

بررسی مکانیزم تغییر شکل پورتون- لوشاتولیه

(Portevin - Le Chatelier)

در فلزات و آلیاژها

نوشته: مهدی طاهری

دکتر مهندس درمتالورژی- استادیار دانشکده فنی

چکیده:

اثر اتمهای بین‌نشین بر روی پدیده پورتون- لوشاتولیه، چه از نطقه نظر تجربی و چه از دیدگاه تئوری بطور کلی بعنوان تظاهری از اثر کاترل (Cottrell) تاکنون مورد بررسی و تفسیر قرار گرفته است. در مورد اتمهای جانشینی وضع پیچیده‌تری می‌باشد زیرا ضریب دیفوزیون خیلی کوچک‌تر است. با توجه به اینکه در حالت اتمهای جانشینی یک مقدار کار سرد پیش از آغاز پدیده پورتون- لوشاتولیه ضروری است، این تضاد قابل تفسیر بنظر میرسد. در این مقاله ظهور پدیده مذکور در بریلیم تجارتي و چند آلیاژ مورد مطالعه قرار گرفته و تحلیلی از مکانیزم عملکرد اتمهای جانشینی بعمل آمده است.

۱۰۰۰ - مقدمه - در عده‌ای از آلیاژهای با ساختمان بلوری مکعب مرکزدار و مکعب با سطوح مرکزدار و نیز در فلزاتی نظیر بریلیم با درجه خلوص تجارتي، تغییر شکل با انتشار مکرر باندهای لودر (Luder) همراه است. منحنی کششی این آلیاژها پس از تسلیم اولیه صاف نبوده و بصورت یک منحنی مشخصه دندان‌داری است که نوسانات کوچکی را در مقدار تنش نشان میدهد. این پدیده اثر پورتون- لوشاتولیه یا «تسلیم مکرر» نامیده می‌شود. اصولاً پدیده مذکور در یک فاصله حرارتی معین رخ میدهد و ظهور این پدیده همراه با افزایش شکنندگی قطعه میباشد. پدیده مذکور برای آلیاژهای آلومی نیم در فاصله حرارتی صفر تا ۱۰۰ درجه سانتیگراد و نیز عده‌ای از آلیاژهای مس در فاصله حرارتی ۲۰۰ تا ۳۰۰ درجه سانتیگراد و پس از یک تغییر شکل عمومی قابل توجهی مشاهده شده است. دندان‌داری بودن منحنی کششی این تصور را القاء میکند که پدیده مذکور ادامه پدیده تسلیم اولیه در یک اشل کوچکتر است. نابارو (Nabarro) و کاترل در محلولهای جامد بین‌نشین با ساختمان بلوری مکعب مرکزدار، انرژی اکتیواسیون پدیده پورتون- لوشاتولیه را معادل با انرژی اکتیواسیون دیفوزیون اتمهای بین‌نشین تعیین کرده و نتیجه گرفته‌اند که منشاء پدیده پورتون- لوشاتولیه بعلت وجود همین اتمهای بین‌نشین است. از سوی دیگر کاترل دریافته است که در مورد بعضی از آلیاژهای مکعب با سطوح مرکزدار خصوصاً آلیاژهای آلومی نیم و آلیاژهای مس یک مقدار بحرانی کار سرد برای ظهور اولین دندان‌دانه لازم است. مقدار این کار سرد در حدی است که میتواند حلال‌های لازم برای دیفوزیون اتمهای جانشینی را در این حالت تامین کند. Ham و Jaffrey نشان داده‌اند که کار سرد

بحرانی لازم نه تنها تابعی از غلظت خلاءهای موجود است، بلکه به دانسیته نایجائیها نیز وابسته میباشد. ازسوی دیگر مسلم گردید که بایستی دو یا حتی سه نوع دندانه رامشخص کرد.

بطور کلی مکانیزمهای مربوطه، همگی اساساً به قفل کردن نایجائیها وابسته باقی میمانند که در اثر ادامه تغییر شکل منجر به رها شدن این نایجائیها شده ویا آنکه تولید نایجائیهای دیگر میکنند.

۲۰۰۰- ویژگیهای دندانههای اصلی

بطور کلی دونوع اصلی از دندانههای پدیده پورتون- لوشاتولیه رامیتوان برحسب درجه حرارت مشخص کرد:

۲۱۰۰- دندانههای نوع A

این دندانهها بفاصلههای واضحی از یکدیگر قرار دارند و نسبت به منحنی سخت شدن در بالای آن واقع میشوند. برای ظهور اولین دندانه یک حداقل کار سرد $(\epsilon)_A$ لازم است. با افزایش درجه حرارت، مقدار این کار سرد کمتر میشود. دامنه افت تنش یعنی $\Delta\sigma_A$ با مقدار تغییر شکل و نیز درجه حرارت بیشتر میشود. دندانههای نوع A، درموقعی که مقدار افزایش طول نمونه تا حد معینی (ϵ_M) رسید محو میشوند. هر قدر درجه حرارت آزمایش بالاتر باشد، ϵ_M بیشتر میشود.

۲۲۰۰- دندانههای نوع B

این دندانهها بفاصله خیلی نزدیکتر بهم و منظم بوده و نسبت به منحنی سخت شدن در زیر آن قرار میگیرند ولی مانند دندانههای نوع A، برای ظهور اولین دانه یک کار سرد حداقل $(\epsilon)_B$ لازم است. برعکس دندانههای نوع A با افزایش درجه حرارت، مقدار کار سرد مذکور زیاد میشود. دامنه افت تنش $\Delta\sigma_B$ با افزایش تغییر شکل بمقدار کمی تغییر میکند. ولی با زیاد شدن درجه حرارت آزمایش مقدار $\Delta\sigma_B$ نیز زیاد میشود. این دندانهها تا پس از مرحله ایجاد گردنه (necking) نیز ادامه دارند.

برای یک سرعت معین تغییر شکل (مثلاً در حدود $10^{-2} S^{-1}$) نوع دندانههای ایجاد شده تابع درجه حرارت است. مثلاً برای آلیاژهای آهنی با حدود $1/86$ درصد تیتان در درجه حرارتهای حدود 300 درجه سانتیگراد فقط دندانههای نوع A وجود دارند ولی در درجه حرارتهای متوسط (حدود 380 تا 470 درجه سانتیگراد) مشاهده میشود که دندانههای نوع A بر روی دندانههای نوع B قرار گرفته و بتدریج روی آنها رامی پوشاند. بالاخره در درجه حرارتهای بالاتر (حدود 470 تا 520 درجه سانتیگراد)، دندانههای نوع B وجود دارند.

در شکل (۱) صورت کلی تغییرات ϵ_C برحسب درجه حرارت برای دونوع آلیاژ آهن و تیتان ($1/86$ درصد و $3/14$ درصد تیتان) دیده میشود. سه فاصله حرارتی مذکور در فوق در روی این شکل نمایان شده است. بعلاوه مشاهده میشود که با افزایش تعداد اتمهای جانشینی (افزایش مقدار تیتان) درجه حرارت ظهور دندانهها کم میشود. کاهش سرعت تغییر شکل نیز اثر مشابهی بر روی درجه حرارت ظهور دندانهها دارد.

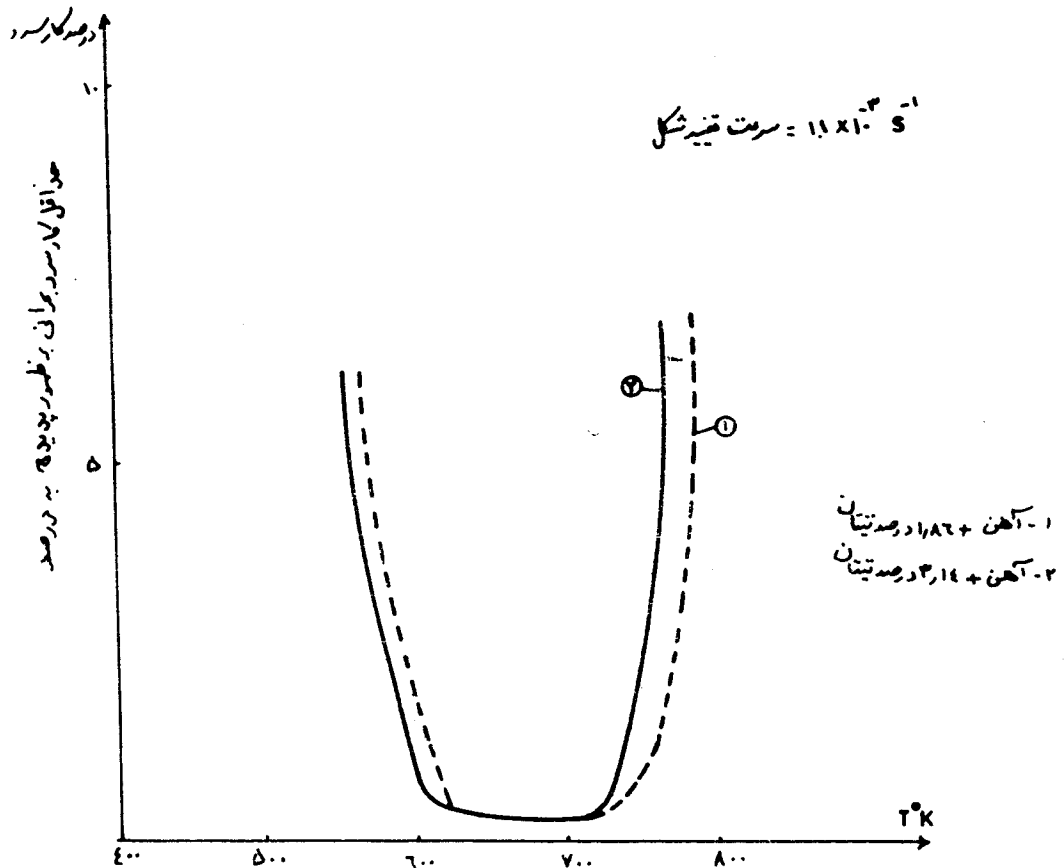
تغییرات مقدار کار سرد بحرانی برحسب درجه حرارت برای دونوع آلیاژ آهن - تیتان

برای شناخت بهتر این اشکال اصطلاح بکار برده شده توسط Russel برای آلیاژ Cu-Sn و Soler - Gomrez et Tegart برای آلیاژهای Au-In را در نظر میگیریم. در این گروه بندی ناپیوستگیهای مشاهده شده در روی منحنیهای کششی به سه دسته تقسیم گردیده است:

I - نوع A یک ناپیوستگی نسبتاً منظم است که در بالای منحنی متوسط تغییر شکل - بار قرار دارد. فاصله بین دو دندانه مطابق افزایش طولی در حدود یک درصد در روی نمونه است.

II - در دندانههای نوع B نوساناتی با فرکانس بیشتر در تنش ایجاد میشود و با افزایش تغییر شکل دامنه آن

زیادتر می گردد.



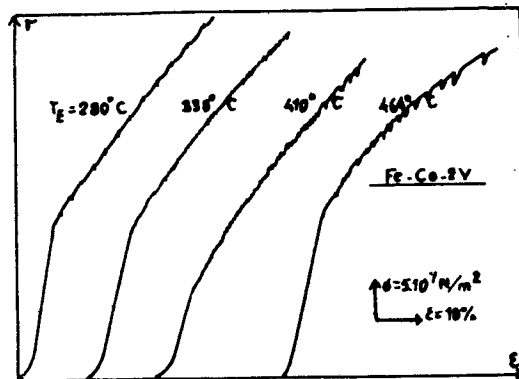
شکل (۱)

III- در دندانه‌های نوع C یک افت شدید تنش دیده می‌شود که بطور واضحی در زیر محنی کششی قرار می‌گیرد. فاصله بین دو دندانه پشت سرهم مطابق با افزایش طولی در حدود یک درصد بوده و دامنه آن در جریان فاز پلاستیک زیاد می‌شود.

در بررسی‌های انجام شده توسط Dinhut et al. بر روی Fe - Co - V₂

(V=2%, Co=49%, Fe=49%) مشاهده شده است که:

الف- در فاصله حرارتی بین ۲۶۰ و ۳۵۰ درجه سانتیگراد دندانه‌های مشاهده شده از کشیدن نمونه‌های محلول



شکل (۲)

منظرة انواع مختلف دندانه‌های پورتون- لوشاتولیه در آلیاژ Fe - Co - V₂ در درجه حرارت‌های مختلف

جامد منظم $Fe - Co - V_2$ از نوع (A) I , (B) II میباشد. در درجه حرارت‌های پائین تر، برای ظهور اولین ناپیوستگی یک مقدار حداقل تغییر شکل پلاستیک معادل ϵ_C لازم است. این تغییر شکل پلاستیک سرعت با افزایش درجه حرارت بسمت صفر میل میکند.

ب- بین ۴۵۰ و ۵۰۰ درجه سانتیگراد، دندانه‌های نوع III (C) حاصل میشود.

این دندانه‌ها در جریان فاز پلاستیک پس از یک مقدار کار سرد برابر ϵ_M محو میشوند.

شکل (۲) منظره دندانه‌های مختلفی را که در موقع کشش یک آلیاژ $Fe - Co - V_2$ در درجه حرارت‌های مختلف بدست آمده است نشان میدهد.

۳۰۰۰- بررسی نتایج

۳۱۰۰- نقش ناخالصی‌های جانشینی بر روی پدیده پورتون-لوشاتولیه در بریلیم تجارنی

آزمایشات کششی انجام شده بر روی سیمهای حدیده شده بریلیم با درجه خلوص تجارنی (مطابق جدول ۱) نشان میدهد که در بریلیم پدیده پورتون-لوشاتولیه در فاصله حرارتی ۳۵۰ تا ۵۰۰ درجه سانتیگراد تظاهر میکند. یک مقدار تغییر شکل اولیه (ϵ_C) برای ایجاد اولین دندانه ضروری است. ولی تفاضل تغییر شکلی که تا ختم پدیده پورتون-لوشاتولیه حاصل میشود (ϵ_M) از تغییر شکل اولیه، یعنی مقدار $(\epsilon_M - \epsilon_C)$ ، تابعی از درجه حرارت آزمایش و سرعت تغییر شکل میباشد. دندانه‌ها پس از یک افزایش طول پلاستیک کوچکی ظاهر میشوند. بنابراین با توجه به ترکیب جدول ۱، یک ناخالصی جانشینی عامل این پدیده میباشد.

جدول ۱- مقدار ناخالصی‌های اصلی به ppm

Fe	Al	Si	Cu	Pb	Ni	Mg	ناخالص
۴۵۰	۱۷۰۰	۲۸۰	۱۵	< ۶	۷۰	۲۵	فلز A
۵۳۰	۳۵۰	۶۰	< ۶۰	< ۶	۱۰۰	۱۵	فلز S

آزمایشات متعدد بر روی نمونه‌های بریلیم تجارنی نشان داده است که کاهش قابلیت شکل پذیری بریلیم در فاصله حرارتی ۳۰۰ تا ۶۰۰ درجه سانتیگراد با ظهور پدیده پورتون-لوشاتولیه همراه بوده و طبیعت گسیختگی (برزدانه‌ای یا دانه‌ای) در ۶۰ درجه سانتیگراد نتیجه غیر مستقیم این پدیده است.

نتایج آزمایشات کششی انجام شده بر روی سیمهای بریلیم حدیده شده و نیز سیمهایی که در بالاتر از ۸۵ درجه سانتیگراد باز پخت شده‌اند و در آنها ناخالصی‌هایی که منشأ پدیده پورتون-لوشاتولیه هستند عملاً بصورت محلول میباشند، نشان میدهد که:

الف- ظهور پدیده پورتون-لوشاتولیه با افزایش شکنندگی قطعاً همراه است و درصد افزایش طول، تا گسیختگی به درجه حرارت و سرعت تغییر شکل وابسته میباشد.

ب- مقطع شکستگی در ۶۰۰ درجه سانتیگراد دانه‌ای است.

ج- یک آنومالی در حد الاستیک قرار داده میشود.

با عملیات حرارتی مناسب (نگهدای نمونه بمدت ۱۰۰ ساعت در ۶۵۰ درجه سانتیگراد) و با استفاده از مکانیزم خاصی مقدار ناخالصیها تا حد قابل تشخیص توسط میکروسوند (حدود ۲۰۰ ppm) کم شده و باین ترتیب در آزمایش کششی پدیده پورتون-لوشاتولیه دیده نشده است. حد الاستیک قراردادی، آنومالی نشان نمیدهد و گسیختگی بصورت نرم است.

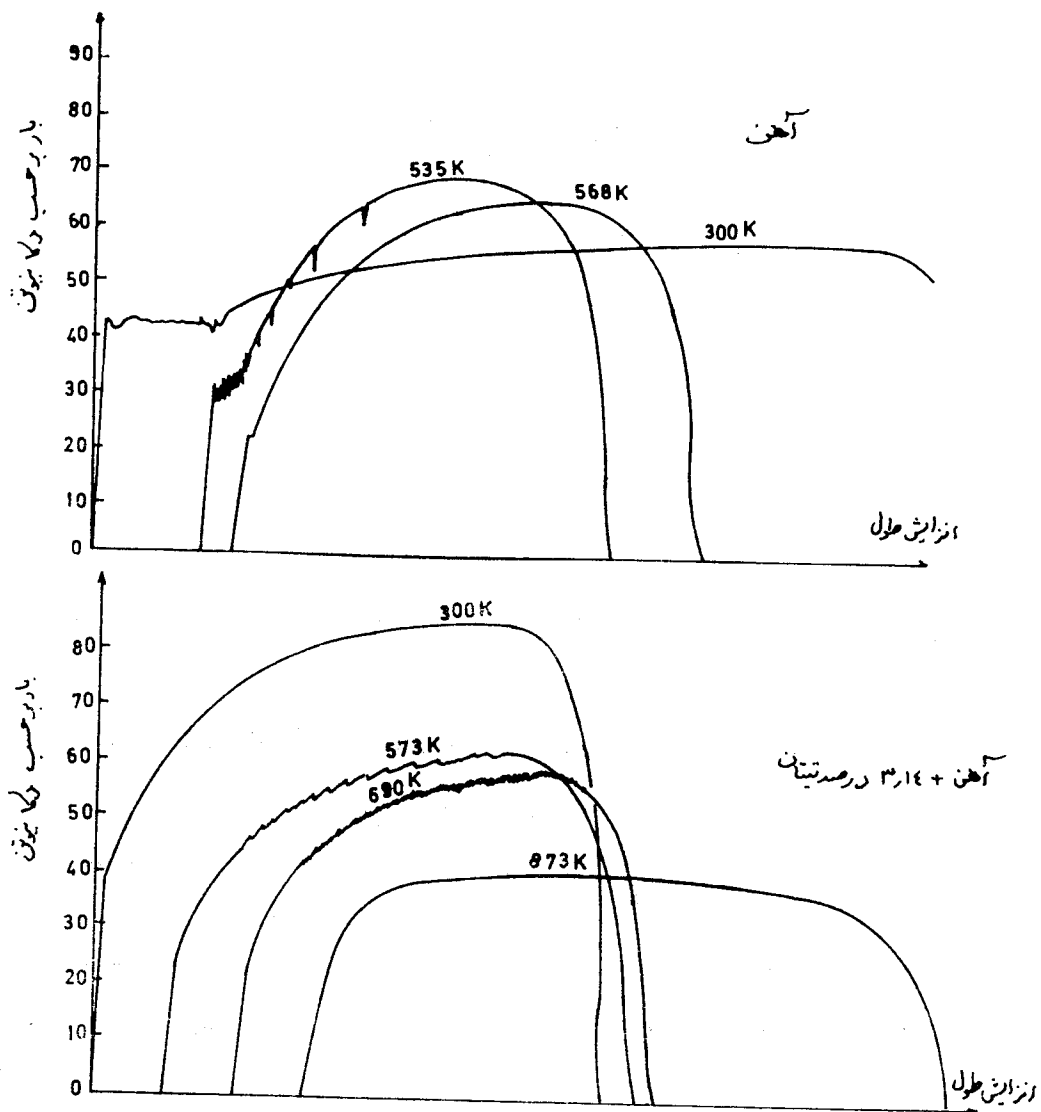
۳۴۰۰- بررسی اثر اتمهای جانشینی در محلولهای جامد آهن - تیتان بر روی پدیده پورتون-لوشاتولیه

آلیاژهای مذکور بترتیب دارای ۰/۱۲، ۱/۸۶ و ۳/۱۴ درصد تیتان میباشند. در حقیقت بخش کوچکی از تیتان با تشکیل ترکیب مرکبی از نوع (Ti, C, N)، امکان رها شدن از اثر بین نشینها را بدست میدهد و سپس میتوان اثر ویژه اتمهای حل شده را برحسب بقیه تیتان موجود بررسی کرد.

قبلا باید تاکید کرد که یک اختلاف اساسی از نظر ویژگی بین آهن مینا و آلیاژهای آهن - تیتان وجود دارد. منحنیهای تغییر شکل- بار برای آلیاژها هیچگونه انفصالی را در حد الاستیک نشان نمیدهند. این امر به درجه حرارت آزمایش نیز بستگی ندارد. در حالیکه منحنیهای کششی حاصله از آهن مینا در فاصله حرارتی ۲۹۳ تا ۵۸۰ درجه کلوین بایک نقطه تسلیم واضیحی همراه بوده و بایک پله جریانی مشخصی دیده میشوند (شکل a, b).

برای آلیاژهایی که دارای ۰/۱۲ درصد تیتان بوده اند، هیچگونه تغییراتی در روی منحنیهای بار- تغییر شکل مشاهده نشده است.

تغییراتی را که ظهور پدیده پورتون-لوشاتولیه در آلیاژهای فوق بر روی ویژگیهای مکانیکی نمونه ایجاد کرده است برقرار زیر میتوان خلاصه کرد:



شکل (۳)

منحنیهای بار- تغییر شکل برای آهن خالص و آلیاژ آهن با ۳/۱۴ درصد تیتان در درجه حرارت های مختلف

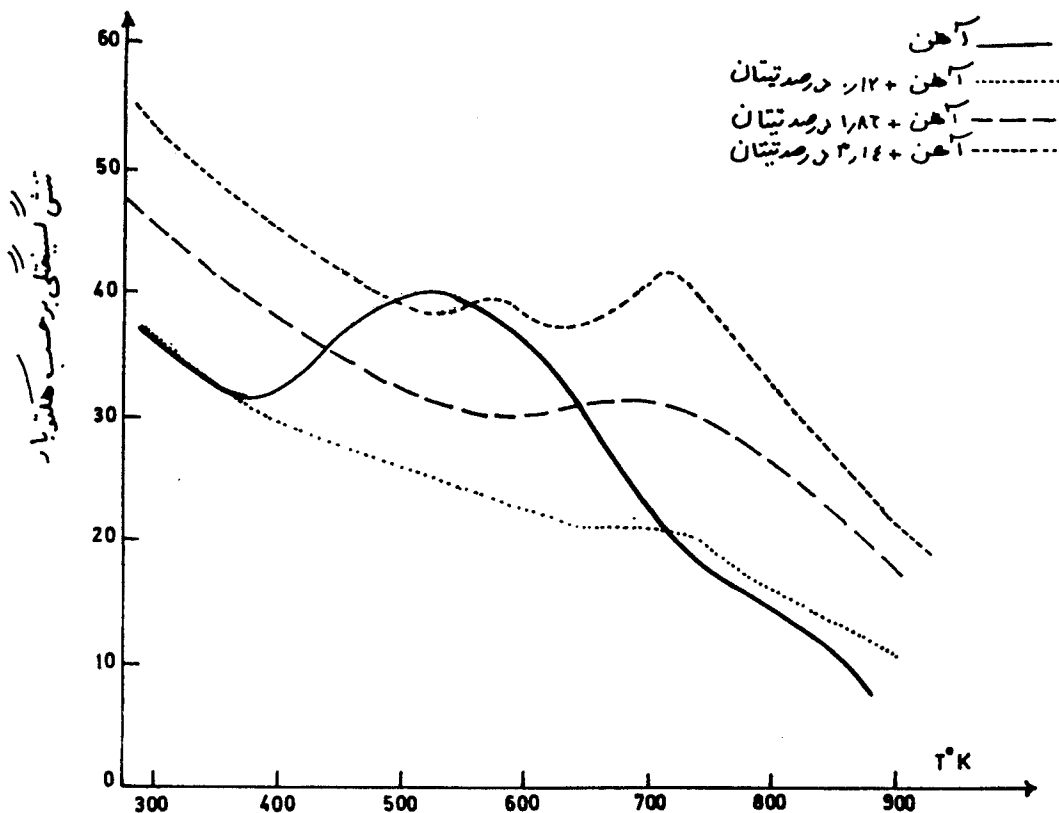
الفدکم شدن حدالاستیک با درجه حرارت برای تمام آلیاژها تغییرات یکنواخت و پیوسته‌ای را نشان میدهد بجز برای آهن مینا که درفاصله حرارتی ۴۰۰ تا ۶۰۰ درجه سانتیگراد یک آنومالی نشان میدهد.

بد تنش واقعی گسیختگی (σ_M) دارای تغییراتی بصورت زیر است (شکل ۴):

۱- آهن غیر آلیاژی دارای یک ماکزیمم خیلی مشخص است.

۲- برای آلیاژهایی با مقدار کم عناصر آلیاژی (۰/۱۲ تا ۱/۸۶ درصد تیتان)، یک ماکزیمم نرم‌تر در درجه حرارت‌های بالاتر ظاهر میشود.

۳- موقعی که مقدار تیتان بیشتر است (۳/۱۴ درصد)، منحنی تغییرات تنش واقعی در برابر درجه حرارت دارای دو ماکزیمم نرم‌تر میباشد.



شکل ۴

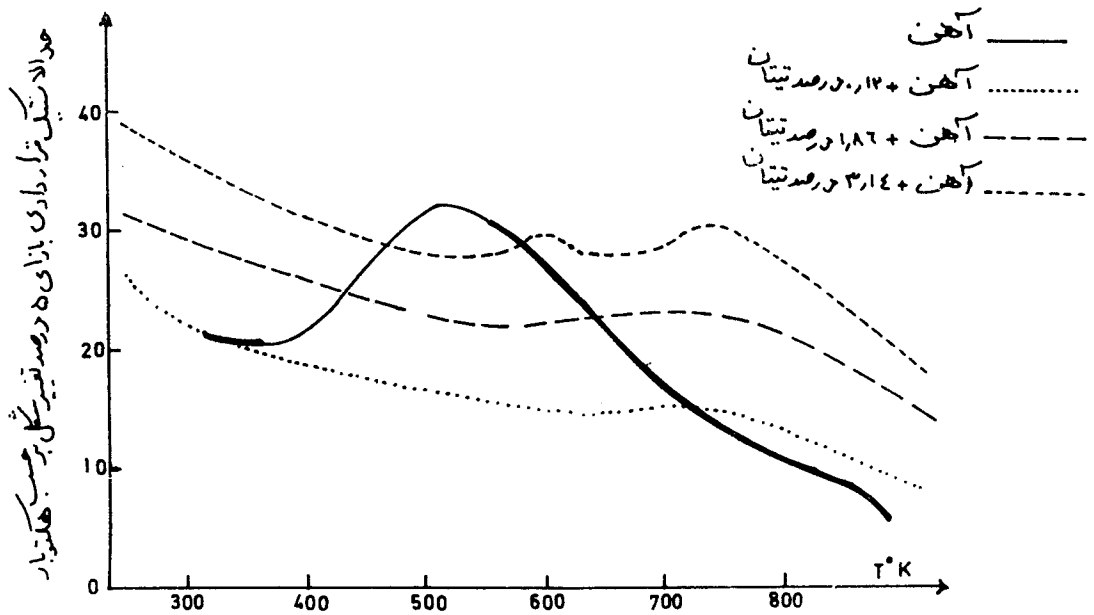
تغییرات تنش واقعی گسیختگی برای آهن آلیاژهای مختلف آهن و تیتان بر حسب درجه حرارت

دامنه صعود منحنی بطرف ماکزیمم ($\delta\sigma$)، با افزایش مقدار تیتان بالا میرود ولی درجه حرارت مربوط به نقطه ماکزیمم تغییر نمی‌کند و در همان حدود ۷۱۳ درجه سانتیگراد باقی می‌ماند. بعلاوه منحنی تغییرات حدالاستیک قرار دادی برای ۰ درصد تغییر شکل پلاستیک در برابر درجه حرارت، مشابه شکل تغییرات تنش واقعی است (شکل ۵).

ج- تغییرات سرعت سخت شدن $\left(\frac{d\sigma}{dt}\right)$ برای افزایش طولی برابر ۰ درصد بر حسب درجه حرارت نشان

میدهد که برای آلیاژها دو ماکزیمم بوجود می‌آید. در مورد آلیاژها، درجه حرارتی که مطابق دومین ماکزیمم است تقریباً ثابت است (شکل ۶).

د- ظهور پدیده پورتون-لوشاتولیه در آهن مینا با کاهش قابل توجهی در نرمی و قابلیت چکش خواری فلز همراه است.



شکل (ه)

تغییرات حدالاستیک قراردادی با درجه حرارت و مقدار تیتان

برعکس در مورد آلیاژهای آهن - تیتان، درصد تغییرشکل یکنواخت تغییرات قابل توجهی را نشان نمیدهد. ولی کم شدن تغییرشکل یکنواخت در درجه حرارت‌های بیش از ۸۰ درجه کلوین در مورد آهن، احتمالاً به لغزش مرز دانه‌ها مربوط میشود که در نتیجه زودتر تمرکز تنش را موجب میشود (شکل ۷).

بطور کلی از روی پدیده‌های مشاهده شده، ویژگی‌های زیر را میتوان بیان کرد:

— در مورد آلیاژها، درجه حرارت‌هایی که پدیده پورتون-لوشاتولیه در آن شروع به تظاهر میکند، بطور محسوسی از آهن غیر آلیاژی بکار برده شده در این بررسی بالاتر است.

— ظهور دندانه‌ها پس از یک کار سرد حداقل، رخ میدهد، در حالیکه برای آهن مبنای این کار سرد معادل صفر است.

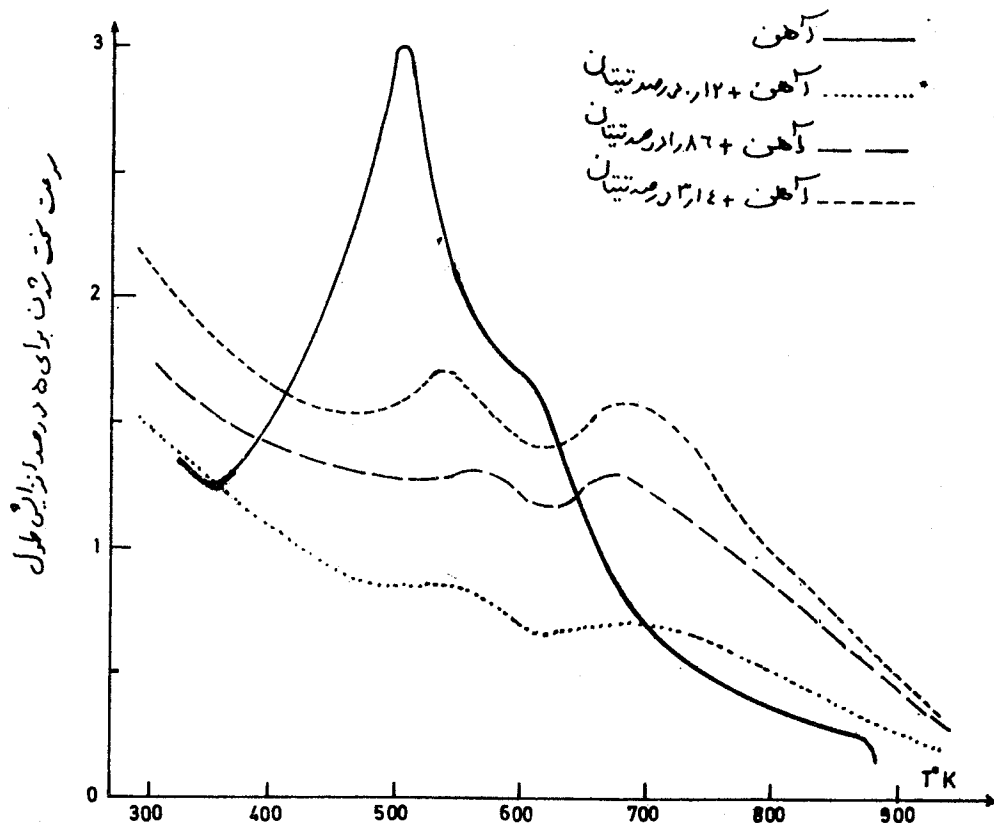
— اثر پدیده پورتون-لوشاتولیه بر روی ویژگی‌های مکانیکی (دامنه صعود منحنی بطرف ماکزیمم یعنی ۵۵)، در مورد آهن، با رزتر از اثر آن بر روی آلیاژها میباشد.

— اگر در مورد آهن یک نقطه تسلیم مشاهده میشود، برای آلیاژها هیچگونه ناپیوستگی در حدالاستیک دیده نخواهد شد.

— با مقایسه درجه حرارت‌های نقاط ماکزیمم در منحنی‌های شکل (۴) و شکل (۶) دیده میشود که بطور کلی درجه حرارت‌های ماکزیمم در منحنی‌های مربوط به حدگسیختگی از درجه حرارت‌های ماکزیمم در منحنی‌های سرعت سخت شدن بالاتر است و حتی میتوان گفت که نقاط ماکزیمم در روی منحنی‌های سرعت سخت شدن تقریباً در حدود نقطه می‌نیم منحنی‌های حدگسیختگی است. بالاخره مناطقی که در آن مقاومت ناگهان زیاد میشود، با ظهور دندانه‌ها در روی منحنی بار-تغییرشکل در رابطه مستقیم است.

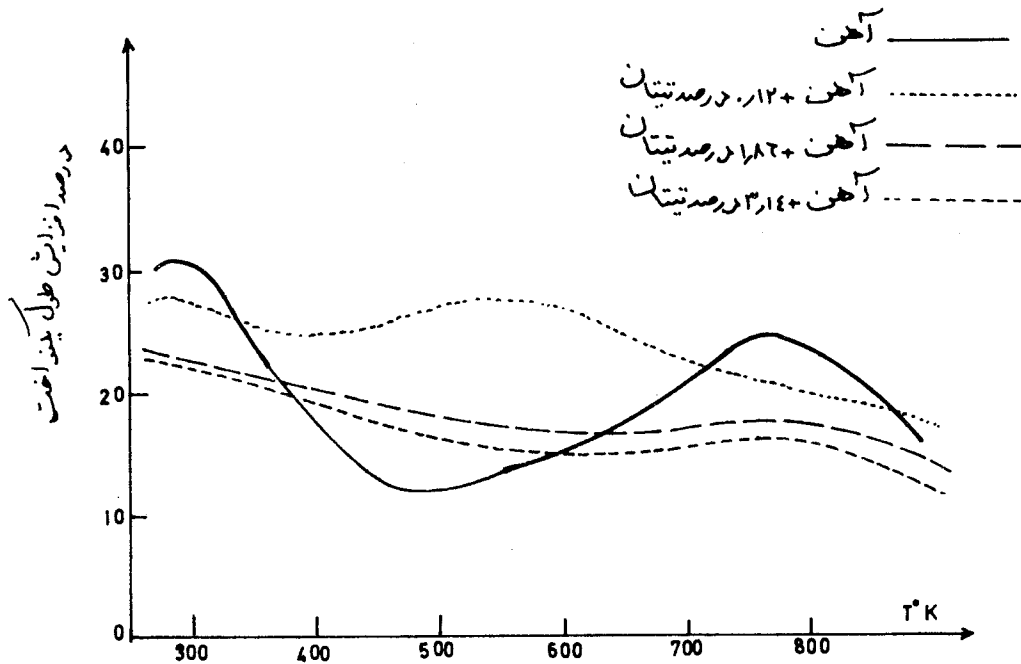
بخوبی دیده میشود احتمال آنکه شکل ایجاد دندانه‌ها در مورد آهن مورد آزمایش و آلیاژها یکی باشد،

خیلی کم است. همچنین در روی منحنی‌های تغییرات σ_M ، $\sigma_{0.2}$ ، و $\left(\frac{d\sigma}{d\epsilon}\right)_{0.2}$ برای آلیاژی با ۱۲٪ درصد تیتان، ماکزیمم‌هایی وجود دارد، در حالیکه برای همین آلیاژ منحنی بار-تغییرشکل هیچگونه ناپیوستگی نشان نمیدهد.



شکل (۶)

اثر درجه حرارت بر روی سرعت سخت شدن در آلیاژهای آهن-تیتان برای ۵ درصد افزایش طول



شکل (۷)

اثر درجه حرارت بر روی درصد افزایش طول یکنواخت

۴۰۰۰- تحلیلی از نتایج و تئوری‌های مختلف

بطور کلی در درجه حرارت‌های پائین دندان‌های ایجاد شده نسبت به منحنی سخت شدن در بالا قرار دارند و معرف قفل شدن نایجائی‌ها میباشند. برای رهائی نایجائی از آتمسفر قفل‌کننده یک تنش اضافی لازم میشود.

در درجه حرارت‌های بالاتر، شکل دندان‌ها معرف رها شدن‌های سریع نایجائی‌ها است. این عمل موجب افت شدید در مقدار تنش میشود.

در تئوری‌های مختلفی که برای توجیه مکانیزم پدیده پورتون-لوشاتولیه توسط Brown, Sumino, Mouturat et al. پیشنهاد شده است میتوان یک نقطه مشترک یافت و آن اینکه در حوالی نایجائی‌ها، مناطقی ایجاد میشود که درجه نظم آن از زمینه کمتر است. این ابر بی‌نظمی دارای همان نقشی است که ابر کنترل ایفا میکند.

مدل‌های پیشنهاد شده توسط Bergstrom و Mc Cormick بر مبنای قفل شدن نایجائی‌هاست که بطور موقت متوقف میشوند. در حقیقت در این مدل‌ها نشان داده شده است که حرکت نایجائی‌ها بطور یکنواخت صورت نمیگیرد، بلکه بصورت جهش‌های مداوم است.

در تفسیر چگونگی ظهور پدیده پورتون-لوشاتولیه با توجه به مدل‌های مذکور میتوان چنین نتیجه گرفت که یک مقدار حداقل خلاء اتمی لازم است تا دیفوزیون اتم‌های حل شده برای قفل کردن نهائی نایجائی‌ها که عامل تغییر شکل پورتون-لوشاتولیه هستند بتواند صورت گیرد.

تفسیر کلاسیک پدیده پورتون-لوشاتولیه تشکیل آتمسفری را در حوالی نایجائی‌ها داخل میکند که این نایجائی‌ها با این آتمسفر ترمز شده و سپس قفل میشوند. ادامه تغییر شکل با آزاد شدن این نایجائی‌ها و یا تولد نایجائی‌های جدید همراه خواهد بود. در حقیقت، در تئوری کنترل در صورتی فعل و انفعال حلال-نایجائی امکان پذیر است که قابلیت تحرک اتم‌های حل شده به قابلیت تحرک نایجائی‌ها نزدیک باشد. در این صورت نتیجه می‌شود که اتم‌های حل شده بایستی با سرعت نسبتاً زیاد و تا فواصل زیاد مهاجرت کنند. برعکس طبق پیشنهاد Mc Cormick ایجاد آتمسفری در حوالی یک نایجائی بی‌حرکت شده، یک حرکت قابل توجهی از اتم‌های حل شده را لازم ندارد و این امر اساساً فقط اتم‌های راکه در مجاورت بلافاصل نایجائی قرار دارند به حرکت و می‌دارد.

با اینحال تحرک اتم‌های حل شده باید با اندازه کافی باشد تا غلظت لازم برای قفل کردن را پیش از آنکه نقص‌های خطی مجدداً بحرکت درآیند، حاصل کند. در نتیجه میتوان دریافت که چرا در درجه حرارت‌های پائین که تحرک اتم‌های جانشینی کمتر است هنوز پدیده پورتون-لوشاتولیه نمیتواند تظاهر کند ولی وقتی درجه حرارت آزمایش از حدی نیز تجاوز کند، سرعت حرکت نایجائی‌ها با اندازه‌ای میشود که دیگر توقف‌های موقت نایجائی رخ نداده و پیوستگی در منحنی بار-تغییر شکل دیده میشود. بطور کلی تحرک اتم‌های متوقف‌کننده موقتی نایجائی‌ها که برای ظهور پدیده پورتون-لوشاتولیه لازم است به تعدادی خلاء اتمی احتیاج دارد. تولید خلاء‌های مذکور با ایجاد یک مقداری کار سرد اولیه (ϵC) ممکن است.

برای توقف موقتی نایجائی‌ها در ابتدای تغییر شکل، تعداد نقص‌های موجود کم و لذا سدهای حرکت نایجائی‌ها ناچیز است و زمان توقف متوسط نایجائی‌ها برای آنکه قفل کردن ممکن شود، کوتاه و نا کافی است. Roberts و Bergstrom نشان داده‌اند که با افزایش مقدار تغییر شکل، تعداد نایجائی‌ها زیاد میشود ولی تعداد نایجائی‌های متحرک تقریباً ثابت میماند و در نتیجه مجموعه نایجائی‌های غیر متحرک بالا میرود. باین ترتیب زمان توقف نایجائی‌های متوقف شده زیاد میشود، بطوریکه تحریک پدیده قفل کردن موقتی، برای حلال ممکن میشود. ولی با افزایش درجه حرارت، تحرک اتم‌های حل شده زیادتر میشود و لذا عمل توقف‌های موقتی سریع‌تر صورت میگیرد و زمان لازم برای توقف مذکور کمتر است و باین ترتیب کار سرد لازم با افزایش درجه حرارت کم میشود.

وقتی درجه حرارت با اندازه کافی بالاست، تحرک اتم‌های حل شده با اندازه کافی بوده و به نایجائی‌ها امکان می‌دهند فقط تا فاصله کوتاهی همراه با آتمسفرشان حرکت کنند. زیرا این نایجائی‌ها تقریباً بلافاصله توسط آتمسفر نایجائی دیگری

که در پیش آن فرار دارد، درتله میافتند و خصوصاً افت تنشی که از آزادی موقت این نایجائی رخ میدهد به آن امکان نمی‌دهد تا بتواند آتمسفر جدید خود رارها کند. لذا یک منطقه کوچک سخت شدن، پیش از آنکه تنش لازم برای فرآیند گریز مجدد حاصل شود، بوجود می‌آید. باین ترتیب دندان‌های نوع B ظاهر میشوند. علت آنکه در این نوع دندان‌ها با افزایش درجه حرارت کار سرد لازم برای ظهور اولین دندان‌ها زیاد میشود آنست که با بالا بودن تحرك اتمهای حل شده، خیلی آسانتر میتواند نایجائی‌ها را همراهی کنند. لذا، تنش مطابق با اولین دندان‌ها پس از یک افزایش طول بیشتری مشاهد میشود. زیرا علاوه بر آنکه بخشی از تعبیر شکل برای ایجاد خلاءها لازم است، بخش دیگری از کار انجام شده، موجب حرکت پیوسته این نایجائیها و آتمسفر دور و برشان میگردد که مجموعاً تغییر شکل اولیه قبل از آغاز پدیده پورتون-لوشاتولیه رامی‌سازند.

منابع

- 1- A. H. Cottrell, Phil. Mag. 44, 829 (1953).
- 2- M. Weisz et al. 6^e Colloque de metallurgie (19, Juillet 1962).
- 3- W. J. Mc Gregor Teggart, Elements of Mechanical metallurgg, Macmillan Co. New-York (1966).
- 4- P. Dubots, G. Cizeron, C. R. Acad. sc. Paris, 278, 841 (1974).
- 5- Y. Bergstron, W. Roberts, Acta Met. 19, 815 (1971).
- 6- P. Dubots, G. Cizeron, Mem. sci. de la Rev. Met. 9, 675 (1975).
- 7- P. G. Mc. Cormick, Acta Met., 20, 351 (1972).
- 8- N. Brown, phil. Mag. 42, 693 (1959).
- 9- R. K. Ham, D. Jaffrey, phil. Mag. 15, 247 (1967).
- 10- A. J. R. Soler-Gomez et W. J. Tegart. phil. Mag. 20, 495 (1969).
- 11- J. F. Dinhut, T. Bonou et P. Moine, Acta Met. 24, 5-445 (1944).
- 12- A. Korbel, J. Zasadzinski and Z. Sieklucka, Acta Met. 24, 5-919 (1976).