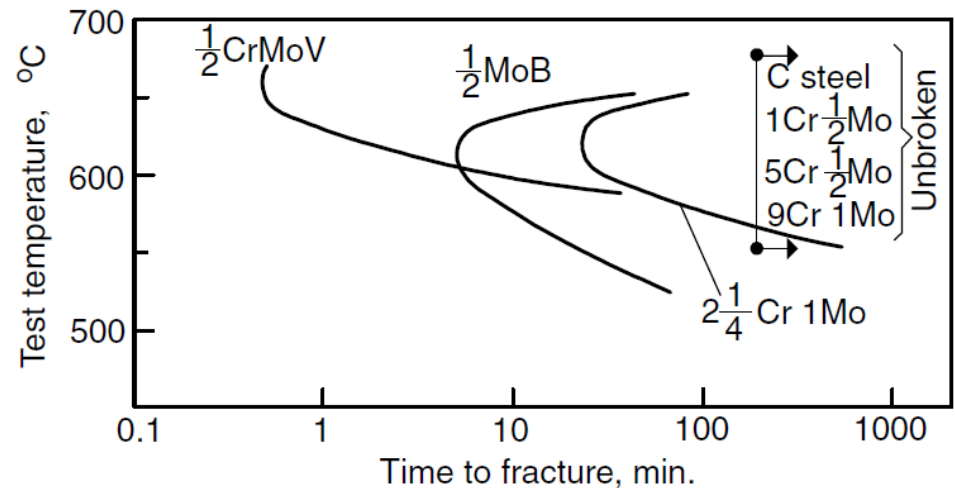
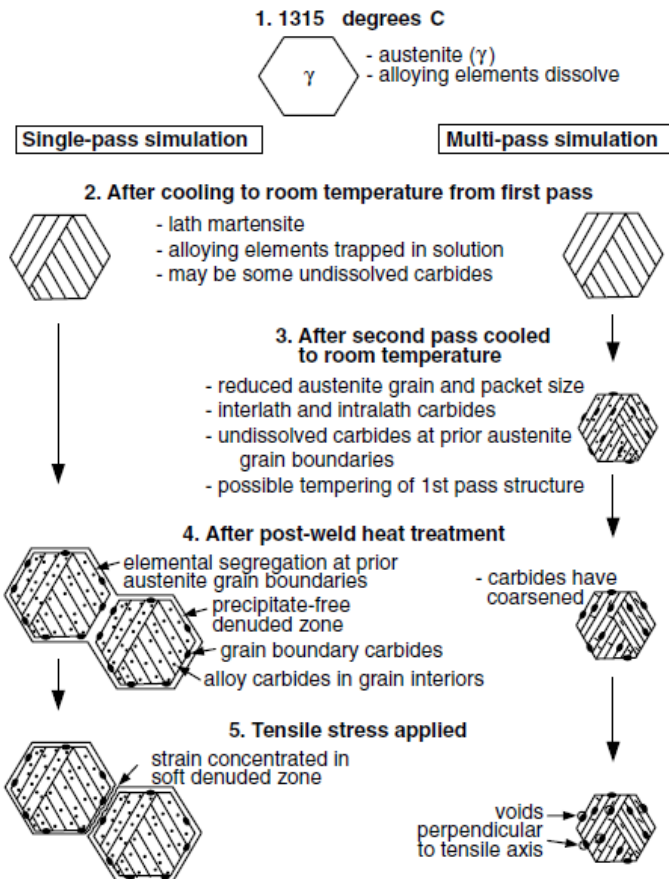
روش تشخیص حساسیت به ترک خوردگی گرم کردن مجدد

- ساخت نمونه ای مانند آزمون ضربه چارپی با شکافی V شکل و قرار دادن نمونه در دمای حساسیت (۶۰۰) و اعمال تنش.
- استفاده از آزمون Vinckier
- اعمال تنش در این آزمون از طریق اختلاف ضریب انبساط فولاد زنگ نزن (زیاد) و فلز در عملیات گرم کردن مجدد است.

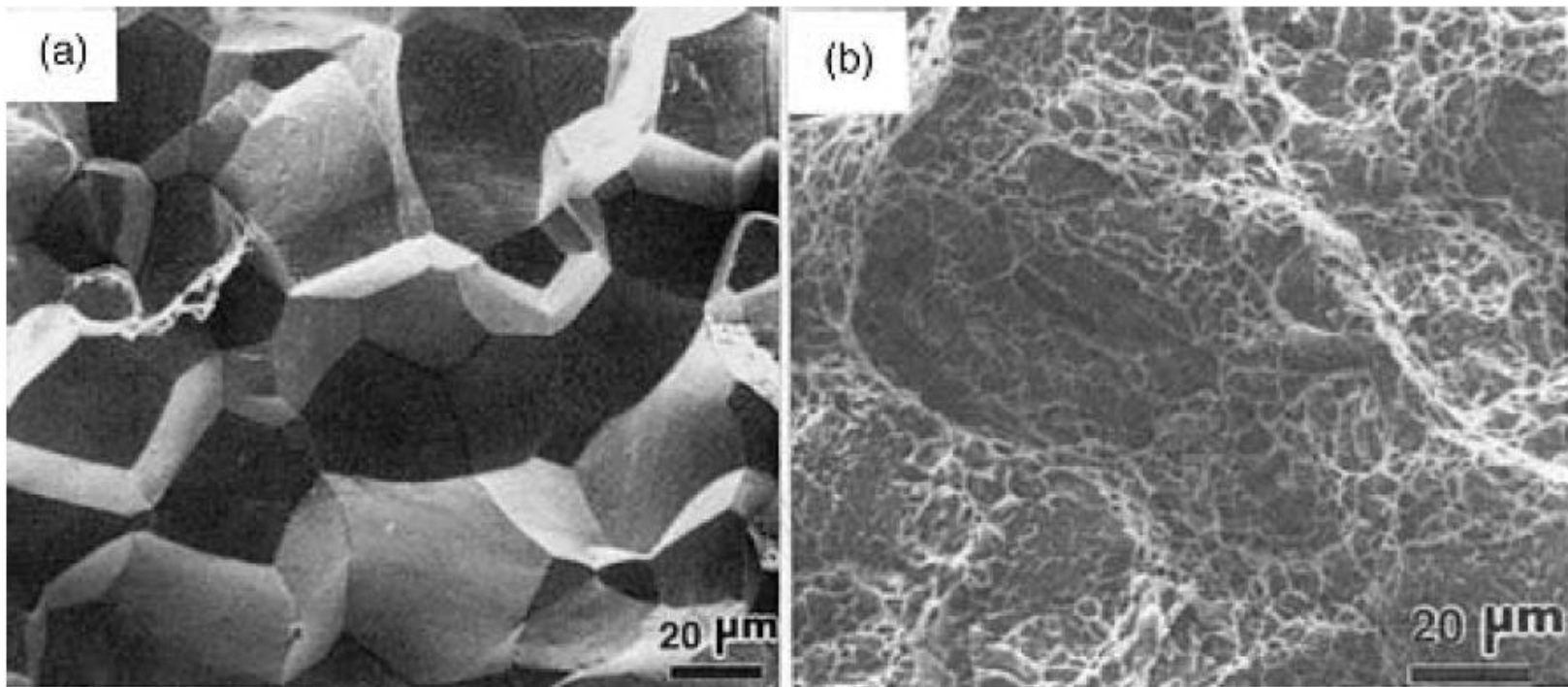


راه های جلوگیری از بروز ترک های گرم کردن مجدد

- استفاده از چند پاس به جای یک پاس
- کاهش تنش از طریق کاهش قیود جوشکاری



تفاوت سطح شکست در جوش چند پاس با جوش تک پاس

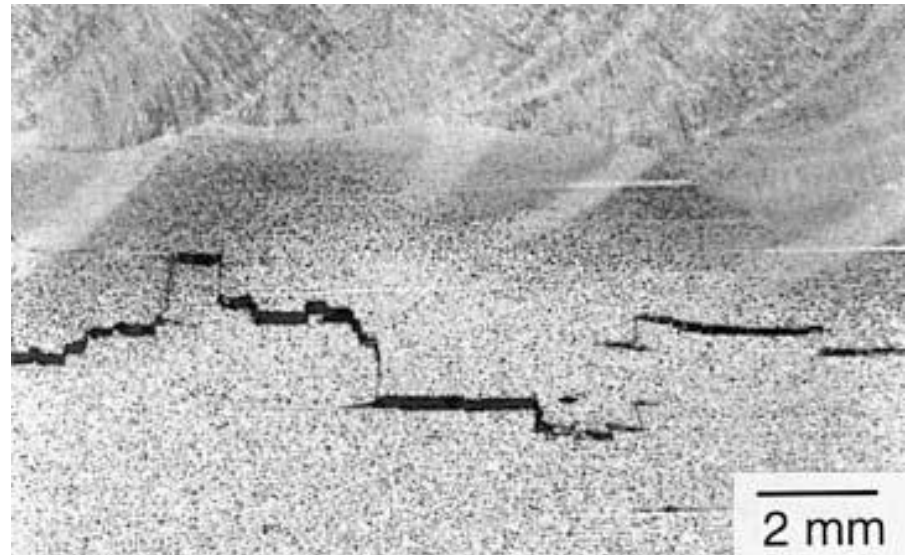
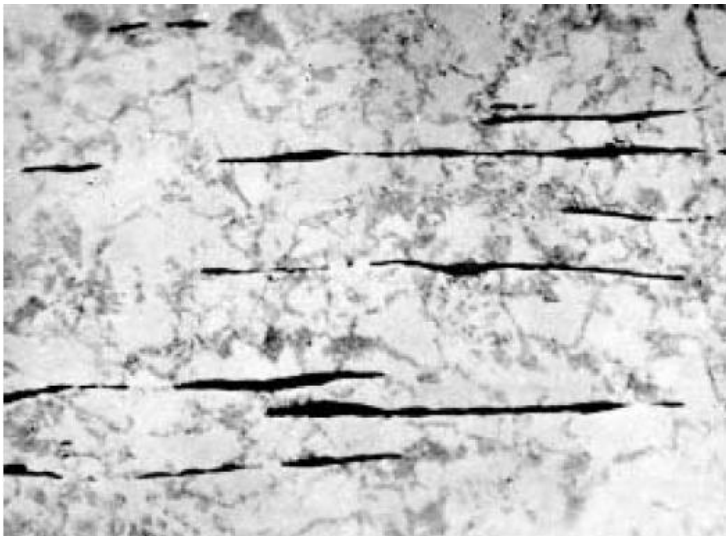


پارگی ورقه ای

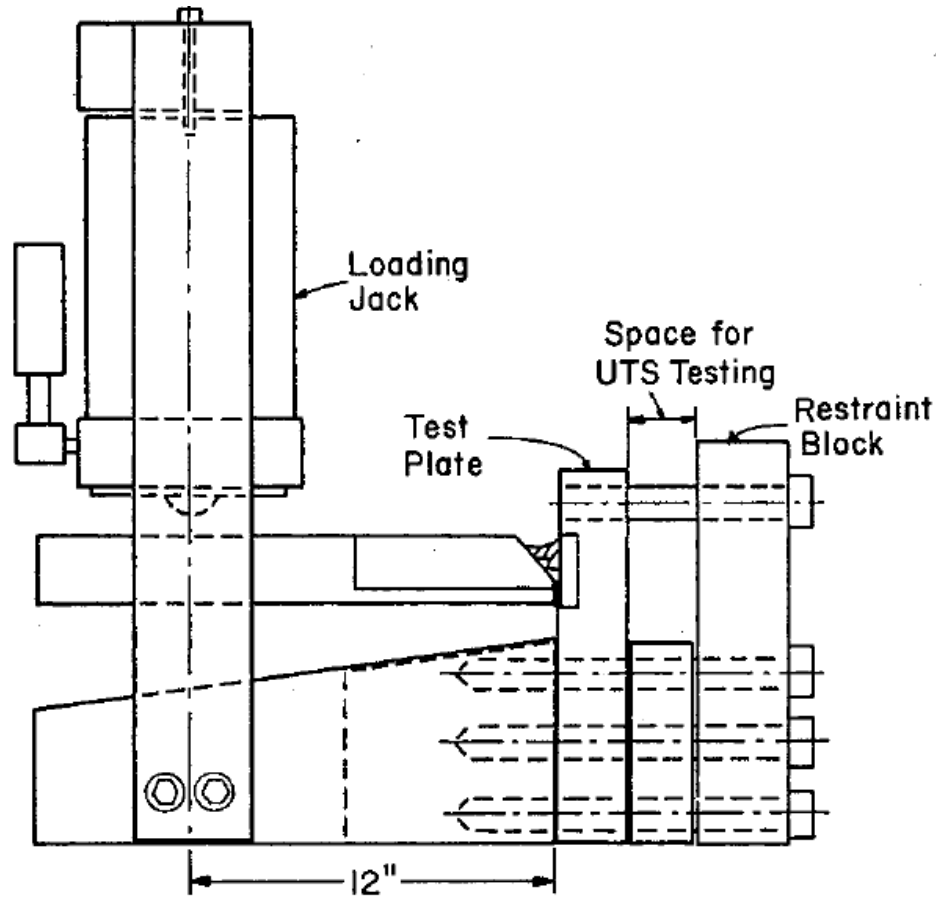
- محل قرارگیری این نوع از عیوب در بیرون منطقه تحت تاثیر حرارت و بر روی فلز پایه است.
- علت بروز این پدیده گسستگی است که در محل آخال های غیر فلزی (مانند سولفیدها) با زمینه رخ می دهد.
- این نوع آخال ها معمولا در جهت نورد کشیده می شوند بنابراین این ترک ها نیز در جهت نورد کشیده شده اند.
- وجود هیدروژن می تواند به تشدید شرایط برای تشکیل ترک منجر شود. بنابراین استفاده از الکترودهای سلولزی برای مثال برای اینکار توصیه نمی گردد (E7010).
- استفاده از الکترودهای دارای رفتار نرم تر می تواند تنش را کنترل کرده و مانع از ایجاد این ترک در ریز ساختار گردد.



تصاویر پارگی ورقه ای

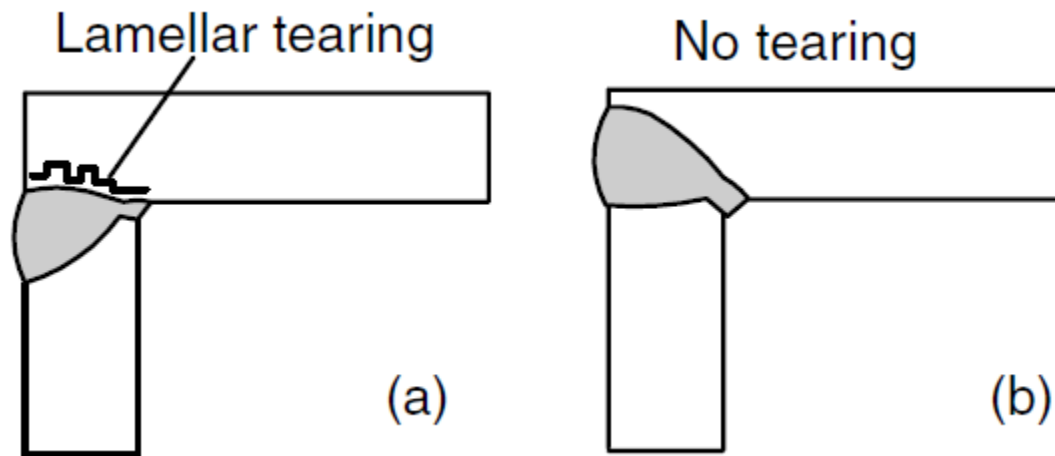


آزمون حساسیت به پارگی لایه ای



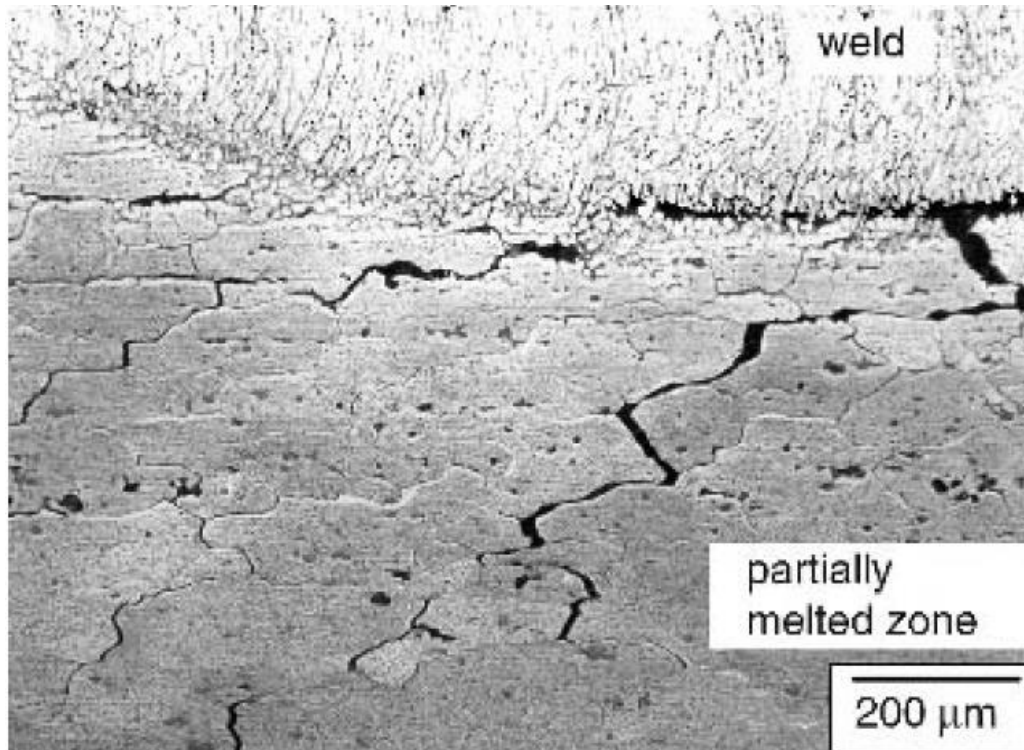
راه حل جلوگیری از پارگی لایه ای

○ با اصلاح طراحی بصورتی که تنش های کششی ناشی از جوش بیشتر در جهت طولی نورد قرار گیرد تا جهت عمود بر آن می تواند به کاهش احتمال ترک گردد.



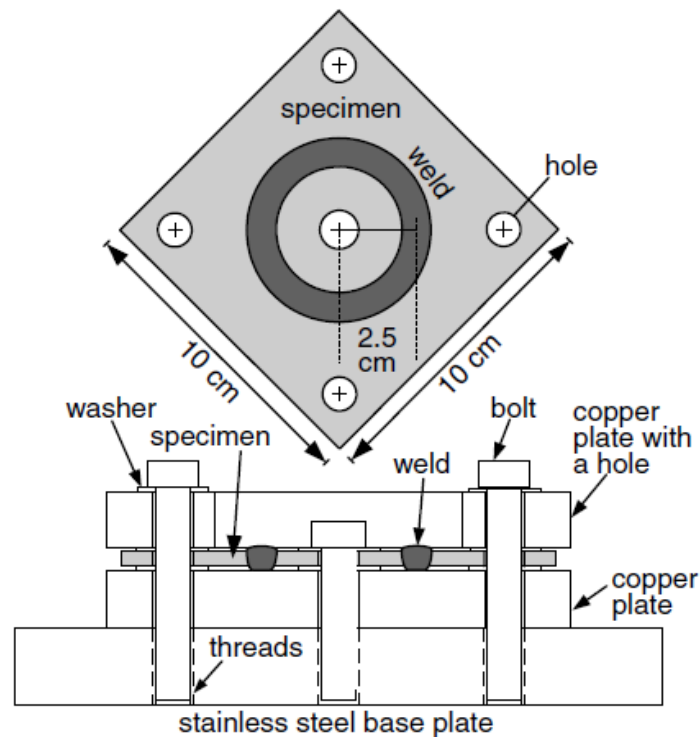
ترک داغ

- این ترک در منطقه نیمه ذوبی و در اثر ذوب مرزهای دانه اتفاق می افتد.
- این اتفاق در مورد آلیاژهای آلومینیوم بسیار شدیدتر است.



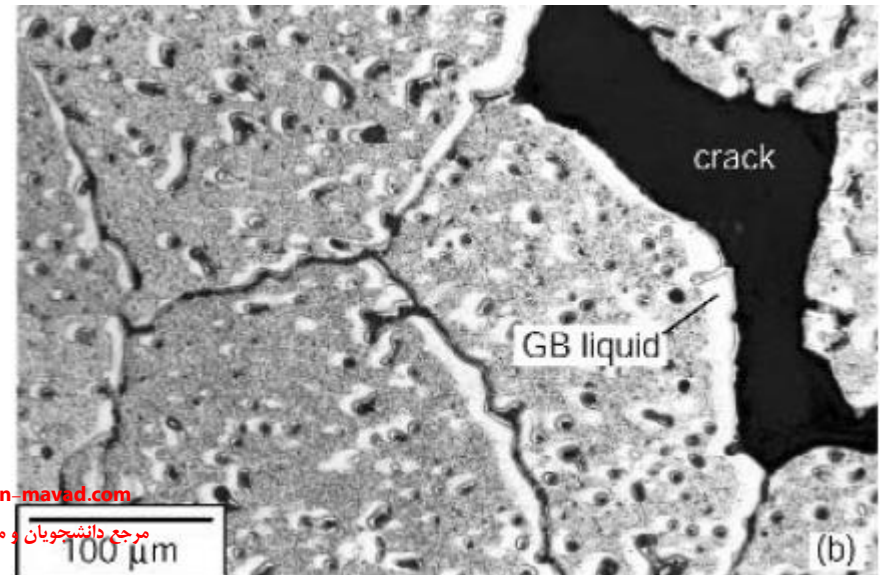
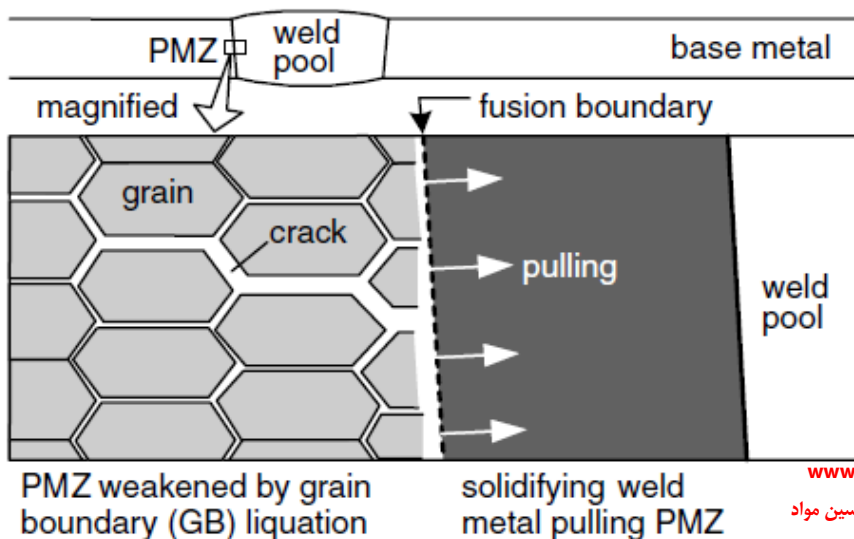
روش بررسی حساسیت به خوردگی داغ

○ ترک ها در منطقه خارجی دایره اتفاق می افتد و نه در منطقه داخلی. چرا؟



مکانیزم ترک خوردگی داغ

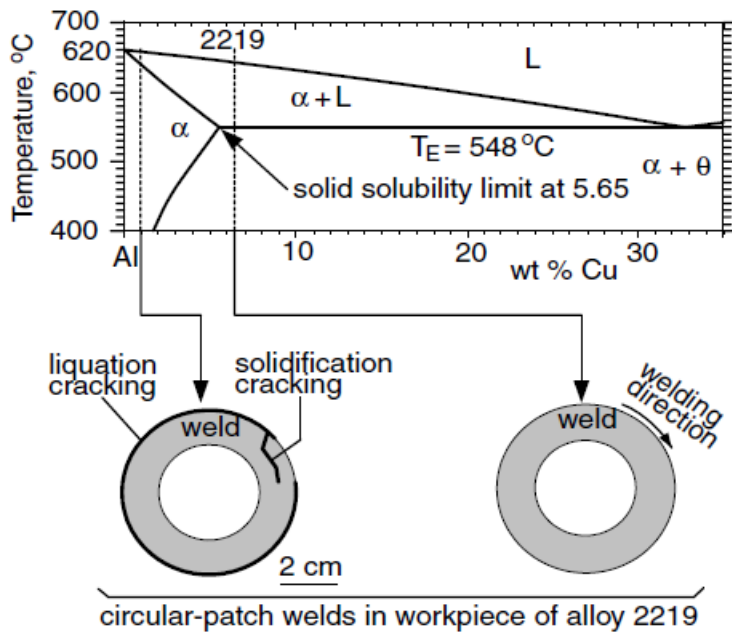
- در اثر انجماد فاز مذاب و انقباض پدید آمده در آن به منطقه نیمه ذوب تنش وارد میشود و به این ترتیب دانه ها دچار گسست می شوند.
- آلومینیوم بدلیل ضریب انبساط حرارتی زیاد، انقباض حرارتی بالا و انتقال حرارت بالا احتمال ترک خوردگی داغ افزایش می یابد.
- میزان انقباض ناشی از انجماد برای آلومینیوم حدود ۶.۶٪ است و انتقال حرارت آن حدود دو برابر آهن است.



تأثیر ترکیب فلز جوشکاری بر ترک داغ

- در صورت تفاوت غلظت عنصر ثانوی احتمال ترک افزایش می یابد.
- مثال:

- در تصویر سمت چپ میزان فاز جامد در حوضچه بیشتر است بدین ترتیب استحکام بیشتری نیز دارد.



decreasing liquation cracking in alloy 2219 (essentially Al-6.3Cu)

$$f_L = \left(\frac{(-m_L)C_0}{T_m - T} \right)^{1/1-k}$$



تنش های پسماند

- تنش هایی هستند که حتی پس از برداشتن نیروهای خارجی در ماده باقی می ماند بهمین دلیل با نام تنش های داخلی نیز شناخته می شوند.
- تنش های پسماند در اثر گرم و یا سرد کردن ناگهانی در قطعه ذخیره می گردند.
- میزان این تنش های پسماند گاهی به بیش از مقدار تنش تسلیم ماده می رسد که می تواند به تغییر پلاستیک ماده بیانجامد.
- وجود تنش های پسماند می تواند به وقوع ترک هیدروژنی و خوردگی تنشی منجر شود.
- انجام عملیات حرارتی پس از جوشکاری برای کاهش این نوع از تنش هاست.
- استفاده از ساچمه پاشی، پیشگرم می تواند به کاهش این تنش ها کمک کند.



مثالی برای نحوه شکل گیری تنش داخلی

○ در هنگام سرد کردن تنش پسماند در میله های کناری کششی و معادل نصف تنش فشاری موجود در میله میانی است.

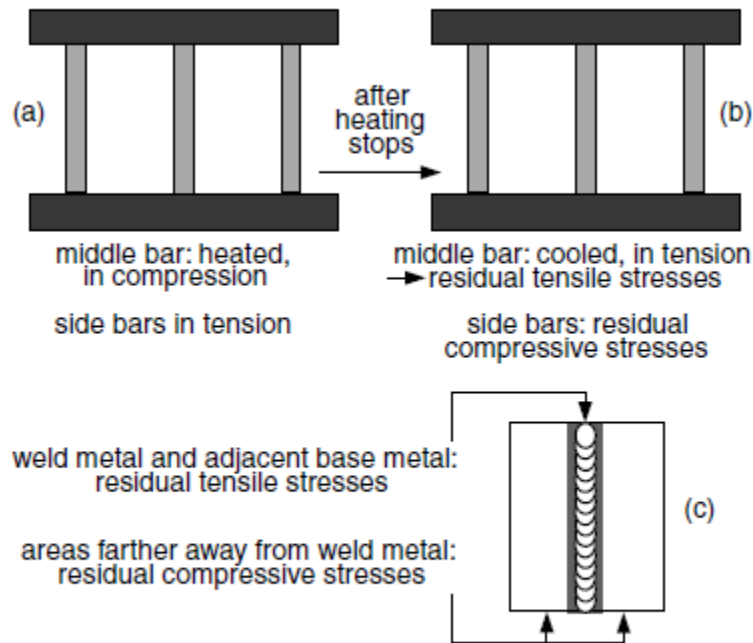


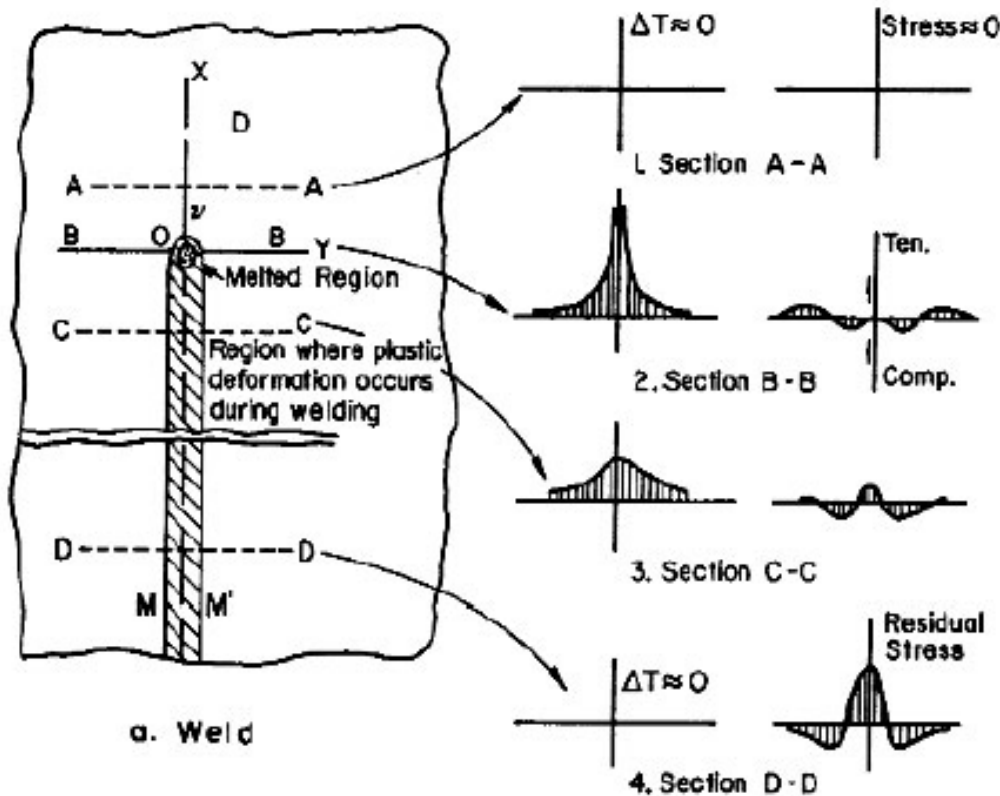
Figure 5.1 Thermally induced stresses: (a) during heating; (b) during cooling; (c) residual stresses in weld.

نحوه توزیع تنش در جوشکاری

○ در مقطع (A-A) چون در جلوی منطقه جوشکاری است تغییرات دمایی زیاد نیستند و به این ترتیب تنش در آنجا کم است

حوضچه تنش

می گیرد.
ید.



○ در مق

فشاره

○ در نا

○ در نه



تأثير زمان تنش زدایی

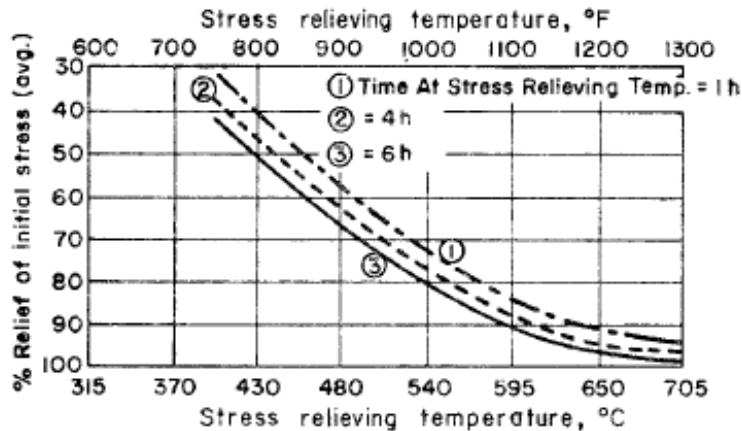


TABLE 5.1 Typical Thermal Treatments for Stress Relieving Weldments

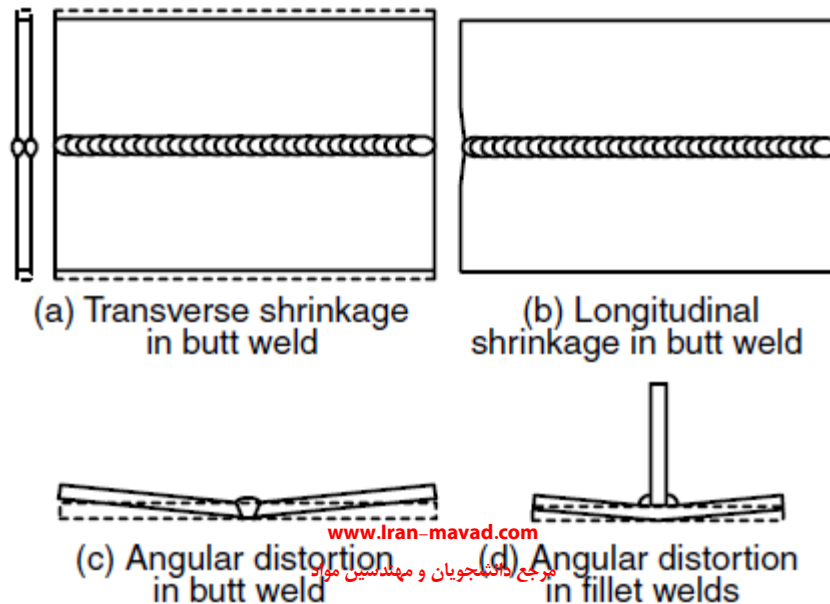
Material	Soaking Temperature (°C)
Carbon steel	595–680
Carbon-½% Mo steel	595–720
½% Cr-½% Mo steel	595–720
1% Cr-½% Mo steel	620–730
1¼% Cr-½% Mo steel	705–760
2% Cr-½% Mo steel	705–760
2¼% Cr-1% Mo steel	705–770
5% Cr-½% Mo (Type 502) steel	705–770
7% Cr-½% Mo steel	705–760
9% Cr-1% Mo steel	705–760
12% Cr (Type 410) steel	760–815
16% Cr (Type 430) steel	760–815
1¼% Mn-½% Mo steel	605–680
Low-alloy Cr-Ni-Mo steels	595–680
2–5% Ni steels	595–650
9% Ni steels	550–585
Quenched and tempered steels	540–550

Source: *Welding Handbook* (2).

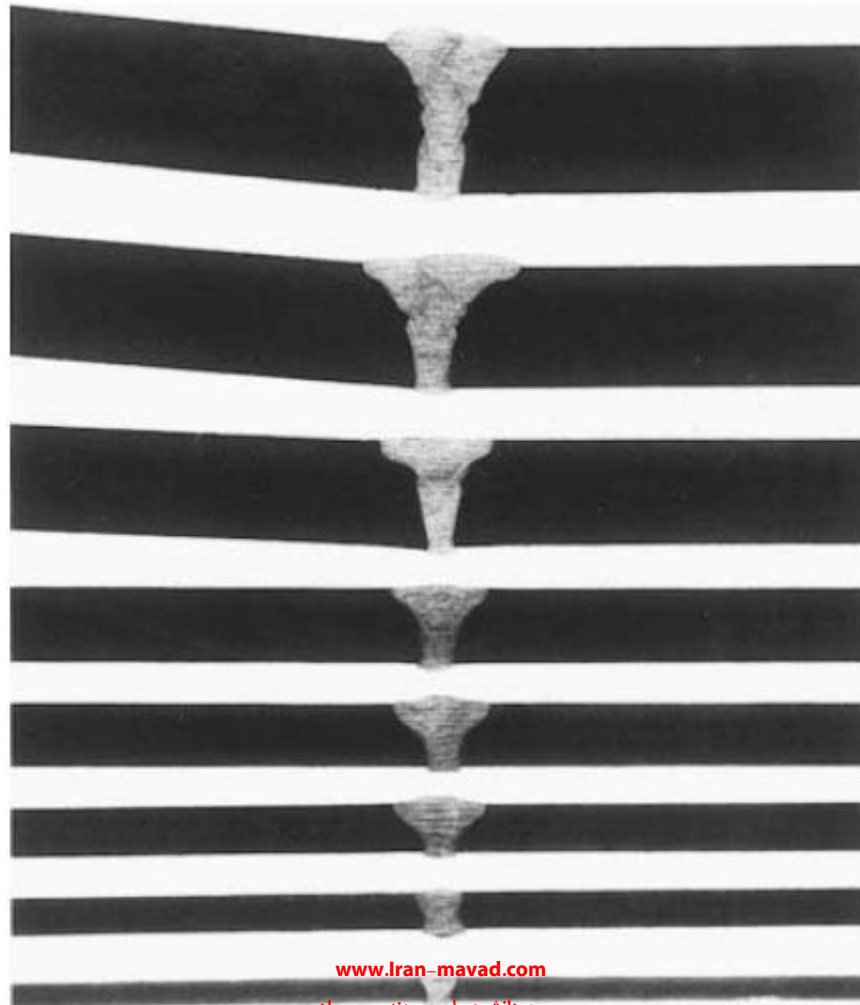


وقوع پدیده تابیدگی

- بدلیل انقباض ناشی از انجماد و همچنین انقباض فلز پایه در اثر سرد شدن این اتفاق رخ می دهد.
- تابیدگی به سمت بالا زمانی بوجود می آید که جوشکاری لب به لب تنها در سمت بالایی ورق انجام شده باشد.
- با افزایش ضخامت میزان پدیده تابیدگی افزایش می یابد.



تأثير ضخامت بر تابیدگی



www.Iran-mavad.com

مرجع دانشجویان و مهندسين مواد



راه های کاهش تابیدگی

- میز لن زاویه شکاف داده شده برای جوشکاری می تواند به کاهش حجم جوش و در نهایت به کاهش میزان تابیدگی منجر شود.
- استفاده از شکاف های د طرفه V شکل و جوشکاری متناوب در دو طرف آن باعث کاهش تابیدگی خواهد شد.
- جوشکاری در محور خنثی قطعات باعث کم شدن تابیدگی در قطعه می گردد.
- پیش بینی میزان تابیدگی و قرار دادن قطعه بصورتیکه این تنش خنثی گردد از راه های جلوگیری از تابیدگی است.
- استفاده از نگهدارنده قطعه نیز یکی دیگر از این راهکارهاست.



شماتیک راه های جلوگیری از تابیدگی

