

به نام خدا



مرکز دانلود رایگان  
مهندسی متالورژی و مواد

[www.Iran-mavad.com](http://www.Iran-mavad.com)



(1) Introduction to dislocation, D. Hull

بخش اول: علم بلور (نام چایی ها)

(2) Mechanical Metallurgy, Dieter

بخش دوم: مکانیزم های کرنش و تغییر شکل و سرد

بلور فضایی منظمی از نقاط مادی است. هر نقطه که در بلور وجود یابد، از دید طیفی یک خاله بود.

1- علم تقوای (پروپرتی)

2- علم خم (کرنش)

3- علم سفتی (دو سفتی)

علم بلور از آنجا که مهندسی

(1) علم تقوای:

o o o o

Vacancy جای خالی

o o V o

Intertition اتم های بین نشین

o o o o

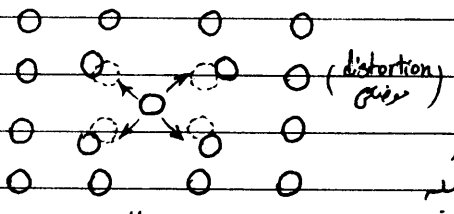
Impurities ناخالصی

در جای خالی، خلأ نیروی جاذبه ای وجود ندارد. این جای خالی یک تقوای است که با بارهای  $\pm$  در اطراف آن  $\pm$   $0.7eV$  است. این یک انرژی دارد. این انرژی را با تقوای انرژی که برای جای خالی آن تا خارج بلور صرف کنیم. این علم است که در حالت تقوای سرد و تقوای سرد و سرد دارد.

$n_v = N \exp\left(\frac{-E}{kT}\right)$	انرژی اتوماسون Vacancy	طبقه اول، علم تقوای در $T$ و $n_v$ افزایش می یابد.
$\downarrow$ تعداد تقوای	رسانی تقوای (k)	بفرض $E$ مثال $0.7eV$ است.
$\downarrow$ تعداد تقوای در حال معاد		یعنی در $T = 300K$ داریم $\frac{n_v}{N} \sim 10^{-2}$
در $T$		اما در $T = 1200K$
		یعنی از هر 1000 اتم یک تقوای داریم $\frac{n_v}{N} = 10^{-3}$

$\Delta G = nE - T\Delta S$

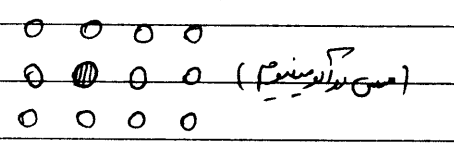
**Vacancy** ها نواحی خالی هستند چون در شبکه اتمی وجود می آید و در حین عمل فرود و نواحی خالی هستند. فرود و نواحی خالی بر علت وجود  
 هست  $V_{ac}$  ها است. به عنوان مثال اگر در صورتی که یک اتم در یک حفره خالی قرار گیرد و در حفره 1000 اتم دیگر در همان فرود  
 می باشد بطوریکه این فرود خالی حرکت می کند و در حفره دیگری فرود می آید. در حفره خالی در حفره دیگر فرود می آید.  
 اتم ها با حرکت  $V_{ac}$  ها جابجایی می شوند و می توانند حرکت کنند. البته خود اتم ها هم می توانند جابجایی شوند. اما عامل  
 اصلی حرکت اتم ها  $V_{ac}$  ها است.  $V_{ac}$  ها معمولاً روی سطح می آیند و می توانند از آنجا فرود بیایند.  
 نیروی محرکه آن سطح خالی در حفره دیگر است.



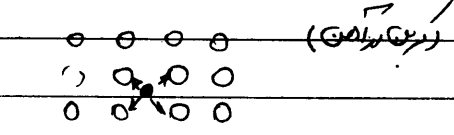
(2) اتم های بی زنی و اتم ها هم چنین با خود رانشند:

در این حالت انرژی به سیستم افزوده می شود. انرژی قرار گرفتن اتم از جنس خود رانشند.

بسیار کم است و در حقیقت در روابط مادی هم چنین هست و وجود ندارد. در این حالت انرژی به سیستم به هم می آید (مثلاً به هم می آید).



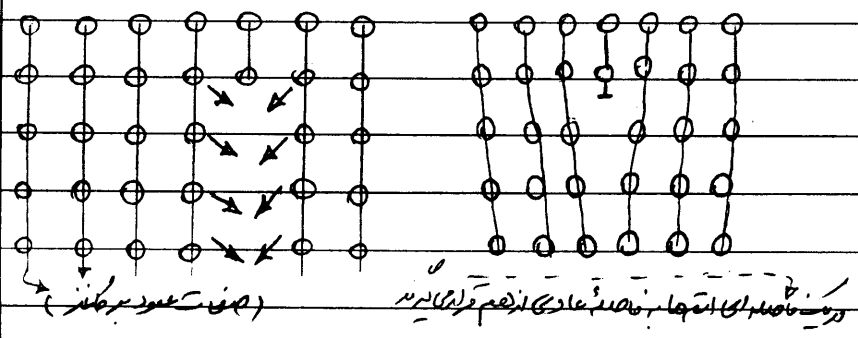
(3) ناخالصی ها: (a) جانشین



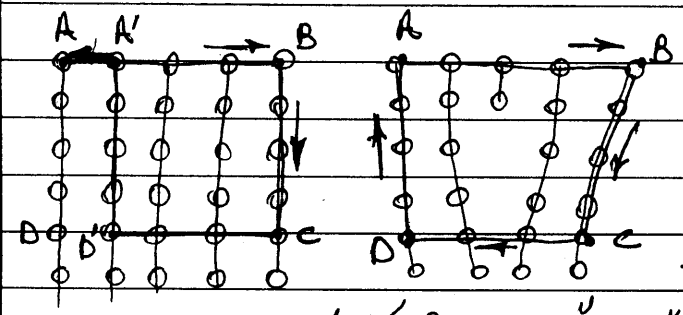
(b) سبب

« غیر خالی »

ناخالصی ها: dislocations



اگر در یک ماده ای که به هر ذره ای طول نباشد  
 این هم می تواند باشد و اول در حفره خالی  
 تغییر فرم اتم ها می شود.



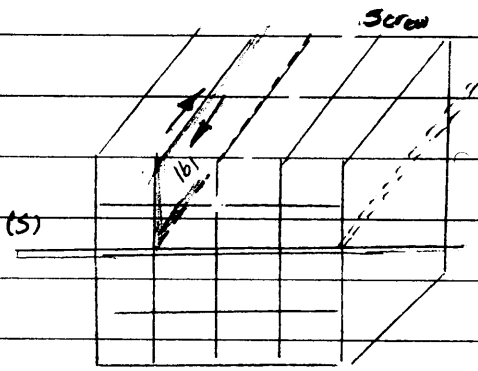
« بردار برگرین »  
 در حقیقت بردار برای یافتن تفاوت مهم است  
 یعنی همین تفاوتی که تفاوتی ندارند با این  
 از این پس می توانیم بردار Burgers  
 جهت حفره خالی است. اگر جهت حرکت اتم ها

که بردار به جدول خط خالی در جهت کنیم و آن بردار را عموداً بر این جهت قرار می دهیم که بردار برگرین است.

s.a.m

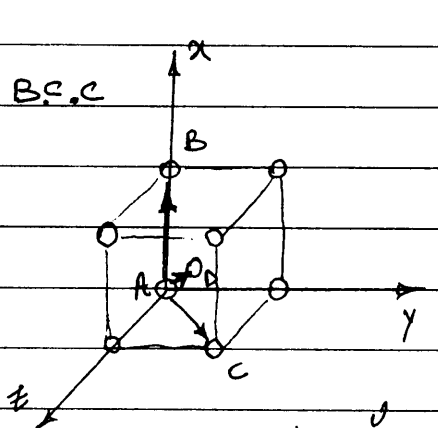
برای فهمیدن جای یک برادر بر این نوعی کنیم برادر بر این جهت بلور است و جهت بلور در هم جای بلور است (تغییر)  
 بنابراین در هم جای بلور می توانیم آن را تغییر کنیم

edge dislocation (ناجای بلای) → برادر بر این جهت بلور است و جهت بلور در هم جای است  
 screw dislocation (ناجای پیچی) → برادر بر این جهت بلور است و جهت بلور در هم جای است  
 Mixed dislocation (ناجای مختلط) → برادر بر این جهت بلور است و جهت بلور در هم جای است



ناجای مختلط دو جهت پیچی و پیچشی و جهت بلور در هم جای است  
 screw dislocation

تغییر بلور در هم جای مانند تغییر در جهت بلور است  
 جهت بلور در هم جای و جهت بلور در هم جای  
 واقع است بر این نا جای برادر بر این جهت بلور در هم جای است  
 برادر بر این جهت بلور در هم جای است



جهت بلور در هم جای

$$\vec{AB} = \vec{b} = a [100] = a$$

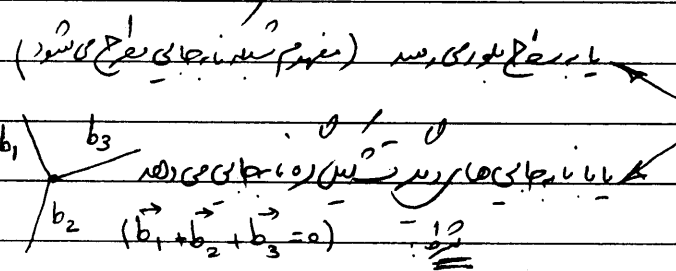
$$\vec{AC} = \vec{b} = a [011] = a\sqrt{2}$$

$$\vec{AD} = \vec{b} = \frac{a}{2} [111] = \frac{a\sqrt{3}}{2}$$

در جهت BCC بهترین مثال داریم  
 بنابراین برادر بر این جهت بلور در هم جای است  
 جهت و جهت بلور در هم جای است  
 مثلاً جهت بلور در هم جای است  
 جهت بلور در هم جای است  
 جهت بلور در هم جای است

برادر بر این جهت بلور است و جهت بلور در هم جای است  
 جهت بلور در هم جای است و جهت بلور در هم جای است

اصول خط بلور



جهت بلور در هم جای است و جهت بلور در هم جای است  
 جهت بلور در هم جای است و جهت بلور در هم جای است  
 جهت بلور در هم جای است و جهت بلور در هم جای است

جهت بلور در هم جای است و جهت بلور در هم جای است  
 جهت بلور در هم جای است و جهت بلور در هم جای است



شماره پودری / سطح شماره (نقرس) / شماره (نقرس) / سیستم نقرس

①	$\{111\}$ 12	$\langle 110 \rangle$ 3	$\{111\}$ 4	FCC
③	$\{110\}$ 12	$\langle 111 \rangle$ 2	$\{110\}$ 6	BCC
②	$\{0001\}$ 3	$\langle 11\bar{2}0 \rangle$ 3	$\{0001\}$ 1	HCP

بسیار یک سطح شماره جهت فرقی سیستم نقرس در دنیای واقع امکان نقرس است که در

در FCC جهت سطح  $\{111\}$  غیر موازی داریم به عنوان مثال

درست است که سیستم نقرس هر چه بیشتر باشد نقرس بهتر انجام می شود ولی نقرس در عمل کسب کننده

است بنابراین اگر خواهم طبقه بندی کنیم برترتیب FCC ، BCC ، HCP خواهد بود

صغیر  $\{110\}$  در BCC خیلی کمتر از صغیر  $\{111\}$  FCC فرده است

صغیر  $\{0001\}$  در H.C.P فرقی دقیقاً برابر  $\{111\}$  FCC است چون ترتیب قرار دین اتم ها در هر دو یکی است

بنابراین نقرس در Al بهتر از صغیر نقرس دارد ، من است ، هم همینطور ، Mg بهتر از آهن و کمتر از Al حرکت می دهد

حرکت نقرسی اجزایی :

حرکت ناچسبی را از دید می توان که در طی مکانیزم نقرسی است یعنی نقرس انجام می شود

در دنیای شبکه نقرسی است یعنی چه تغییراتی در اثر نقرس بوجود می آید

مکانیزم نقرس :

توجه کنیم که اتم های بر بر روی حلقه اجزایی

قرار گرفته اند پسون چهارم قرار می

اگر به صورت ششگوشی قرار می

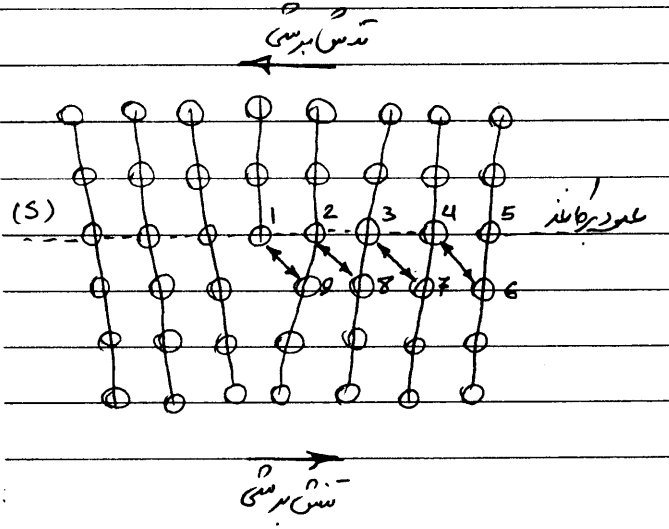
در اکثر نقرس اتم ها شده پسون ها می توانند

حاجه جانشین حالت الاستی اتم ها

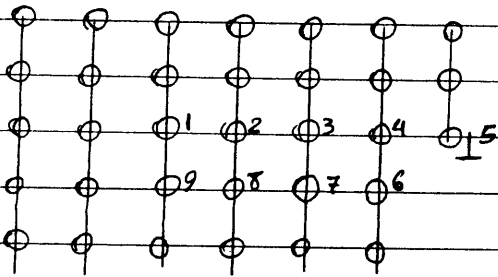
باید می شود که با اولین تغییر پسون جو

اجزایی از موقعیت دیگر در حلقه جانشین

s.a.m

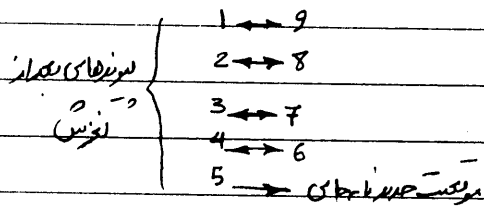


در این سیستم ترتیب پهنه ها با چگونگی ارتباط خود با جای پهنه های دیگر (15) رتبه

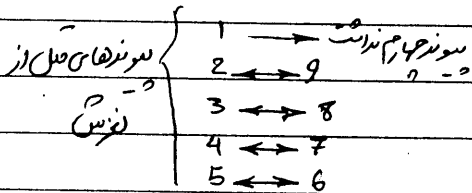


بنابراین نام جای تغییر پهنه ها حرکت می کند

نام جای ستونی از اسمها است. قابل تغییر نیست. به این  
 میتوانیم بگوییم در هر حرکت که صورت این جای برای  
 این حرکت وجود ندارد. پس همانطور که گفته شد برای  
 حرکت تغییر پهنه ها صورت پهنه ها است. دقیقاً مانند حرکت  
 سیمون که نامده است. ولی سیمون حرکت می کند  
 در این حالت اسمها بصورت  $\frac{1}{2}$  در آن حرکت می کنند



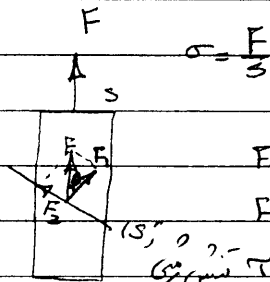
تغییر در ترتیب نام جای نشود. سطح است



سطح نشود یعنی ترتیب اسمها و نامها این است  
 علت نامده شدن این است که با تغییر نامده ها  
 راحت تر صحبت می شود

با کمالات خرافات در این ترتیب دو سطح بر روی یکدیگر  
 بدون حضور نامهای نامده شدن بسیار باطلی دارد  
 که مانع می شود تا این کنیم. پس وجود نامهای نامده شده

s.a.m



$$\sigma = \frac{F}{S}$$

$$F_x = F \sin \theta$$

$$F_y = F \cos \theta$$

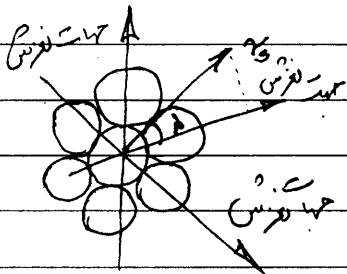
$$\tau_s = \frac{F \sin \theta}{S' \cos \theta}$$

$$\tau_s = \frac{F \sin \theta \cos \theta}{S}$$

$$S = S' \cos \theta$$

$$\tau_s = \frac{F}{2S} \sin 2\theta$$

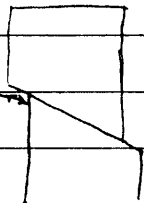
تخمین لغزش تغییر شکل پلاستیک است



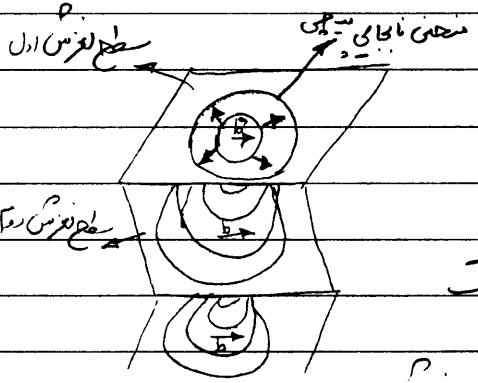
$$\tau_{\max} = \frac{F}{2S} \sin 2\theta \cos \theta$$

مؤلفه تنش برشی در جهت حرکت ناچسبایی

همانطور که در تصویر مشاهده می شود مؤلفه تنش برشی در جهت حرکت ناچسبایی اثر می کند پس به تنش برشی در برابری سطح لغزش (در درون هر قسمت) چهار جهت مختلف وجود دارد و میزان تنش برشی در هر سطح مختلف است و خواهد بود اما این مؤلفه تنش ناچسبایی حرکت را کند و فشرده می کند به این معنی که در هر دو جهت متقابل بر سطح پلاستی در آنجا انبساط و انقباض ظاهر می شود و مؤلفه تنش برشی نیز دارد. بنابراین هر لغزشی که برای آن رخ می دهد و در آن یک از دو طرف لغزش است برای آن رخ می دهد و در جهت دیگر آن رخ می دهد. این از دو طرف لغزش است که برای آن رخ می دهد و در جهت دیگر آن رخ می دهد. این از دو طرف لغزش است که برای آن رخ می دهد و در جهت دیگر آن رخ می دهد.



این یک از دو طرف لغزش است که برای آن رخ می دهد و در جهت دیگر آن رخ می دهد. این از دو طرف لغزش است که برای آن رخ می دهد و در جهت دیگر آن رخ می دهد. این از دو طرف لغزش است که برای آن رخ می دهد و در جهت دیگر آن رخ می دهد. این از دو طرف لغزش است که برای آن رخ می دهد و در جهت دیگر آن رخ می دهد. این از دو طرف لغزش است که برای آن رخ می دهد و در جهت دیگر آن رخ می دهد.



لغزش تقاطعی (تقاطع Cross section)

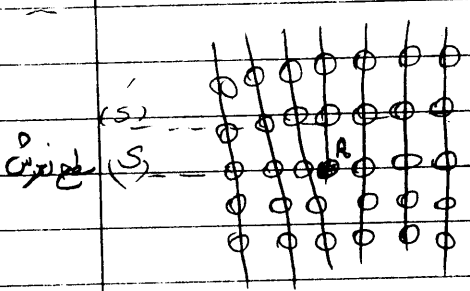
تقاطع لغزشی بر سطح ناچسبایی است. همواره در اثر تنش برشی و تغییر شکل پلاستیکی ناچسبایی رخ می دهد. این ناچسبایی در هر دو جهت متقابل بر سطح لغزش حرکت می کند. این ناچسبایی در هر دو جهت متقابل بر سطح لغزش حرکت می کند. این ناچسبایی در هر دو جهت متقابل بر سطح لغزش حرکت می کند.

وقتی ناچسبایی رخ می دهد که نتواند حرکت کند مثلاً مانع از حرکت می شود لغزش تقاطعی رخ می دهد. این ناچسبایی در هر دو جهت متقابل بر سطح لغزش حرکت می کند. این ناچسبایی در هر دو جهت متقابل بر سطح لغزش حرکت می کند. این ناچسبایی در هر دو جهت متقابل بر سطح لغزش حرکت می کند.

s.a.m



حرکت معکوس (تغییر ناچهارمی بلور)

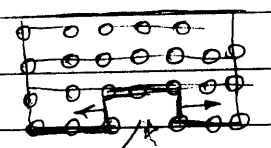


حرکت معکوس برای ناچهارمی یعنی معکوس ندارد چون سطح انرژی خود را با انرژی شبکه نمی توانیم مقایسه کنیم  
 برای تسخیر ناچهارمی از جهت انرژی ما بر روی خط ناچهارمی فقط یک ایتم باید در نظر بگیریم  
 اگر در بلور ایتم به واسطه شوهر خط ناچهارمی یک ایتم بالاتر می رود و سطح انرژی آن بیشتر می شود  
 حال اگر در بلور ایتم در سطح ناچهارمی اضافه می شود خط ناچهارمی تغییر می کند  
 این حالت معکوس یعنی می تواند در هر دو حالت خط ناچهارمی به اندازه یک ایتم تغییر کند  
 یعنی هر دو حالت ناچهارمی می توانیم برای این بررسی تصور کنیم

تغییر Vacancy های ظرف ناچهارمی و غیر آن ها روی خط (در این شکل Vacancy ↓)  
 تولید ایتم در بین ناچهارمی و حرکت آن در شبکه (تغییر)  
 تسخیر ایتم در جهت حرکت ایتم در منطقه منبسط است، حرکات آن نسبت به جهت درجه  
 و شروع حرکت در شبکه

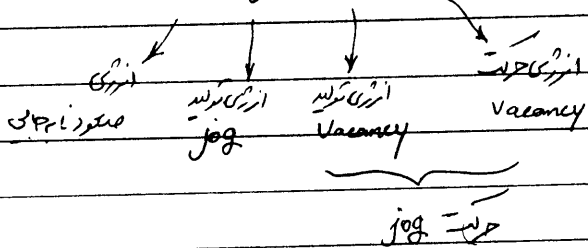
ایتم در جهت حرکت ایتم در جهت منبسط است و در جهت منبسط است  
 خطی لغزناک می باشد از طرف دیگر حرکات ایتم در جهت منبسط است و از طرف دیگر ایتم در جهت منبسط است  
 در حال تعادل با یک ایتم در خط ناچهارمی است که منطقه منبسط است

معکوس یعنی تغییر ایتم های بین ظرف خط ناچهارمی و غیر آن ها روی خط (از لحاظ انرژی بسیار احتمال می دارد)  
 تولید Vacancy در خط ناچهارمی و حرکت آن در شبکه (در این شکل Vacancy ↑)  
 ایتم های بین ظرف از جهت منبسط است و در جهت منبسط است  
 تسخیر ایتم در جهت حرکت ایتم در منطقه منبسط است، حرکات آن نسبت به جهت درجه



ایتم های بین ظرف از جهت منبسط است و در جهت منبسط است  
 تسخیر ایتم در جهت حرکت ایتم در منطقه منبسط است، حرکات آن نسبت به جهت درجه  
 در این حالت خط ناچهارمی در جهت منبسط است و در جهت منبسط است  
 ایتم های بین ظرف از جهت منبسط است و در جهت منبسط است  
 تسخیر ایتم در جهت حرکت ایتم در منطقه منبسط است، حرکات آن نسبت به جهت درجه

$$U_{cl} = U_i + U_v + U_m$$



انرژی Vacancy ها بیشتر از انرژی تعادلی باشد  
 احتمال جذب Vacancy وای هم خود ندارد است زیرا  
 در جهت کاهش انرژی حرکات و در جهت منبسط است  
 ایتم های بین ظرف از جهت منبسط است و در جهت منبسط است  
 ایتم های بین ظرف از جهت منبسط است و در جهت منبسط است  
 تسخیر ایتم در جهت حرکت ایتم در منطقه منبسط است، حرکات آن نسبت به جهت درجه

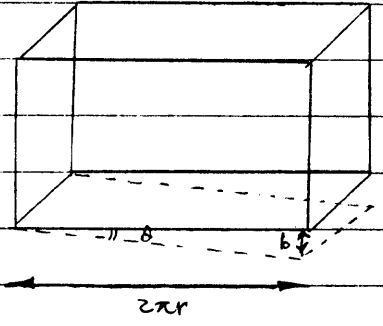
s.a.m

حرکت در جهت - Vacancy



$$\gamma_{\theta z} = \frac{\partial \theta}{\partial z} = \frac{b}{2\pi r}$$

$$\tau_{\theta z} = \frac{Gb}{2\pi r} \quad (\text{screw})$$



$$\tau_{xz} = \frac{Gb}{2\pi} \frac{y}{x^2 + y^2}$$

$$\tau_{yz} = \frac{Gb}{2\pi} \frac{x}{x^2 + y^2}$$

(r > r\_0) (Screw)

سایز برشها متنوع است

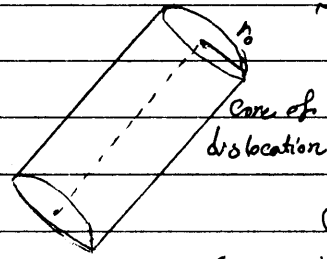
در اینجا G موقول برش است

در نقطه ای که موقول برش 360 درجه دور میزند و 360 درجه دور میزند و 360 درجه دور میزند  
 با این فرض که در جهت راست باشد و در جهت راست باشد و در جهت راست باشد  
 یعنی مدار برش در جهت راست باشد و در جهت راست باشد و در جهت راست باشد

اگر این Risk در جهت راست باشد و در جهت راست باشد و در جهت راست باشد  
 در جهت راست باشد و در جهت راست باشد و در جهت راست باشد  
 در جهت راست باشد و در جهت راست باشد و در جهت راست باشد  
 در جهت راست باشد و در جهت راست باشد و در جهت راست باشد  
 در جهت راست باشد و در جهت راست باشد و در جهت راست باشد

رابطه بین برش و تنش در اطراف آن به صورت زیر است

یعنی  $r \rightarrow 0$   $\tau \rightarrow \infty$  و  $r \rightarrow \infty$   $\tau \rightarrow 0$



این Risk در جهت راست است

در جهت راست است و در جهت راست است و در جهت راست است

تا به جایی که در جهت راست است و در جهت راست است و در جهت راست است

Core of dislocation در جهت راست است و در جهت راست است و در جهت راست است

نمیکنند. در اینجا حالت لا دینفر از تقسیم که جسم است و در جهت راست است و در جهت راست است  
 لا و لا و لا از تقوین میگذرد و در جهت راست است و در جهت راست است و در جهت راست است  
 نزدیک به خط نام جایی می شود و در جهت راست است و در جهت راست است و در جهت راست است  
 و در جهت راست است و در جهت راست است و در جهت راست است و در جهت راست است  
 برای استفاده از قوانین محدودیت قابل هم می توانیم در اطراف آن جایی می توانیم که در جهت راست است  
 در جهت راست است و در جهت راست است و در جهت راست است

« میان تنش (از پاره ای) در این »

از این جهت در جهت راست است و در جهت راست است و در جهت راست است

$$\sigma_x = -Dy \frac{3x^2 + y^2}{(x^2 + y^2)^2}$$

$$\sigma_y = Dy \frac{x^2 - y^2}{(x^2 + y^2)^2}$$

S.a.m

$$\sigma_z = \nu(\sigma_x + \sigma_y)$$

$\tau_{yz} = 0$	$\tau_{xz} = 0$	$\tau_{xy} = 0$	$\tau_{yz} = 0$
$\tau_{xz} = 0$	$\tau_{xy} = 0$	$\tau_{yz} = 0$	$\tau_{xz} = 0$
$\tau_{xy} = 0$	$\tau_{xz} = 0$	$\tau_{yz} = 0$	$\tau_{xz} = 0$
$\tau_{xz} = 0$	$\tau_{xy} = 0$	$\tau_{yz} = 0$	$\tau_{xz} = 0$

$$\gamma = \frac{\text{کشش عمودی}}{\text{کشش افقی}} = \gamma = \frac{\epsilon_y}{\epsilon_x} = \frac{\epsilon_z}{\epsilon_x}$$

لا ضرب بواسون

بردت تصدع استوانه ای می توان نوشت:

$$\sigma_r = \sigma_\theta = -D \frac{3 \sin \theta}{r}$$

$$\sigma_z = \gamma (\sigma_r + \sigma_\theta)$$

(edge)

$$\tau_{\theta r} = D \frac{\cos \theta}{r}$$

همانطور که ملاحظه می شود بریدگی جابجایی پدیده ای میان تنش و برابری  $\theta$  است که در حالتی که در اطراف نایب جابجایی می باشد میان تنش و  $\theta$  است که ندارد. از تعریف این نایب جابجایی ها نیز چنین بر می آید

«انرژی الاستیک»

هر نایب جابجایی است انفرژی الاستیک در سیستم ذخیره کرده می توانیم آن را بر اساس روش حاصل کم و برکت اندیم. ما توانیم وارد دو گروه بیان کردیم، یعنی نایب جابجایی در اطراف خودی در منطقه دارد. Core و خود میدان تنش که توانیم مابقی آنها را حساب کردیم بنابراین انرژی کل ذخیره شده در سیستم از دو بخش تشکیل شده

$$\text{Energy elast. Core} + \text{Energy elast. dis} = \text{Energy elast. tot}$$

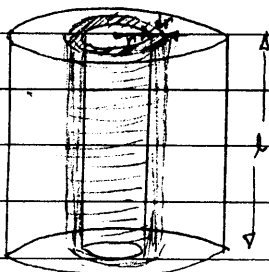
انرژی Core و انرژی خود میدان تنش نایب جابجایی که انرژی مربوط به Core همانند انرژی است. محاسب کنیم آن را فرض کنیم

تبدیل کار به پست

حجم انرژی هست الاستیک را با هم مقایسه کنیم تا بر این هم ندانیم.  $E_{\text{elast. Core}}$  چقدر است. انرژی نایب جابجایی در اطراف نایب جابجایی هست که می توانیم مقایسه کنیم برای آن فرض کنیم

$$\frac{dE}{dV} = \frac{1}{2} \gamma \epsilon$$

در یک محیط کشش یا فشرده می توانیم انرژی بر واحد حجم را حساب کنیم. مقدار  $\frac{1}{2} \gamma \epsilon$  در سطح زیر شعاع  $r$  تنش کشش یا بر فشار  $\gamma$  است این منطقه الاستیک



انرژی در همان Ring در نظر می گیریم. اگر  $L$  را ثابت فرض کنیم  $dV = 2\pi r \cdot dr \cdot L$

انرژی در جابجایی کنیم بر واحد طول ظاهر بود  $\rightarrow dE = \frac{1}{2} (2\pi r dr \times \frac{b}{2r} \gamma)$

این یک رابطه کلی است برای Ring  $dE = \frac{1}{2} \gamma b dr$

حاصل برای نایب جابجایی پس از و پدیده آنها بر روی آن حالتی می کنیم

s.a.m



از جهت نسبی، مدافعه فراهم کرد چون علاوه بر جهت از جهت است. بنابراین انرژی الاستیک بر واحد طول نام‌های پیکری بیشتر از انرژی الاستیک بر واحد طول پیکری است. انرژی الاستیک بر واحد طول نام‌های مختلف مقادیری بین این دو مقدار است.

نتیجه می‌گیریم بر وجه دیگر آن نام‌های پیکری که عمل بر آن نام‌های پیکری است.

در حالت برتری آورده که تقریباً متساوی است، و اهم به همین ترتیب می‌توانیم به سیستم انرژی الاستیک بر واحد طول نام‌های  $a^2$  طاقی نسبت است یعنی فرقی از آن است.

$$E_{el} = \alpha G b^2$$

$\alpha$  بر حسب نام‌های فرقی می‌باشد. فرضی است که مقدار آن کوچکتر از یک است.

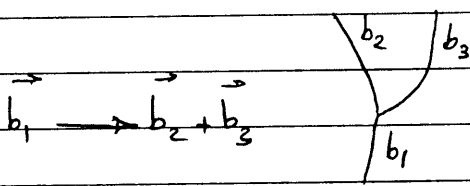
از آنجا که بر وجهی که نسبی بود مقادیر در این صورت معادل می‌شوند هم‌نام است.

$$E_{el} \propto b^2$$

این در یک حالت خاص:

"مادون فرانک"

در داخل یک بلور چون انرژی الاستیک بر واحد طول نسبت به  $b^2$  است می‌توانیم با در نظر گرفتن بردارها بر اساس ابعاد ترتیب و جهت نام‌های پیکری (با بردار بر اساس) در پیکری نسبی کنیم.



مقدار بردارها خواهد بود و جهت بر وجهی که مشخص شده.

تفاوتی از آنست که در پیکری نام‌های پیکری که انرژی خاص با پیکری.

یعنی انرژی الاستیک بر واحد طول نام‌های اولی بیشتر از انرژی

الاستیک بر واحد طول در نام‌های دوم آورده باشد. (یعنی جهت خاص انرژی بر وجه)

به عبارت دیگر باید در جهت نام‌های

خاص این خاص هم به همین ترتیب است. یعنی اگر قرار باشد بر وجه نام‌های

ترتیب شوند، باید جهت خاص انرژی نام‌های اولی نیز باشد.

به عنوان مثال در شبکه FCC یک نام‌های مهم داریم:  $\frac{a}{2} [110]$  که بردار بر اساس آن می‌توانیم بر اساس یک

و نام‌های از صفحات است. (یعنی از وجهی که نام‌های از آن‌ها گرفته شده)

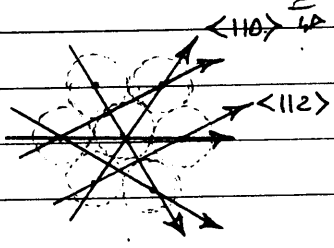
$$\frac{a}{2} [110] \rightarrow \frac{a}{6} [121] + \frac{a}{6} [2\bar{1}\bar{1}] \quad \left\{ \begin{array}{l} a_{x/2}(1) = \frac{a}{6}(1) + \frac{a}{6}(2) \\ a_{x/2}(1) = \frac{a}{6}(2) + \frac{a}{6}(1) \\ a_{x/2}(0) = \frac{a}{6}(1) + \frac{a}{6}(\bar{1}) \end{array} \right.$$

$$\left(\frac{a^2}{4} + \frac{a^2}{4} + 0\right) \rightarrow \left(\frac{a^2}{36} + \frac{4a^2}{36} + \frac{a^2}{36}\right) + \left(\frac{4a^2}{36} + \frac{a^2}{36} + \frac{a^2}{36}\right)$$

از آنجا که از لحاظ انرژی بر وجهی نسبی کنیم.

$$\frac{a^2}{2} \rightarrow \frac{a^2}{3}$$

یعنی از لحاظ انرژی هم این تجربه امکان پذیر است.



s.a.m

$$\frac{a}{2} [\text{III}] \rightarrow \frac{a}{3} [\text{III}] + \frac{a}{6} [\text{III}]$$

مثال دیگر در BCC از نظر برابری

$$\left[ \frac{a^2}{4} + \frac{a^2}{4} + \frac{a^2}{4} \right] \rightarrow \left[ \frac{a^2}{9} + \frac{a^2}{9} + \frac{a^2}{9} \right] + \left[ \frac{3 \times a^2}{36} \right]$$

از لحاظ انرژی

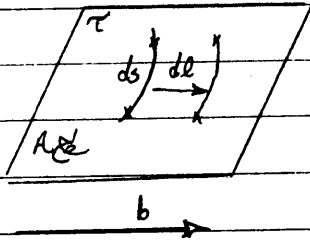
$$\frac{3a^2}{4} \rightarrow \frac{5a^2}{12}$$

یعنی از لحاظ انرژی قابل انجام است

۱۲، ۱۷، ۱۷

حاصل نهجم

« نیرو روی چه ناحیه ای »



$$W = \frac{ds \cdot dl}{A} b \times \tau A$$

$$W = \tau b ds dl$$

$$F = \frac{W}{dl} = \tau b ds$$

$$\frac{F}{b} = \tau$$

نیروی واحد طول ناحیه ای

توتنیسی روی سطح ناحیه ای ایجاب شود متفاوت است

یک نیرو وارد می شود و یکس قسمت نیروی

توتنیسی های توتنیسی بر روی آن است این

توتنیسی می تواند خودی باشد و اما اعمال کنیم یا

داخلی باشد پس توتنیسی توتنیسی در ناحیه ای

برای توتنیسی ابتدا نیروی توتنیسی اعمال شود و در هر دو نیم ناحیه ای

مردم سطح توتنیسی در نظر می گیریم توتنیسی  $\tau$  در سطح ناحیه ای وارد می شود

می خواهد توتنیسی هم نیروی ناحیه ای وارد می شود

فرض می کنیم بر اثر توتنیسی  $\tau$  ایجاب شود که از ناحیه ای  $ds$  به اندازه

$dl$  حرکت کند سطح حاصل شده  $ds \cdot dl$  است. نیروی که عمل می کند  $A$  وارد می شود

$(\tau A)$  است  $(ds \cdot dl)$  که نیروی توتنیسی است که توتنیسی روی آن اثر می کند

در نظر این حاصل می شود

$$\frac{(ds \cdot dl) b}{A}$$

حرفه ای ناحیه ای  $A$  و  $ds \cdot dl$  ناحیه ای به اندازه  $ds \cdot dl$  بر اثر نیروی  $\tau$  وارد می شود

بنا بر این حاصل می شود که نیروی توتنیسی  $\tau$  ایجاب می کند که در هر دو نیم ناحیه ای  $ds \cdot dl$  حرکت کند

لازمه ای می شود که در هر دو نیم ناحیه ای  $ds \cdot dl$  حرکت کند

حرفه ای توتنیسی در هر دو نیم ناحیه ای است. زیرا جهت حرکت هر دو طرف ناحیه ای است

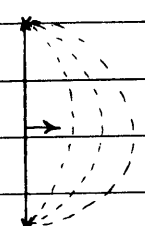
حرفه ای در هر دو نیم ناحیه ای است. حرکت ناحیه ای به منظور از زیاد طول و غیره در آن آن است

در انتها با نیروی ناحیه ای در هر دو نیم ناحیه ای است. بنا بر این آن ها می توانند حرکت کنند

از زیاد طول ناحیه ای یعنی از آنسوی نیروی  $\tau$  حرکت می کنند همانها از زیاد نیروی است

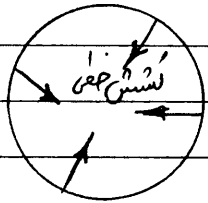
سوی توتنیسی در جهت توتنیسی توتنیسی است. بنا بر این نیروی توتنیسی العمل توتنیسی هم

می کنیم. در واقع نیروی توتنیسی  $\tau$  می تواند عمل ناحیه ای (در جهت توتنیسی)  $ds \cdot dl$  کند



s.a.m

این رابطه را جای رابطه باسیم، تنش خطی در جهت کاهش سطح عمل می‌دهد.



تنش خطی: افزایش انحراف به ازاء افزایش واحد طول تا جای است (از تنش نیرو)

$$T = \alpha G b^2$$

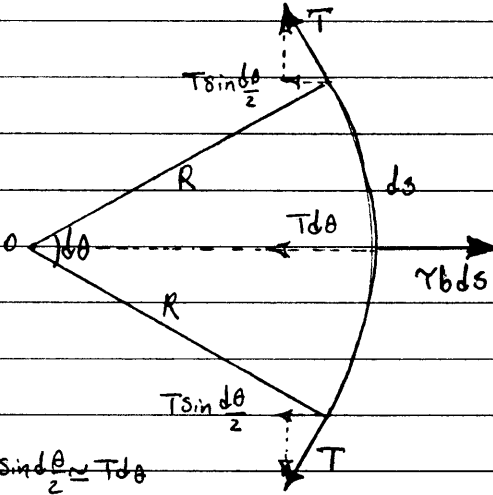
می‌توانیم تنش خطی را در جهت تنش اعمال شده محاسب کنیم.

تنش:  $\tau$

نیروی واحد طول:  $\tau b$

نیروی وارد بر طول  $da$ :  $\tau b da$

گرانش نیروی وارد بر طول تنش خطی:  $T da$



این رابطه را جای  $da$  در طرف چپ می‌دهیم که  $R$  و زاویه  $\theta$  انتخاب می‌کنیم.

$da$  باشد. تنش  $\tau$  در جهت عمود بر  $da$  نیرو وارد می‌کند. نیروها را تقویر می‌کنیم روی محور افقی. نیروی  $\tau b ds$  از طرف میانه تنش وارد می‌شود.

تنش خطی باید از عمود تا جای خطی تنش باشد. در واقع  $\tau$  عمود است بر خط تا جای وارد می‌شود.

بر خط تا جای وارد می‌شود. در واقع  $\tau$  عمود است بر خط تا جای وارد می‌شود.  $2T \sin \frac{\theta}{2}$  می‌شود.

در صورت  $da$  کوچک است برابر  $T da$  می‌شود. در زمانی که این دو نیرو با هم متعادل می‌شوند داریم:

$$T da = \tau b ds \quad ds = R d\theta \quad R = \frac{T}{\tau b} \quad R = \frac{\alpha G b^2}{\tau}$$

نیروی بین دو تا جای:

تقسیم تنش ها را در این داخل یا خارج می‌کنند. در اینجا اگر تنش داخلی یعنی نیروی بین دو تا جای را در نظر می‌گیریم

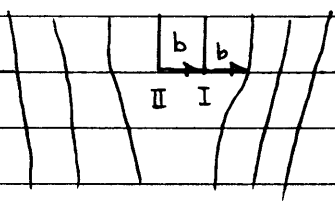
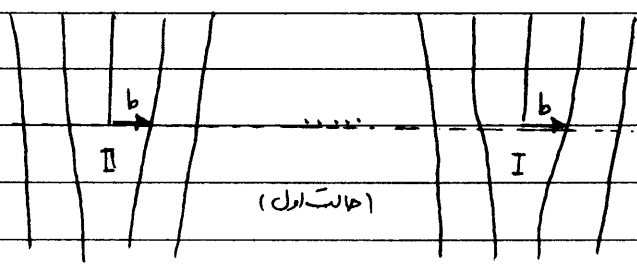
قبل از این از لحاظ آنکه بر سر می‌کنیم از لحاظ آنکه بر سر می‌کنیم.

اگر دو تا جای به هم می‌رسد یک سطح لغزش در نظر می‌گیریم.

و در این بر سر بر سر شرط باشد و در خاصه دور از نظر باشد.

به طور دیگر که سطح لغزش با هم می‌زنند. البته (همه نیروها)

این حالت ها با حالتی در دو تا جای به هم می‌زنند متعادل می‌کنیم.



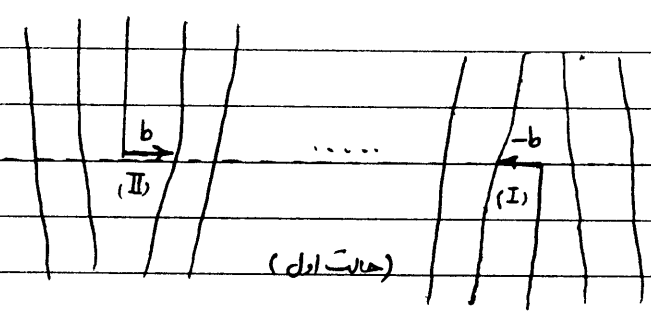
در حالت اول:  $E_{eI} = E_{eI(I)} + E_{eI(II)} = \alpha G b^2 + \alpha G b^2 = 2\alpha G b^2$

در حالت دوم:  $E_{eI} = \alpha G (2b)^2 = 4\alpha G b^2$

s.a.m



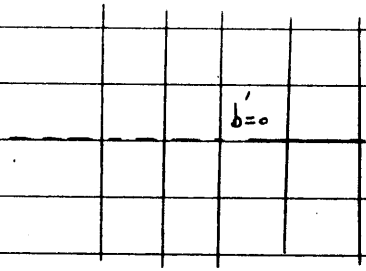
در حالت دوم فرض کردیم دو نام جامی افتد به هم نزدیک شوند در به هم برسد یعنی در نیم صغیر در دو نام هم قرار میگیرند در این حالت  
 از مدار بریزیم و در یک نیم یک نام جامی با برادر بریزیم ما 2 ضرایب داریم  
 تا برای این حالت انرژی دو برابر شود یعنی ضریب انتقالی نه افتد از آنجا که انرژی افزایش می یابد پس  
 ما یک نیروی را فضا پس این دو نام جامی وجود داشته باشد



(حالت اول)

یک حالت دیگر در نظر میگیریم  
 دو نام جامی در یک سطح لغزش  
 در فضا به یکدیگر نزدیک و در برابر هم قرار میگیرند  
 خلاف جهت هم  
 انرژی الاستیک نام جامی  

$$E_{el} = E_{elI} + E_{elII} = \alpha G b^2 + \alpha G (-b)^2 = 2\alpha G b^2$$

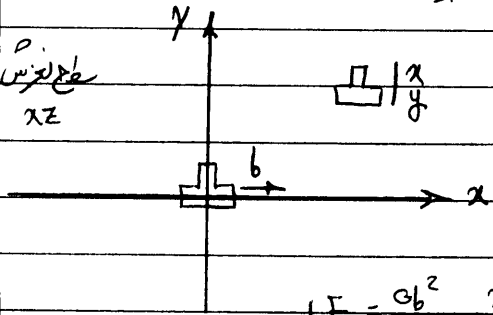


(حالت دوم)

$$E_{el} = 0$$

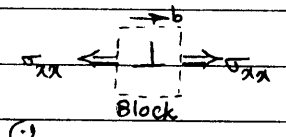
حالت دوم جامی به هم نزدیک شوند  
 در نیم صغیر افتد در این حالت  
 مثل هم هستند پس نام جامی  
 از این میروند یا نام جامی عمیق و در برابر هم قرار میگیرند

بنابراین یک هکس انرژی داریم پس یک نیروی حالتی باید وجود داشته باشد  
 پس نام جامی ها میروند با هم و در نیم صغیر افتد پس می توانیم نیروی بین آن ها را حساب کنیم



$$\begin{cases} F_x = \tau_{xy} b \\ F_y = \sigma_{xx} b \end{cases}$$

$$\begin{cases} F_x = \frac{G b^2}{2\alpha(1-\nu)} \frac{x(x^2-y^2)}{(x^2+y^2)^2} \\ F_y = \frac{G b^2}{2\alpha(1-\nu)} \frac{y(3x^2+y^2)}{(x^2+y^2)^2} \end{cases}$$



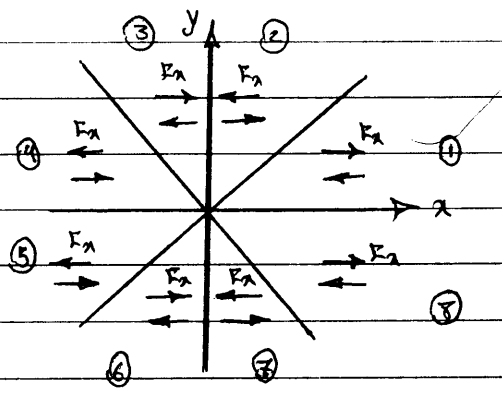
s.a.m

کامپ نیروی دو نام جامی با هم  
 در این یک حالت بسیار ساده در نظر میگیریم  
 یک نام جامی در مقابل نام جامی (منطقه بر محور z)  
 و یک نام جامی با هم در مقابل نام جامی مقابل در یک حالت  
 در این حالت نیرو وارد می شود با حالتی در مقابل نام جامی  
 $\sigma_{xx}$  و  $\tau_{xy}$  بر رابطه بر می خورد  
 در واقع فرض کردیم نام جامی های در مقابل هم محور z  
 طول بسیار کم دارند یعنی در مقابل هم  
 به هم نیرو وارد می کنند یعنی فرض کردیم  
 نام جامی ها در مقابل هم در یک حالت در مقابل نام جامی هم قرار میگیرند  
 نیروی که در جهت x وارد می شود می توانیم محاسبه کنیم نام جامی که  
 کنار هم میروند و لازم دارد این نیرو را

مورد نیست. نیروی هم برای  $F_x$  است. زیرا در جهت لغزش (صحت 2) اثری ندارد. پس باید برای ما فضا هم قرار  
 دهیم. برای این نیز نیروی  $F_x$  تنظیم می‌کنند.  
 $F_x$  حتی با نیرو در جهت  $x$  وارد می‌شود. زیرا این  $F_x$  هم نسبت به محور  $x$  و  $y$  هم نسبت به جهت  $x$  دارد.  
 پس  $F_x$  بیشتر کم می‌کنیم:

$$F_x = Gb^2 \frac{x(x^2 - y^2)}{2x(1 - \nu) (x^2 + y^2)^2}$$

نیروی  $F_x = 0$  زمانی است که  $x = 0$  یا  $|x| = |y|$   
 یعنی وقتی دو زاویه  $45^\circ$  در هر دو ربع قرار می‌گیرد. پس  
 در جهت  $x$  هم وارد می‌شود.

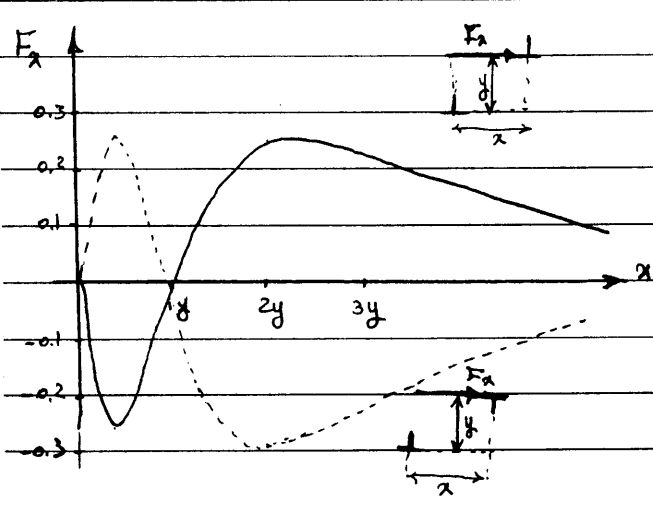


حالا علامت  $F_x$  را بررسی می‌کنیم.  
 علامت  $F_x$  را می‌توانیم علامت  $x$  و  $(x^2 - y^2)$  را  $b^2$  دارد  
 $b^2$  در فصول  $x$  علامت  $F_x$  ظاهر می‌شود که ما در هر دو ربع  $x$  و  
 برای هر دو جهت  $x$  در نظر می‌گیریم. در هر دو ربع  $x$  و  $b^2$   
 می‌تواند مثبت یا منفی باشد.

استدلال در فرض  $b_2 > b_1$  حل می‌کنیم:

- |   |   |   |   |
|---|---|---|---|
| ① $\begin{cases}  x  >  y  \\ x > 0 \\ F_x > 0 \end{cases}$ | ② $\begin{cases}  x  <  y  \\ x > 0 \\ F_x < 0 \end{cases}$ | ③ $\begin{cases}  x  <  y  \\ x < 0 \\ F_x > 0 \end{cases}$ | ④ $\begin{cases}  x  >  y  \\ x < 0 \\ F_x < 0 \end{cases}$ |
| ⑤ $\begin{cases}  x  >  y  \\ x < 0 \\ F_x < 0 \end{cases}$ | ⑥ $\begin{cases}  x  <  y  \\ x < 0 \\ F_x > 0 \end{cases}$ | ⑦ $\begin{cases}  x  <  y  \\ x > 0 \\ F_x < 0 \end{cases}$ | ⑧ $\begin{cases}  x  >  y  \\ x > 0 \\ F_x > 0 \end{cases}$ |

اگر  $b_2 < b_1$  باشد طبیعتاً معکوس می‌شود.



در واقع  $F_x$  اگر  $x$  باشد می‌بینیم که  $F_x \propto \frac{1}{x}$   
 رابطه  $F_x$  در جهت  $x$  و  $y$  در هر دو ربع  $x$  و  $y$   
 و  $y$  در هر دو ربع  $x$  و  $y$  در هر دو ربع  $x$  و  $y$   
 برای دو زاویه  $45^\circ$  و  $135^\circ$  در هر دو ربع  $x$  و  $y$   
 غیر هم نام رسم می‌شود. جهت مثبت  $F_x$  در جهت  $x$   
 گرفته ایم.

s.a.m

بررسی ناهمبندی‌های مرزهای مختلف بلوری

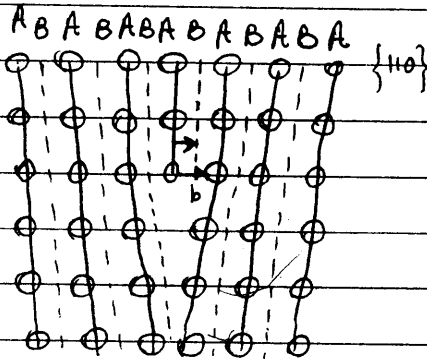
نوعی در FCC:

در FCC، خطوط تراکم و هم‌ترازی با سیستم‌های بلورین از طریق هم‌ترازی با هم‌ترازی

خط هم‌ترازی در  $\{111\}$

محور هم‌ترازی  $\langle 110 \rangle$

کوچکترین بردار بلورین در جهت هم‌ترازی:  $\frac{a}{2} \langle 110 \rangle$



این نوعی از هم‌ترازی با هم‌ترازی  $\{111\}$  هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی در بلورین

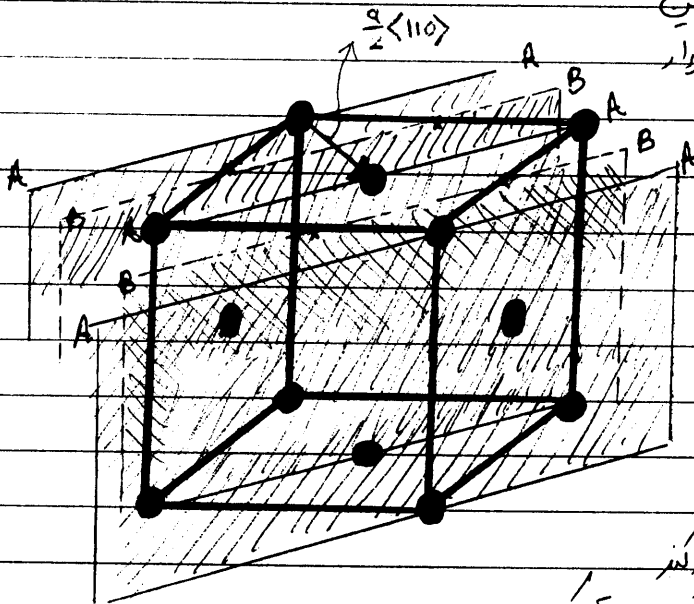
نمای  $\langle 110 \rangle$  در جهت هم‌ترازی در بلورین در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت

هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی



در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

$$\frac{a}{2} [110] \rightarrow \frac{a}{6} [121] + \frac{a}{6} [21\bar{1}]$$

"Shockley" partial dislocations

(نیم‌بلورین‌ها)

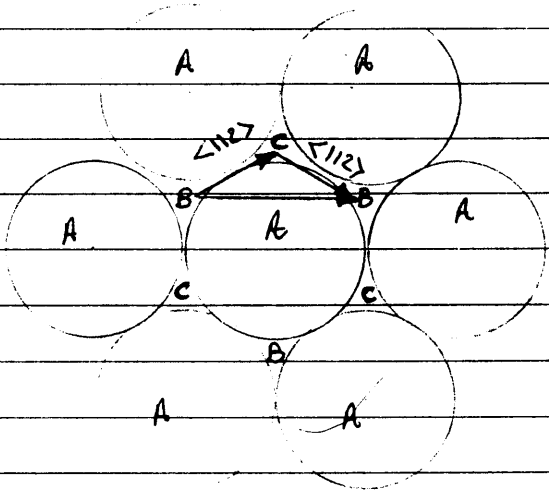
s.a.m

همان‌طور که در این تصویر هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در جهت هم‌ترازی  $\{110\}$  در جهت هم‌ترازی در جهت هم‌ترازی

در حالت این نوع جای اتم در جای خود در site ای تکراری نمیگردد با site خالی یا site خالی دیگر  
 (1) perfect dislocation : در حالت این نوع جای اتم در جای خود در site ای تکراری نمیگردد با site خالی یا site خالی دیگر  
 (2) partial dislocation : در حالت این نوع جای اتم در جای خود در site ای تکراری نمیگردد با site خالی یا site خالی دیگر

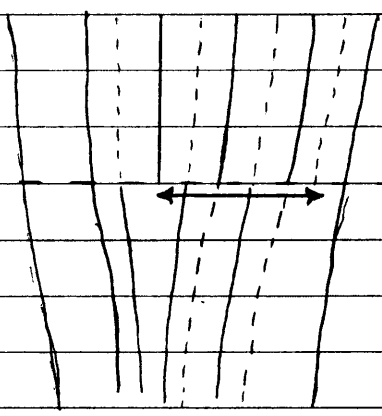


در جای خود تکراری نمیگردد با site خالی یا site خالی دیگر  
 این معنی دارد که اتم در جای خود در site ای تکراری نمیگردد با site خالی یا site خالی دیگر  
 اتم های B در جای خود در site ای تکراری نمیگردد با site خالی یا site خالی دیگر  
 در site "C" اتم وجود ندارد  
 بردارهای این ماس در اتم C است یعنی با این دو اتم A با این  
 دو اتم B و با دو اتم C مابین این دو اتم B رسم میکنیم  
 این بردار تکریم می شود بصورت  

$$\vec{BB} \rightarrow \vec{BC} + \vec{CB}$$

بر بردار  $\vec{BC}$  از نوع  $\langle 112 \rangle$  هستند  
 وقتی این بردار را با بردار  $\vec{CB}$  تکریم می کنیم در یک معادله میمانیم یعنی اتم در جای خود در site ای تکراری نمیگردد با site خالی یا site خالی دیگر  
 بردار  $\vec{BB}$  تکریم می شود  $\vec{BC} + \vec{CB}$  معنی اینست اتم در جای خود در site ای تکراری نمیگردد با site خالی یا site خالی دیگر  
 بردار اول B-site و بردار دوم C-site

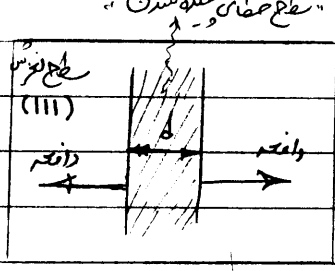
در حالت این نوع جای اتم در جای خود در site ای تکراری نمیگردد با site خالی یا site خالی دیگر  
 در site B اتم وجود ندارد از دست راست A عبور کنیم پس باید از دست چپ وارد شویم یعنی اتم در جای خود در site ای تکراری نمیگردد با site خالی یا site خالی دیگر  
 اگر از دست چپ وارد شویم تا site در دست راست این یعنی تکریم جای در جهت کاشی کشی است



تکریم در نیم صفحه از جهت دوری شوند پس یک فاصله است آن ها وجود دارد  
 این در نیم صفحه حرکت کنند اولی غیب می شود و دیگری آید و دومی  
 غیب و در طرف دیگر پس همیشه یکی این در نیم صفحه غیب  
 باقی میماند غیب است اتم های B زنده اند C-site  
 یعنی هسته اولی اتم های B در C-site می برد و دومی از C-site  
 B-site می برد و غیب می ماند

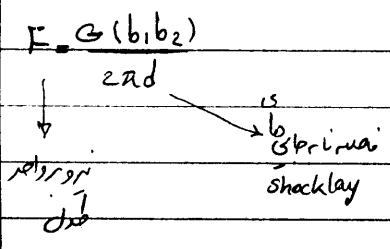
s.a.m

این سن این رو به جای یک جابجایی بوجود می آید. چون این جابجایی ها به این سبب می آید که سطح مقطع  
 غیره ششگوشه "کلیک" سطحی است. یعنی سطحی بوجود آمده که بتوان سطح جابجایی آن ها عرض شده  
 این سطح روی سطح لغزشی واقع است.



لغزش بین رو به جای یک نیروی واکنج و وجود دارد که آن ها را از هم دور می کند.  
 از این واکنج نیز نیروی وارد بر آن ها بود باید تا به نهایت از هم دوری کنند  
 اما یک اتفاق دیگر هم افتاد که آنست که این رو به جای یک سبب بوجود می آید  
 هر چه این دوری تر می شود این سبب نیز بیشتر می شود. این سبب خطای هندوشن  
 همین یک سبب است که این لغزشی بر واقع سطح دارد. پس هر چه این سطح

خوبتر شود این لغزشی هم بیشتر می شود. پس در لغزشی این تغییر می شود. در صورتی که فصلی واقع بود و فصلی لغزشی  
 است و در این لغزشی سطح خلاص می شود. پس در این لغزشی این است  
 پس این در در یک نقطه که با هم در حال می روند و با هم خلاص می شوند. با هم حرکت می کنند. (تغییرات نسبی خارجی امکان دارد)



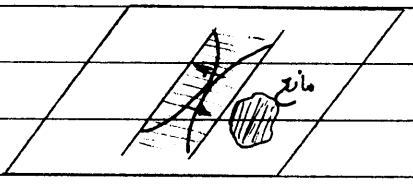
نیروی که در رو به جای بر هم وارد می کنند از هم دور می شوند (مواضع اول):

حالا اگر لغزشی بر واقع سطح خطای هندوشن رو به جای  
 افتاده از این لغزشی یک واحد سطح نیروی که بوجود می آید برابر  
 خواهد بود یعنی  $(\delta = F)$  از نظر ریاضی هم می آید  
 یعنی خاصه نه جابجایی ها را از هم دور می کند  
 یعنی در  $AB$  خاصه نه جابجایی ها از هم جداست زیرا لا لغزشی است  
 دور  $CA$  نه جابجایی ها هم نزدیک ترند.

$$\delta = F \rightarrow d = \frac{G(b1b2)}{2\pi\gamma}$$

(بازایی لغزشی واحد سطح)

این جابجایی ها  $\alpha < 110^\circ$  وقتی بجزیم می آید در رو به جای بلای بجزیم می شود یعنی این جابجایی های shock هست  
 بلای می هستند. یعنی این جابجایی اولی می باشد بعد از بجزیم در رو به جای بلای بجزیم می شود. علت آن هم  
 این است که در این بجزیم زاویه می دارد و سطحی که در آن جابجایی می شود در یک است (باید دقیقاً در  
 هم باشد) یعنی می تواند صاف شود (لغزشی شدت می آید) البته در صورتی که این است. می تواند لغزشی شدت می آید

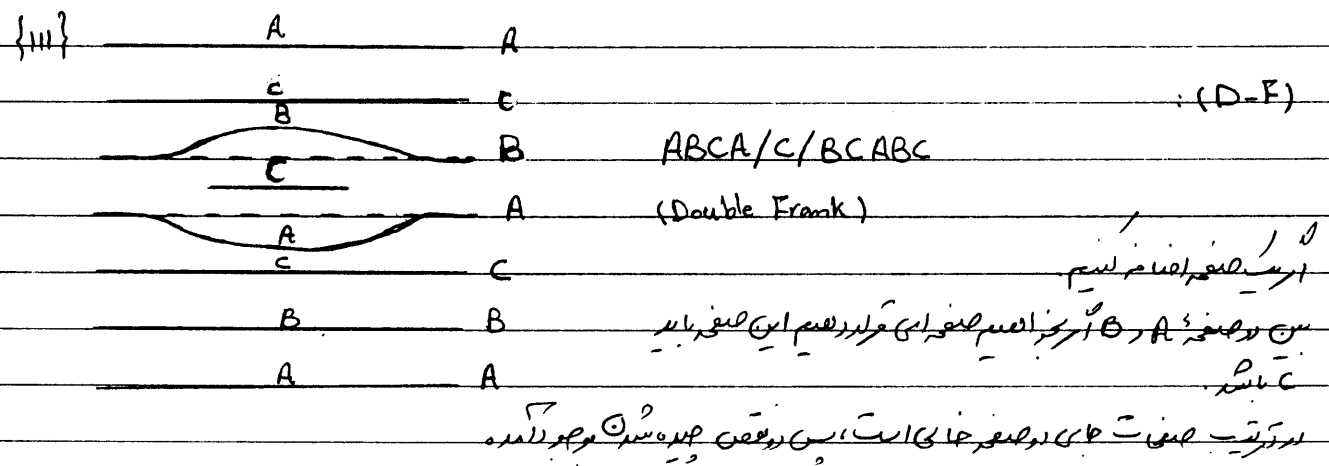
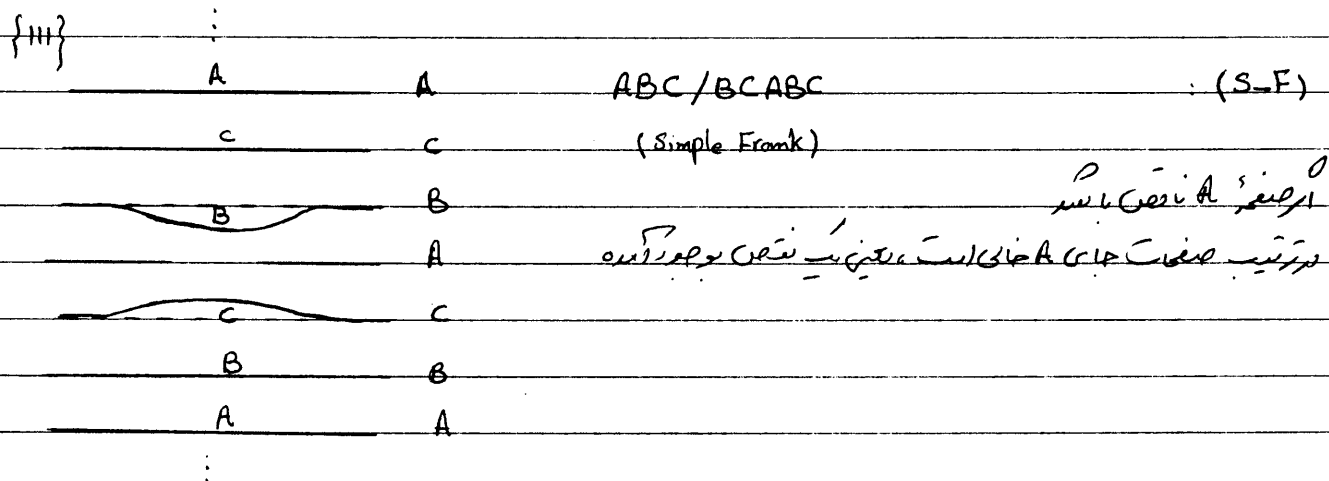


این هم در هر شکلی که مانع بر ضرر در گذرند و یا هم در هر شکلی  
 می شود که این دو نام جابجایی هم در آن هم ترکیب می شود. یک جابجایی  
 می آید که می شود که می تواند سطح لغزشی خود را عوض کند و از آن سطح  
 لغزشی را عوض کند و از مانع گذشت می آید. البته  
 البته ترکیب آن ها در هر دو اول همراه با لغزشی این است که این لغزشی می آید (در این صورت مانع با هم  
 ترکیب می آید)

s.a.m

نام جایی جزئی (Frank partial dislocation) FRANK :

یک نام جایی جزئی است که بردار بزرگ آن در جهت  $\langle 111 \rangle$  است و با بردار جایی نیمه صغیر اضافی آن  $\{111\}$  باشد (جهت جهت  $\langle 111 \rangle$  بر صغیر  $\{111\}$  عمود است) پس بردار بزرگ آن  $\frac{2}{3}[111]$  است. اگر در FCC بخش از قطر مکعب است. نام جایی جزئی غیر متحرک است زیرا سطح لغزش آن سطح  $\{111\}$  نیست (بردار بزرگ آن عمود بر سطح لغزش است) علت آنکه این نام جایی در بررسیم می بینیم است می تواند باعث توقف نام جایی های دیگر شود و میدان تنش بوجود می آید در فرض اینکه در مکانیزم های تغییر شکل انحراف ندارد. (در نام جایی است ولرد) (sessile dislocation)

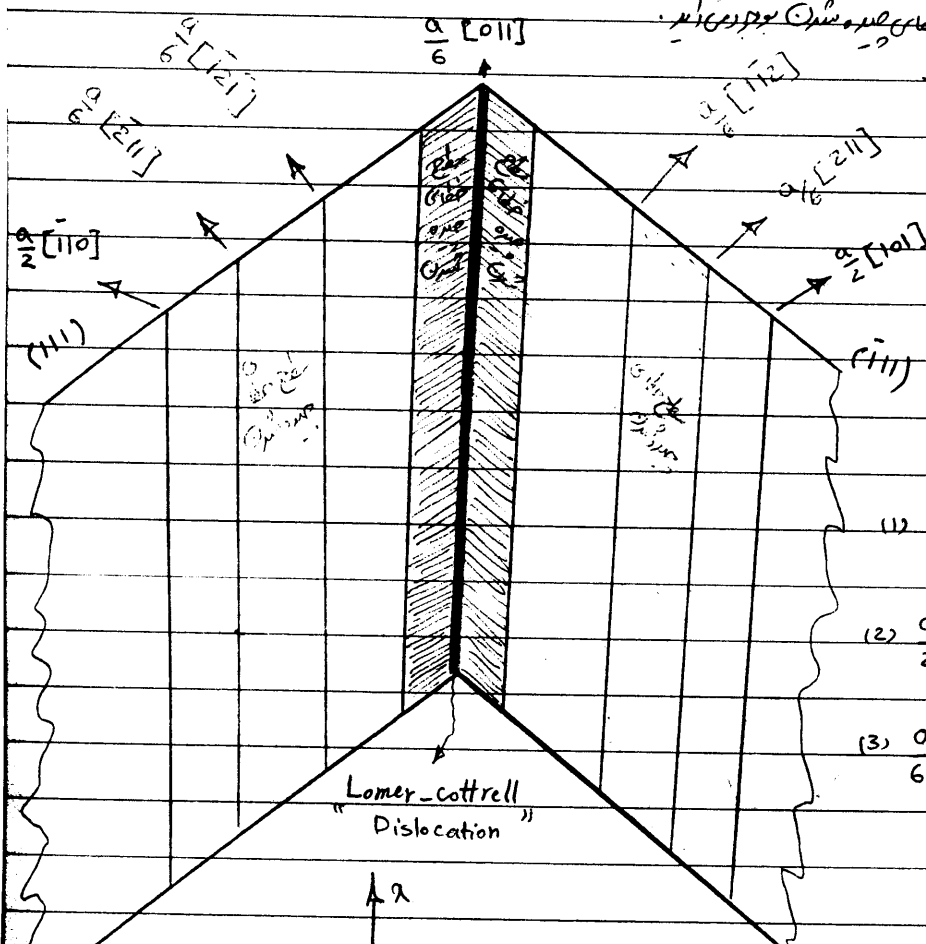


s.a.m



« Lomer-Cottrell »

این دیسکیشن‌های غیر متحرک است و در فصل شش در صفحه {111} بر مبررسی آید.  
 در صفحه (111)، (111) و در فصل شش آن نیز بررسی می‌شود. بر مبررسی صفحه (111) نامرئی  
 [110] قرار گرفته است. این دیسکیشن‌ها با یکدیگر تشکیل می‌دهند و در صفحه (111) تشکیل می‌دهند.



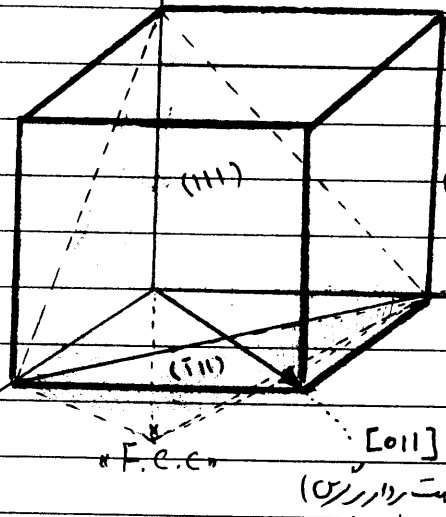
این دیسکیشن‌ها حاصل از ترکیب یک سطح خطی صلبه شده بر مبررسی آید.  
 این دیسکیشن‌ها حرکت نمی‌کنند و در فصل شش  
 بر مبررسی اولین دیسکیشن‌های غیر متحرک  
 $\frac{a}{6} [112]$  و  $\frac{a}{6} [121]$  قرار می‌گیرد.  
 ترکیب (3) انجام می‌شود.  
 در لحظه آخر، حرکت امکان پذیر است.  
 در صفحه  $\frac{a}{6} [011]$  در سطح خطی  
 دیده شدن فرایض راست. این نام‌های  
 غیر متحرک است.

$$(1) \frac{a}{2} [110] \rightarrow \frac{a}{6} [211] + \frac{a}{6} [1\bar{2}1]$$

$$(2) \frac{a}{2} [101] \rightarrow \frac{a}{6} [211] + \frac{a}{6} [1\bar{1}2]$$

$$(3) \frac{a}{6} [1\bar{2}1] + \frac{a}{6} [112] \rightarrow \frac{a}{6} [011]$$

$\frac{a^2}{6}$	$\frac{a^2}{6}$	$\frac{a^2}{18}$
-----------------	-----------------	------------------



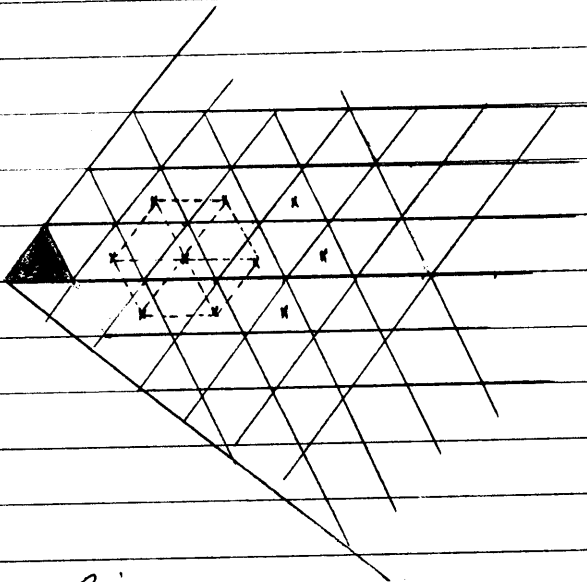
بنابراین در فصل شش در صفحه {111} بر مبررسی آید.  
 بر مبررسی آید  $\left(\frac{a}{6} [011]\right)$  بر مبررسی آن  
 در جهت فشرده است اما حرکت غیر متحرک بود.  
 آن این است که سطح لغزش آن {111}  
 نیست زیرا خطی صلبه شده است.  
 در صفحه {111} است در فصل شش  
 لغزش  $\langle 110 \rangle$  است و در مبررسی  
 در جهت  $\langle 110 \rangle$  است. بنابراین  
 جهت  $\langle 110 \rangle$  بر مبررسی آن و در مبررسی  
 قرار می‌گیرد (یعنی سطح لغزش است).

s.a.m

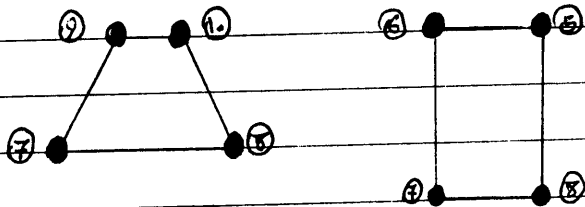




در این شکل بیضی برش را رسم Trigonal  
 نوعی تراز Hexagonal باشد



در حالت عادی لغزش فقط روی سطح Base است  
 یعنی  $\{0001\}$   $\langle 11\bar{2}0 \rangle$  اما سطح دیگر هم می توانند وارد  
 لغزش شوند مثلاً سطح منشوری  $(10\bar{1}0)$  مثلاً  
 یا صفحات فرعی مثل  $(10\bar{1}1)$



لغزش در hcp:

$$\{0001\} \langle 11\bar{2}0 \rangle$$

$$\{10\bar{1}0\} \langle 11\bar{2}0 \rangle$$

$$\{10\bar{1}1\} \langle 11\bar{2}0 \rangle$$

این صفحات در دماهای بالا فعال می شوند و معمولاً شش منشوری  
 Hexagonal دارند یعنی مثلاً جهت  $c$  می توانند تعیین کننده باشند  
 یعنی این جهت حرکت با هم میسازد یا جهت را خاصه در جهت  $c$  میسازد

نابراین تغییر شکل در Hexagonal در دماهای بالا بهتر از این م می شود به دو علت:  
 1- سیستم های لغزش منشوری در فرم آن فعال می شوند  
 2- سطح لغزش متقاطع می شوند.

توضیح دیگر وقتی نقطه ای در سطح Base فعال بودند، صرفاً صفحات با هم میسازند و سطح نامحالی میسازد نمی توانند  
 لغزش کنند اما وقتی در سطح دیگر هم فعال می شوند سطح لغزش متقاطع داریم و نابجایی میسازد و هم میسازد سطح لغزش  
 میسازد و تغییر شکل میسازد.

البته در دماهای بالاتر  $c$  میسازد اما در افزایش دما در دماهای بسیار بالا میسازد.

s.a.m



اگر سطح  $\{112\}$  را به صورت  $\sqrt{3}$  و  $\sqrt{2}$  در نظر بگیریم و در مورد این سطح انجمنی های از نوع  $\{111\}$   $\frac{a}{6}$  قرار می دهیم  
 از این انجمنی ها فوکس ها نشود و به صورت  $\sqrt{3}$  در محل هر سطح قطع خطوط است و هر دو دارد. بعد از این فوکس  
 هر دو نقطه صفتی در دو نقطه قرار می گیرند. یعنی در سطح بر هر دو من اکیر که اتم ها در آن نقطه هم قرار می گیرند. به این  
 سطح سطح دو نقطه می گویند. فرق آن با فوکس این است که فوکس در هر دو نقطه قرار می گیرد و در نقطه هم اعلام است  
 فوکس محسوب است. نکته مهم در سطح دو نقطه این است که فوکس در هر دو نقطه است و در هر دو نقطه نیست.  
 مثلا در سطح  $\sqrt{3}$  و  $\sqrt{2}$  فوکس کرده اند اتم ها همان در دو نقطه هم نیستند هر چند در از نوع  $\{112\}$  هست  
 اگر سطح  $\sqrt{3}$  صفتی باشد هر دو  $\sqrt{3}$  و  $\sqrt{2}$  فوکس کرده اند اتم ها در این دو نقطه هم نیستند و در هر دو نقطه هم نیستند  
 است این اثر کل  $\sqrt{3}$  و  $\sqrt{2}$  در هر دو نقطه است. بنا بر این در هر دو نقطه  $\sqrt{3}$  و  $\sqrt{2}$  فوکس داریم اما در هر دو نقطه هم نیستند  $\sqrt{3}$  و  $\sqrt{2}$  فوکس  
 کنیم صفتی در هر دو نقطه قرار می دهیم و در  
 اتم ها در هر دو نقطه قرار می گیرند. سطح دو نقطه در  $\sqrt{3}$  و  $\sqrt{2}$  فوکس کرده اند اتم ها در این دو نقطه هم نیستند  
 در ده ها می این فوکس قرار می دهیم. فوکس در هر دو نقطه اما اتم ها در هر دو نقطه هم نیستند از فوکس است  
 در هر دو ده ها می اعلام به همین ترتیب اتم ها در هر دو نقطه قرار می گیرند. است در هر دو نقطه هم نیستند.

حالا بررسی می کنیم انجمنی های  $\frac{a}{6}$  [111] از کجا می آید؟ می توانیم فرض کنیم انجمنی های  $\frac{a}{2}$  [111] بود و در این

$$\frac{a}{2} [111] \rightarrow \frac{a}{3} [111] + \frac{a}{6} [111]$$

$$\frac{3a^2}{4} \quad \frac{3a^2}{9} + \frac{3a^2}{36}$$

یعنی انجمنی های  $\frac{a}{2}$  تجزیه می شود.   
 خود انجمنی های  $\frac{a}{3}$  [111] می توانند در انجمنی های  $\frac{a}{6}$  [111] تجزیه شود که از لحاظ ترکیبی هم همانند است

$$\frac{a}{3} [111] \rightarrow \frac{a}{6} [111] + \frac{a}{6} [111]$$

$$\frac{a^2}{3} \quad \frac{6a^2}{36}$$

$$\frac{a}{2} [111] \rightarrow \frac{a}{6} [111] + \frac{a}{6} [111] + \frac{a}{6} [111]$$

$$\frac{3a^2}{4} \quad \frac{9a^2}{36}$$

همه این است که انجمنی های  $\frac{a}{2}$  [111] به سه انجمنی های  $\frac{a}{6}$  [111] تجزیه شود

در صورتی که اتم ها در هر دو نقطه  $\sqrt{3}$  و  $\sqrt{2}$  فوکس کرده اند اتم ها در این دو نقطه هم نیستند اما در هر دو نقطه هم نیستند  
 فوکس در هر دو نقطه است

s.a.m

بروز نام‌های ها با واکنش نام‌های ها متفاوت است

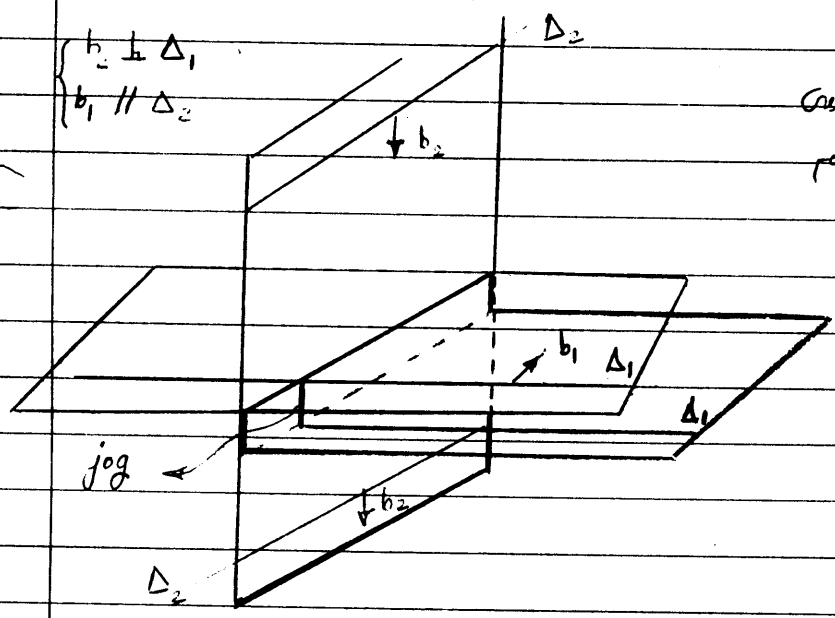
در واکنش نام‌های ها، نام‌های ها معمولاً بر روی یک خط بهم می‌زنند

در بروز نام‌های ها، سطح است که نقطه بهم می‌زنند

این سطح است که در طول بروز واکنش هم انجام شود اما فوق این آن‌ها همان چیز است که در بروز نام‌های ها  
 به نوعی که از نام‌های می‌دانیم در عبور تعداد نام‌های ها را بر پایه زیاد است و وقتی که می‌توانیم دانستیم نام‌های ها  
 حدود  $10^6$  خط  $cm^2$  است می‌توانیم بگوییم از نام‌های درخت باشد و خواهد از داخل یک حرکت کند حرکت آن از  
 میان سطح خواهد بود! یعنی اگر یک نام‌های که خواهد روی سطح لغزش می‌زند حرکت کند، به نام‌های سطح لغزش  
 با هم متفاوت و البته متقاطع هستند. در این لغزش هم نام‌های ها می‌توانند به هم می‌زنند به حرکت نام‌های  
 تا زیر نام‌های ها می‌روند.

این بروز نام‌های از دو طرف می‌توانیم به هم می‌زنیم یعنی از دو طرف می‌توانیم به هم می‌زنیم یعنی این بروز نام‌های به حرکت  
 نام‌های خواهد داشت. آن چیز که از حرکت برای ما مهم است تغییر شکل است. مثلاً از نام‌های قفل  
 شود تغییر شکل به حرکت می‌شود.

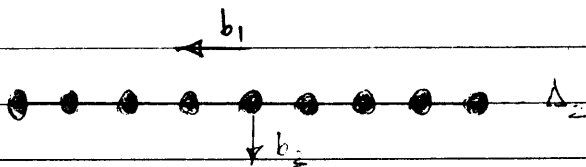
سطح لغزش مختلف از نام‌های مختلف هستند که در واقع لغزش متفاوت است و تصور کنیم که از نام‌های حالت  
 نام‌های داشته باشند و اگر متقاطع باشند از نام‌های می‌توانیم به هم می‌زنیم به هم می‌زنیم به هم می‌زنیم  
 به هم می‌زنیم. ما فرض می‌کنیم که در این حالت وجود دارد یعنی دو سطح عبور به هم داریم پس آن‌ها به هم می‌زنند  
 به هم می‌زنیم. این مثال سطح لغزش می‌توانیم



در صورتی که در هر دو طرف نام‌های  $\Delta_1$  و  $b_1$   
 و یک نام‌های  $\Delta_2$  و  $b_2$  را در نظر می‌گیریم  
 این در هر دو طرف حرکت است که از نام‌های یک طرف می‌توانیم  
 در این لغزش حرکت می‌کنیم  
 اولی در هر دو طرف حرکت می‌کنند  
 نام‌های  $\Delta_2$  همان‌طور که هست حرکت می‌کنند  
 اما  $\Delta_1$  حرکت می‌کند (مثلاً لغزش می‌کند)  
 یک وجه روی نام‌های اولی از نام‌های می‌تواند  
 نام‌های دوم هیچ تغییر نمی‌کند  
 حالت تغییر می‌کنیم

می‌دانیم که نام‌های یک سطح از نام‌های است  
 وقتی که نام‌های حرکت می‌کنند از نام‌های حرکت می‌کنند

s.a.m

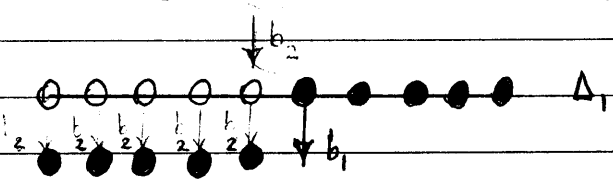


زنجیره نام‌های  $\Delta_1$  عبارتند از  $\Delta_2$  و تقاطع می‌شوند

اتصال هر دو  $\Delta_2$  باید در جهت بردار  $b_1$  و  $b_2$  باشد

در این حالت  $\Delta_2$  را می‌توان به سمت چپ یا راست حرکت داد و در جهت بردار  $b_1$  و  $b_2$  قرار می‌گیرد

برای  $b_2$  داریم



اما در صورت نام‌های  $\Delta_2$  حرکت کنند  $\Delta_1$  به تقاطع می‌شوند

می‌خواهیم در جهت  $b_1$  و  $b_2$  حرکت کنیم

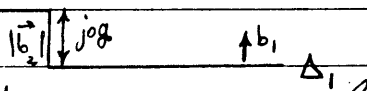
چون  $b_1$  و  $b_2$  عمود بر  $\Delta_1$  است بنابراین

$b_1$  و  $b_2$  در تقاطع  $\Delta_1$  قرار می‌گیرند و  $b_1$  و  $b_2$  موازی هستند

بنابراین در جهت  $b_1$  و  $b_2$  حرکت می‌کنیم

بنابراین هر دو بردار  $b_1$  و  $b_2$  موازی هستند و در جهت  $b_1$  و  $b_2$  حرکت می‌کنیم

حساب بردار  $b_1$  و  $b_2$  از خط نام‌های  $\Delta_1$  و  $\Delta_2$  می‌توانیم بردار  $b_1$  و  $b_2$  را پیدا کنیم



حاصل بردار  $b_1$  و  $b_2$  از خط نام‌های  $\Delta_1$  و  $\Delta_2$  می‌توانیم بردار  $b_1$  و  $b_2$  را پیدا کنیم

این دو بردار  $b_1$  و  $b_2$  موازی هستند و در جهت  $b_1$  و  $b_2$  حرکت می‌کنیم

بردار  $b_1$  و  $b_2$  موازی هستند و در جهت  $b_1$  و  $b_2$  حرکت می‌کنیم

$$\left. \begin{array}{l} \vec{b}_1 \perp \vec{b}_2 : \text{موازی} \\ \vec{b}_1 \parallel \vec{b}_2 : \text{موازی} \end{array} \right\}$$

حساب بردار  $b_1$  و  $b_2$  از خط نام‌های  $\Delta_1$  و  $\Delta_2$  می‌توانیم بردار  $b_1$  و  $b_2$  را پیدا کنیم

حساب بردار  $b_1$  و  $b_2$  از خط نام‌های  $\Delta_1$  و  $\Delta_2$  می‌توانیم بردار  $b_1$  و  $b_2$  را پیدا کنیم

حساب بردار  $b_1$  و  $b_2$  از خط نام‌های  $\Delta_1$  و  $\Delta_2$  می‌توانیم بردار  $b_1$  و  $b_2$  را پیدا کنیم

از این روش می‌توانیم بردار  $b_1$  و  $b_2$  را پیدا کنیم و در جهت  $b_1$  و  $b_2$  حرکت می‌کنیم

برای  $b_2$  داریم

برای  $b_1$  داریم

برای  $b_2$  داریم

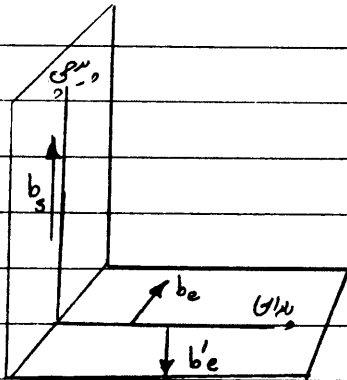
برای  $b_1$  داریم

برای  $b_2$  داریم

s.a.m

تاریخچه نام‌های ورق ایجابی مسطح

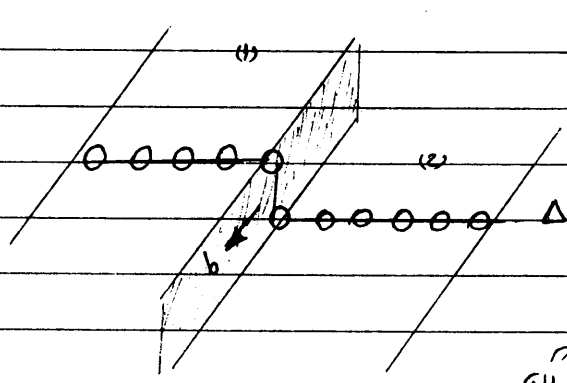
اگرچه نام‌های رسمی ورق ایجابی مسطح در سال ۱۹۶۰ است.  
 ورق درون نام‌های دیگری می‌توانند به هم اشاره یا اشاره کنند.



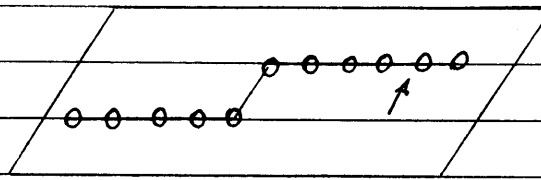
توضیح آنکه اگر ورق مسطح را در یک فرم شکل دهیم و دوباره آن را به همان فرم برگردانیم ورق مسطح خواهد بود.  
 ورق مسطح می‌تواند به فرم دیگری درآید اما به فرم دیگری نمی‌تواند برگردد.  
 ورق مسطح را می‌توان به فرم دیگری درآید اما به فرم دیگری نمی‌تواند برگردد.  
 ورق مسطح را می‌توان به فرم دیگری درآید اما به فرم دیگری نمی‌تواند برگردد.  
 ورق مسطح را می‌توان به فرم دیگری درآید اما به فرم دیگری نمی‌تواند برگردد.

اما نام‌های رسمی ورق ایجابی مسطح در سال ۱۹۶۰ است.  
 ورق ایجابی مسطح را می‌توان به فرم دیگری درآید اما به فرم دیگری نمی‌تواند برگردد.

نقد: نام‌های حرکت نام‌های ورق ایجابی مسطح در سال ۱۹۶۰ است؟

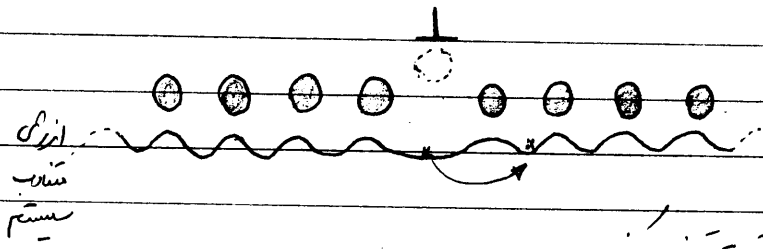


حالت حرکت ورق ایجابی مسطح در سال ۱۹۶۰ است.  
 ورق ایجابی مسطح را می‌توان به فرم دیگری درآید اما به فرم دیگری نمی‌تواند برگردد.  
 ورق ایجابی مسطح را می‌توان به فرم دیگری درآید اما به فرم دیگری نمی‌تواند برگردد.  
 ورق ایجابی مسطح را می‌توان به فرم دیگری درآید اما به فرم دیگری نمی‌تواند برگردد.  
 ورق ایجابی مسطح را می‌توان به فرم دیگری درآید اما به فرم دیگری نمی‌تواند برگردد.



حالت حرکت ورق ایجابی مسطح در سال ۱۹۶۰ است.  
 ورق ایجابی مسطح را می‌توان به فرم دیگری درآید اما به فرم دیگری نمی‌تواند برگردد.  
 ورق ایجابی مسطح را می‌توان به فرم دیگری درآید اما به فرم دیگری نمی‌تواند برگردد.  
 ورق ایجابی مسطح را می‌توان به فرم دیگری درآید اما به فرم دیگری نمی‌تواند برگردد.  
 ورق ایجابی مسطح را می‌توان به فرم دیگری درآید اما به فرم دیگری نمی‌تواند برگردد.

s.a.m



سطح انرژی برای این حالت است  
 انرژی سطح انرژی در این حالت  
 در نظر داریم که نامهای دیگری  
 که در این حالت نام نیست

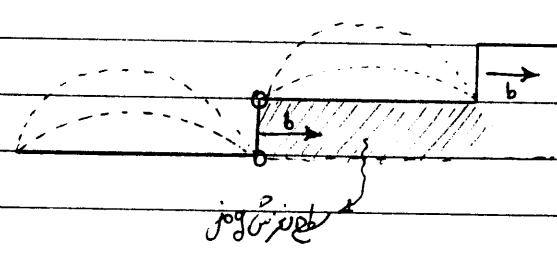
انرژی سیستم بر روی سطح انرژی تغییر کند

این انرژی که در این حالت در حال آن انرژی بر روی این نامهای است  $\alpha G b^2$   
 نامهای بر روی آن در این حالت  $m \hbar \omega$  است. اگر نامهای نخواهد حرکت کند از این رویه های انرژی  
 عبور می کند یعنی از یک  $m \hbar \omega$  در می رود. این است که نیازمند تغییر سیستم است و این انرژی را می نامیم

حالت kink حالتی است که در این حالت تغییر در ماههای انرژی و انرژی وجود دارد  
 kink همان حالت نامی همانست

در این حالت ...

حالت نامی همانست ...



وقتی ایجاد می شود در این حالت یعنی انرژی  
 وقتی نامی یک سطح انرژی دارد سطحی که  
 با بردار انرژی ضربه می خورد

در این حالت یعنی برای هر وقتی در این حالت  
 که در این حالت روی سطح انرژی که در این حالت  
 حرکت می کند در این حالت در این حالت  
 متوازی می شود و در این حالت

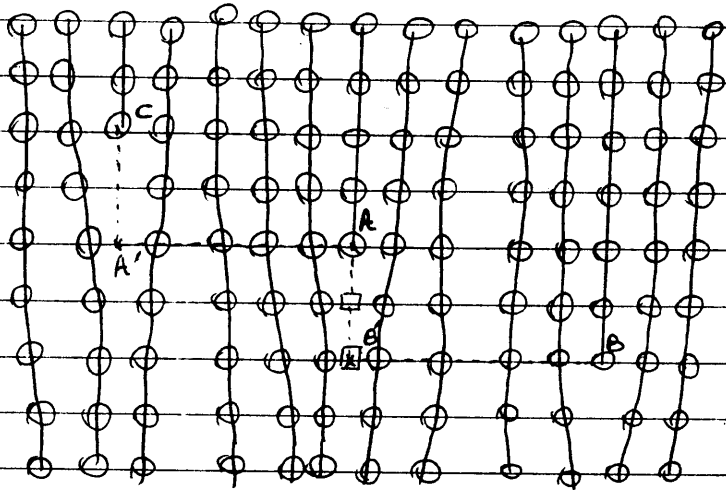
سطح انرژی ضربه می خورد در این حالت وقتی نامی نمی تواند سطح انرژی ضربه می خورد در این حالت  
 (چون نامی است) پس این وقتی می تواند حرکت نامی یعنی شود در واقع یک pole نقطه ای ایجاد می شود  
 در این وقت نامی ضربه می خورد. این که بر روی این ضربه می خورد و وقتی این ضربه می خورد  
 آن یعنی که ضربه می خورد تا برای این ضربه می خورد و در این ضربه می خورد

حال بر روی این نامی همانست ...

s.a.m



فرض کنیم این موج پهنی و عمق پهنی یک نامی پهنی پهنی است به صورت زیر:  
 طول آن به اندازه یک پهنی پهنی است



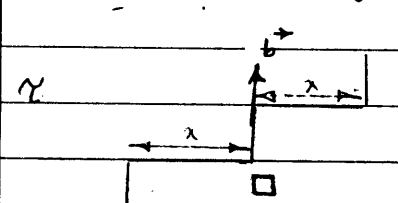
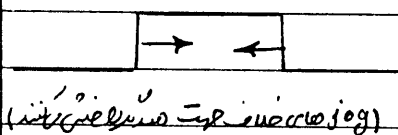
این موج در نقطه A است. نامی پهنی پهنی  
 حرکت به سمت راست و عمق پهنی پهنی است  
 به عمق پهنی پهنی  
 فرض کنیم این موج در نقطه A به نقطه B می‌رسد  
 یعنی از عمق پهنی پهنی به عمق پهنی پهنی است که از  
 A تا B می‌رسد و در آنجا B لغزش کند  
 این لغزش نیست، یعنی لغزش عمق پهنی پهنی است  
 باشد و لغزش از عمق پهنی پهنی است که از A تا B  
 می‌رسد

$$\left. \begin{array}{l} A \rightarrow B' \\ B' \rightarrow B \end{array} \right\} \text{تغییر} \quad \left. \begin{array}{l} A \rightarrow A' \\ A' \rightarrow C \end{array} \right\} \text{تغییر}$$

صورت این موج همواره تغییر می‌کند  
 حالا فرض کنیم عمق پهنی پهنی از A تا B  
 در این صورت هم به عمق پهنی پهنی است  
 که از A تا A' لغزش کند و از A' تا C می‌رسد

با فرض این تغییر نیست. تغییر حرکت از A تا C همواره یک Vacancy است.  
 این در حرکت یک موج پهنی پهنی به عمق پهنی پهنی است.

این حرکت نیازمند تغییر در عمق پهنی پهنی است. یعنی نیازمند تغییر در عمق پهنی پهنی است. این یک فعل است.  
 تغییر حرکت نامی پهنی پهنی در عمق پهنی پهنی است. این یک فعل است. Vacancy عمل می‌کند و پهنی پهنی  
 تغییر پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است. یعنی تغییر پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است.  
 تغییر یک Vacancy پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است. یعنی تغییر پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است.  
 پهنی پهنی است. یعنی پهنی پهنی در عمق پهنی پهنی است. یعنی پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است.



فرض کنیم این موج پهنی پهنی است. یعنی پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است.  
 این یک فعل است. یعنی پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است.  
 یعنی پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است. یعنی پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است.  
 یعنی پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است. یعنی پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است.  
 یعنی پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است. یعنی پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است.  
 یعنی پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است. یعنی پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است.  
 یعنی پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است. یعنی پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است.  
 یعنی پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است. یعنی پهنی پهنی از عمق پهنی پهنی است.

s.a.m

در وقت  $\omega$  چرخ با این تراز با حرکت کند که طول  $a$  با این تراز با حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود  
 پس اگر تراز جوی با این تراز با حرکت کند که طول  $a$  با این تراز با حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود

مکانیسم  $\omega$  در تراز  $a$  در حرکت با این تراز با حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود:  $Vacancy$

نقشه انرژی جوی و این تراز  $a$  در حرکت با این تراز با حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود:  $Vacancy$

وقتی یک  $Vac$  جذب می شود یعنی یک  $\omega$  تولید می شود  
 $\omega$  یک یک  $\omega$  با این تراز با حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود:  $Vac$

بنابراین هر چه این تراز با حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود:  $Vac$  تولید می شود یعنی

$$\tau b^2 \alpha = \alpha G b^3$$

$$\tau = \frac{\alpha G b}{\alpha} \quad \alpha = \frac{\alpha G b}{\tau}$$

آ: تفسیر در زمان تفسیر  $Vac$  و تولید تولید می شود

وقتی در حالت جوی انرژی جوی داریم، انرژی تولید می شود و این تراز با حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود

نسبت و تفسیر نام جوی

چند تراز جوی در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود، در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود  
 در حالت تعادل تراز جوی در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود، در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود  
 اما نام جوی در این حالت با این تراز با حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود، در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود  
 فرق دیگر تراز جوی با این تراز با حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود، در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود  
 تراز جوی در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود، در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود

نقشه نام جوی در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود، در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود  
 از لحاظ انرژی قابل دفاع باشد، مقدار جوی در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود، در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود  
 موجود در آن تراز جوی در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود، در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود

(1) بزرگترین تراز جوی در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود

در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود، در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود  
 که نام جوی در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود، در دو حرکت ظاهر در دو حرکت آن آزاد تر شود

s.a.m



در واقع انرژی در حرکت نامرئی هاله با سطح بین همفرآه در هر نقطه از سطح، شش برابر انرژی نورانی 45 فرادرسه به 4-4 می آید  
 عدالت طاق است این یک مقدار بیش از حد است. مسکن است 4-4 می توان از آن ها بیشتر در این کمتر از این مقدار باشد  
 اگر کار تقریباً برابر  $2 \times 10^{-8}$  نفر است

$$\begin{cases} b \approx 2 \times 10^{-8} \\ 10^6 \times b^{1/2} \end{cases} \rightarrow 10^6 \times \frac{1}{2} \times 2 \times 10^{-8} = 10^{-2}$$

تعداد 4-4 می برابر نفر است

یعنی در هر قسم نامرئی هاله است که در هر قسم با انرژی  
 سطح موند با انرژی 1% تغییر می داریم  
 در 4-4 می در سطح با انرژی بیشتر از این ها تغییر می داریم.

مثلاً اگر این بلور سطح با انرژی 10% تغییر می داریم

در نامرئی هاله هر چه در این تغییر می دهیم که ما بعد از این می کنیم که این نیستند. پس نامرئی هاله می باید در سطح بود

تعداد هاله هست که 4-4 می در سطح با انرژی 10% تغییر می داریم  $10^{12}$  خط می دارد. نامرئی هاله می دارد. نامرئی هاله می دارد  
 شود یعنی از یک هاله در این تغییر می آید. در عدالت بلور از این تغییر می آید و هر چه در

(1) جدول انرژی نامرئی هاله می

(2) تغییر نامرئی هاله می

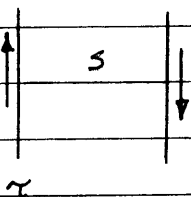
تفاوت این دو در این است که در عدالت نامرئی هاله می در سطح با انرژی 10% تغییر می داریم. نامرئی هاله می در سطح با انرژی 10% تغییر می داریم  
 هر چه در عدالت نامرئی هاله می در سطح با انرژی 10% تغییر می داریم. نامرئی هاله می در سطح با انرژی 10% تغییر می داریم

(3) جدول انرژی نامرئی هاله می

جدول انرژی هاله می

جدول انرژی هاله می

جدول انرژی هاله می نامرئی هاله می در هر دو جهت از سطح با انرژی 10% تغییر می داریم. نامرئی هاله می در هر دو جهت از سطح با انرژی 10% تغییر می داریم  
 در هر دو جهت از سطح با انرژی 10% تغییر می داریم. نامرئی هاله می در هر دو جهت از سطح با انرژی 10% تغییر می داریم



تفاوت این دو در این است که در عدالت نامرئی هاله می در سطح با انرژی 10% تغییر می داریم. نامرئی هاله می در سطح با انرژی 10% تغییر می داریم  
 هر چه در عدالت نامرئی هاله می در سطح با انرژی 10% تغییر می داریم. نامرئی هاله می در سطح با انرژی 10% تغییر می داریم

در هر دو جهت از سطح با انرژی 10% تغییر می داریم. نامرئی هاله می در هر دو جهت از سطح با انرژی 10% تغییر می داریم  
 در هر دو جهت از سطح با انرژی 10% تغییر می داریم. نامرئی هاله می در هر دو جهت از سطح با انرژی 10% تغییر می داریم

انرژی بر واحد طول نامرئی هاله می  $\frac{Gb^2}{4\pi} \ln \frac{R}{r_0}$  بستیم انرژی در

$\frac{Gb^2}{4\pi} \ln \frac{s}{r_0}$

انرژی نامرئی هاله می در هر دو جهت از سطح با انرژی 10% تغییر می داریم

انرژی  $R=s$  نفر می

s.a.m

تشریح و محاسبه انرژی در یک سیستم انتقال حرارتی در حالت پایدار

تبدیل انرژی به صورت مکانیکی در یک سیستم انتقال حرارتی

$$E_{tot} = \frac{Gb^2}{4\pi} \ln \frac{S}{r_0} - \tau_b S$$

این انرژی در وقت  $t$  به صورت انرژی مکانیکی در دسترس می آید

در حالت پایدار، انرژی ورودی و خروجی برابر است و به صورت  $\dot{E}_{in} = \dot{E}_{out}$  می باشد

$$\frac{dE_{tot}}{dS} = 0 \Rightarrow \frac{Gb^2}{4\pi} \frac{1}{S} - \tau_b = 0 \Rightarrow S^* = \frac{Gb}{4\pi\tau}$$

حالت پایدار  $\tau_b = \tau$

$$E_{max} = \frac{Gb^2}{4\pi} \ln \left[ \frac{Gb}{4\pi\tau r_0} \right] - \tau_b (Gb)$$

$$E_{max} = \frac{Gb^2}{4\pi} \left[ \ln \frac{Gb}{4\pi\tau r_0} - 1 \right]$$

$$E_{max} = \frac{Gb^2}{4\pi} \left[ \ln \frac{G}{4\pi\tau} - 1 \right]$$

معادله تقریبی برای  $\tau_b = \tau$  می باشد

برای اینکه سیستم در حالت پایدار کار کند، باید انرژی ورودی به سیستم بیشتر از انرژی تلفات باشد

در حالت پایدار، انرژی ورودی به سیستم  $\dot{E}_{in}$  برابر با انرژی تلفات  $\dot{E}_{out}$  می باشد

$$\begin{cases} \tau = \tau_b \\ E_{max} \rightarrow 0 \end{cases} \Rightarrow \ln \frac{G}{4\pi\tau} - 1 = 0 \Rightarrow \ln \frac{G}{4\pi\tau} = \ln e \Rightarrow \frac{G}{4\pi\tau} = e$$

$$\tau_N = \frac{G}{4\pi e}$$

$$\tau_N \approx \frac{G}{30}$$

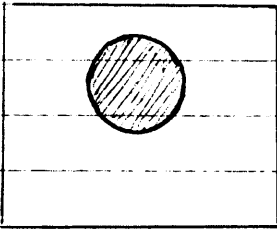
این انرژی  $E_{max}$  لازم برای برآورد انرژی تلفات است

این انرژی تلفات در واقع به صورت انرژی تلفات در یک سیستم انتقال حرارتی است

بنابراین می توانیم این انرژی تلفات را به صورت  $\dot{E}_{loss} = \tau_b S$  بیان کنیم

s.a.m

حوانه زنی هتورون در ۴ هاین ترانسم تنس هتورون در میل فازدم، زرات سوت و غیره می توانن بر حوالا بر ویریم و ویسی جسمی در تغییر شکل می دهیم و نسبت نام جای و نسبت افزایش می یابیم. اما مثلا وقتی یک جسم خالص در هم تغییر شکل می دهیم و نسبت نام جای افزایش زیاد می یابد، هر چند در کجا فازدم نداریم پس افزایش نام جای باید نسبتا کمتر از حوانه زنی هتورون و هتورون هم داشته باشد در اینجا در مورد حوانه زنی هتورون صحبت می کنیم.



اگر یک جسم می بینیم هتورون هم می توانیم درون آن یک جوفه بچسبیم و درون آنکه این جسم خراب نشود. درون این جوفه یک جسم دیگر به همین اندازه ای داریم و می توانیم این جسم را به جسم اصلی جسم چسبیم و در هم اتصال با هم می توانیم داشته باشیم. اگر در بالا برود سته، اختلاف انبساط حرارتی جسم اول و دوم بین دو جسم یک تنس فشاری یا کشش بوجود می آید. اگر کشش جوفای که ایجاد کردیم  $\alpha$  باشد و ضریب انبساط حرارتی جسم اول ما  $\alpha'$  باشد:

$$r = r_0 (1 + \alpha' \Delta T)$$

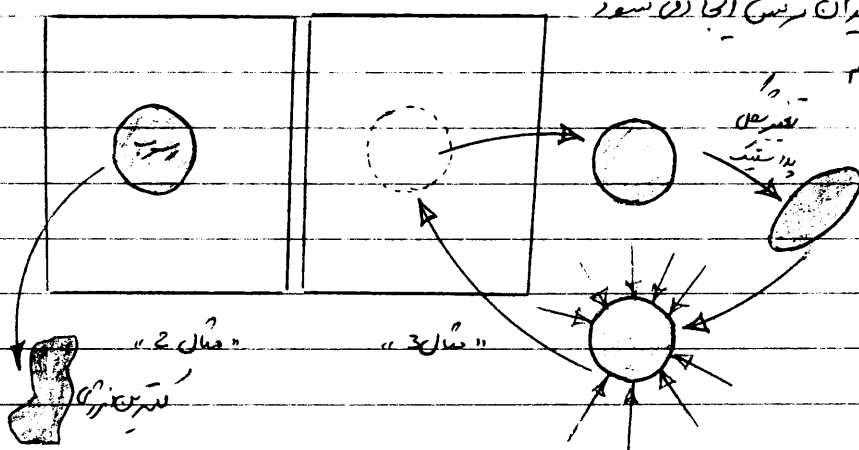
$$\Delta r = r - r_0 = r_0 \alpha' \Delta T$$

$$\Delta r' = \alpha' \Delta T$$

$\alpha'$  ضریب انبساط حرارتی جسم دوم  
 $\Delta r$  تغییر شعاع جسم دوم که درون جوفه قرار می گیرد  
 $\Delta r'$  تغییر شعاع جوفه

در صورتی که  $\alpha < \alpha'$  با هم باقی می ماند از  $\Delta r = \Delta r'$  در این صورت هیچ جوفه تنسی بین دو جسم وجود ندارد. اگر  $\Delta r > \Delta r'$  در این صورت به علت وجود اتصال بین دو جسم تنس کشش خواهد داشت. اگر  $\Delta r < \Delta r'$  در این صورت جسم دوم بیشتر منبسط می شود و تنس فشاری خواهد داشت. این میدان تنس ایجاد شده می تواند جوی باشد که منبسط حوانه زنی نام جای شود که بصورت هتورون است. پس وقتی در جسمی فازدم یا زرات سوت داشته باشیم در اثر اختلاف ضریب انبساط حرارتی میدان تنس خواهد داشت که می تواند منبسط شود و در کفون نام جای بصورت هتورون شود. البته این مثال تا حدی فرضی و تکلیلی بود.

یک مثال واقعی تر فرض کنید سعی داریم به ارضیات حرارتی در آن رسوب بچسبیم.



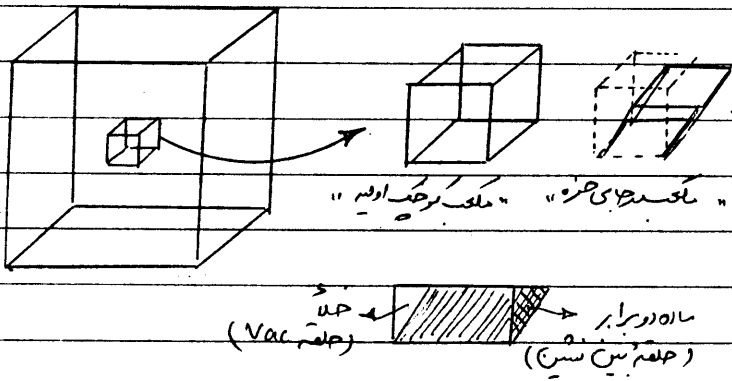
در طرف این فازدم یا رسوب هم یک میدان کشش ایجاد می شود. این رسوب در جوی کشش و فرض کنیم در این رسوب در جوی کشش ایجاد می شود. در این حالت این فازدم هیچ تنسی در افرایش وجود ندارد. یعنی آزاد است که منبسط شود و در هم منبسط شود. اما در عمل این رسوب یا در درون همان جوفه منبسط می شود.

s.a.m

برای این که بتوانیم آن را درون همان غفره قرار دهیم باید به آن نیرو وارد کنیم تا به اصل همان غفره برسد و سپس درون غفره قرار دهیم. یعنی در واقع باید در صورت داخل یک غفره با یک غفره داشت پس یک میدان تنش در اطراف آن شکل می شود.

مثال دیگر: در اینجا ما هم می بینیم این صورت است. یک جسم را در نظر می گیریم که درون آن هیچ غفره درونی وجود ندارد و یک غفره کوچکی درون آن خارج می کنیم و آن را به بیرون می بریم و سپس آن را با همان نیرو به شکل اولیه بر می آوریم و این جسم به شکل اولیه و مانند خود بر می آید. تغییر فرم یافته است و در این صورت میدان تنش در اطراف آن شکل می گیرد و همان صورتی است که در این صورت می بینیم. پس همان صورتی که در این صورت می بینیم همان غفره قرار دهیم. حالا اگر نیرو وارد کنیم جسم می تواند به همان حالتی که در این صورت می بینیم خود را برگرداند اما غفره اجازه نمی دهد. پس یک تنش در اطراف آن بوجود می آید. یک مقدار غفره فشار وارد می کند یک مقدار جسم و در نهایت یک حالت تعادلی با هم قرار می گیرد ولی در اطراف آن یک میدان تنش بوجود می آید. این میدان تنش می تواند در هر چه چوبانه زنی نامیده می شود.

مثال چهارم: در اینجا هم می بینیم یک جسم را در نظر می گیریم که درون آن یک حلقه کوچک در مرکز آن قرار دارد. این جسم را در نظر می گیریم که درون آن یک حلقه کوچک در مرکز آن قرار دارد. این جسم را در نظر می گیریم که درون آن یک حلقه کوچک در مرکز آن قرار دارد.



این جسم را در نظر می گیریم که درون آن یک حلقه کوچک در مرکز آن قرار دارد. این جسم را در نظر می گیریم که درون آن یک حلقه کوچک در مرکز آن قرار دارد. این جسم را در نظر می گیریم که درون آن یک حلقه کوچک در مرکز آن قرار دارد. این جسم را در نظر می گیریم که درون آن یک حلقه کوچک در مرکز آن قرار دارد.

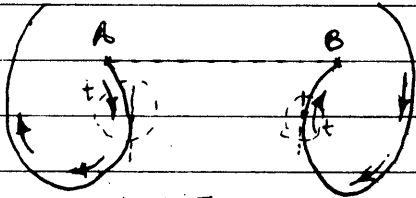
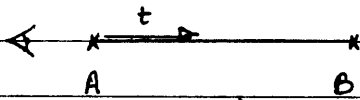
در قسمت خطی  $Vac$  ایجاد می شود و در قسمت دیگر بین تنش بر وجهی که نامهای موجود در آن انتقال یافته است. این مثال در نظر می آید و می توانیم این را مکتباً داشته باشیم. درون یک ماده خود ساخت یکدیگر در هر دو طرف است. پس تغییر فرم می آید. یعنی جسم خود را تغییر می دهد و با جسم خود تغییر شکل می دهد. پس برای این انتقال برابری در اطراف یک حلقه کوچک نام چوبی بوجود می آید. پس در این صورت یک حلقه کوچک  $Vac$  با یک حلقه کوچک  $Vac$  در اطراف یک حلقه کوچک نام چوبی بوجود می آید. پس در این صورت یک حلقه کوچک  $Vac$  با یک حلقه کوچک  $Vac$  در اطراف یک حلقه کوچک نام چوبی بوجود می آید. پس در این صورت یک حلقه کوچک  $Vac$  با یک حلقه کوچک  $Vac$  در اطراف یک حلقه کوچک نام چوبی بوجود می آید.

s.a.m



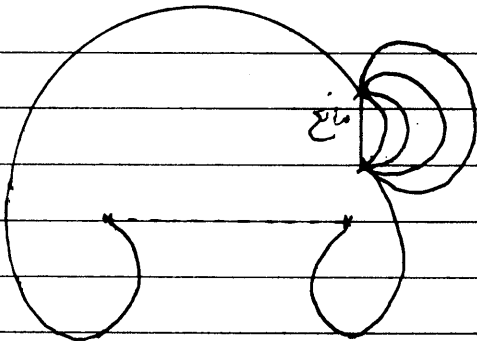


دوری شود یعنی به خط نام جای تبدیل می شود یعنی به دینا در ارف خودی خط نام جای بود هر دو آورد تا زمانی که  
 تنش ادامه پیدا کند این همان فرم کلیه نام جای توسط منبع Frank Read است. دو نکته در این جا بسیار مهم است:

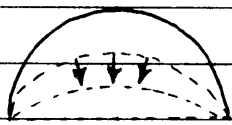


(1) در این فرم جهت بردار نیروی  $\vec{F}$  با رسم مدار نیروی  $\vec{F}$  در جهت  $\vec{F}$  است  
 برای خود خط نام جای یک جهت در نظر می گیریم این جهت را با یک بردار  
 برای خط نام جای مشخص می کنیم بطوریکه اگر جهت بردار جهت  
 مقابله باشد بردار  $\vec{t}$  برای جابجایی جهت مثبت است. تنش  
 در جهت مثبت به نام جای نگاه می کنیم و یک بردار نیروی در جهت مثبت برای  
 ساخت رسم می کنیم. جهت خط نام جای هم در جهت بردار نیروی  
 قرار دارد. بنابراین دو نام جای مشخص شده در شکل از طریق این روش ساخته  
 می شود. جهت بردار  $\vec{F}$  جهت بردار  $\vec{t}$  هم در جهت بردار  $\vec{F}$   
 هستند. در این فرم هم جهت بردار است.

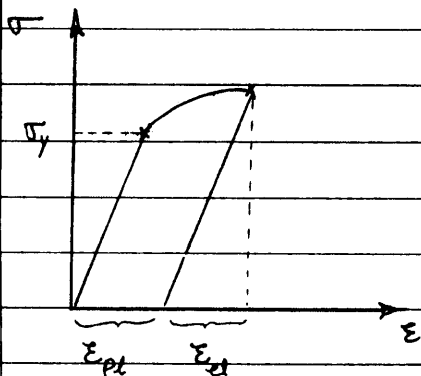
(2) این همان فرم تیز زمانی اتفاق می افتد که روی سطح لغزشی وجود داشته باشد. اما سطح لغزشی بردار منبع است  
 بردار نام جای های دیگر به عنوان منبع عمل می کنند اما اثر  
 این نام جای با یک منبع برخورد کند. خود را این منبع می تواند عنوان  
 یک منبع Frank Read عمل کند و تنش نام جای کند  
 بنابراین نام جای هم در حال کلیه است



اصولاً منبع Frank Read پس از تنش تسلیم فعال می شوند  
 بنابراین تنش نام جای توسط منبع Frank Read از تنش تسلیم به بعد  
 آغاز می شود به همین دلیل است که وقتی وارد منطقه پلاستیک می شویم تنش نام جای به سمت افزایش می آید



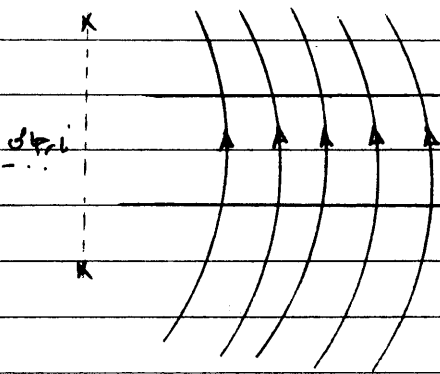
اصولاً یک نام جای بردار و سر ثابت است. هدف آن شروع به لغزش می کند  
 تا زمانی که زمان به اندازه نیم دامنه نشود است در محدوده الاستیک است  
 یعنی تنش نام جای نیم دامنه فرموده الم از تنش الاستیک تسلیم نیست الاستیک  
 آن هم حالت اول می برداند وقتی که از نیم دامنه برداریم وارد محدوده  
 پلاستیک می شویم



s.a.m

در ضمن تنش کرنش و تنش تسلیم را در نیم دامنه منطقه پلاستیک می شویم  
 و پس از آن برداریم یک جهته بردار نیست الاستیک داریم ولی تنش پلاستیک  
 هم داریم که به سمت افزایش است  
 وقتی تغییر شکل پلاستیک می دهیم در آن سبب تغییر شکل می شود  
 و این سبب نام جای ها تغییر می کند یعنی در اثر تغییر شکل پلاستیک

تقریباً تمام تغییرات در فرکانس جایی به حرکت لغزشی در درون می تواند منتج Frank Read باشد



بنابراین فرکانس جایی نام جایی ها در درون می تواند تغییر یابد  
 انواع نام جایی در درون می شوند که باعث لغزش می دانند  
 نام جایی می شود

که همین تغییر نام جایی در منطقه بر حسب وجود دارد  
 می تواند باعث تراکم یا انباشت نام جایی شود  
 مثلاً اگر در درون یک سطح لغزشی به نام  $\alpha$  در صورت  
 حضور لغزش یک نام جایی هم نام  $\beta$  هم

انباشت می شوند چون نام جایی ها نیز تراکم می کنند

تراکم نام جایی یعنی تراکم لغزشی جوی نام جایی ها هم نام  $\beta$  است

این تراکم لغزشی به معنای تراکم می تواند در درون می تواند ظاهر

این نام دهد

منطبق شدن فرکانس جایی یعنی اینکه اگر این اسم ها به صورت نامنظم در یک منطقه می آید این لغزشی نامنظم می شود

کنش می شود و این اسم آن بالا می رود

سطح لغزش

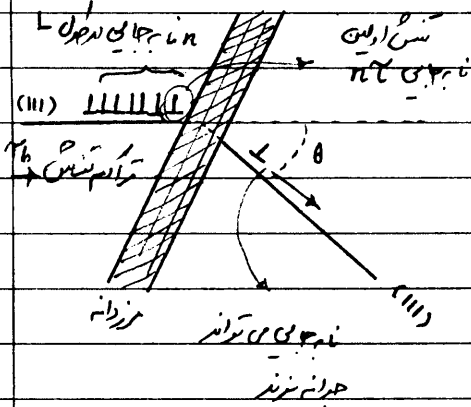
تراکم نام جایی



بصورت (منبع)

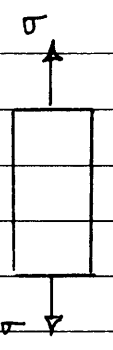
s.a.m

نظریه تنگی مستقیم ضایع Frank-Read این است که نام جای ها



تنگی مستقیم اینها گفته می شود.  
 این نوع ضایع مرز دانها هستند و یک ضایع Frank-Read  
 دانها یا تنگی نام جای تنگی گفته می شود. نام جای های  
 تنگی مرز دانها را مرز دانهای مستقیم می گویند.  
 مرز دانها در این حالت است. نام جای  
 در قسمت ضایع یک تراکم تنش بوجود می آید.  
 این نوع تنگی در طول  $\sigma$  و تعداد  $n$  نام جای  
 وجود داشته باشد. تنش  $\sigma$  که اولین نام جای  
 به مرز دانها وارد می شود می توان گفت  $n \times b$   
 است. این تراکم تنش می تواند سه حالت ایجاد کند:

- 1) نام جای محدودند. از تعداد نام جای های مستقیم کم می شود و مقدار  $\sigma$  از تنش Relax می شود.
- 2) از انعام چند نام جای یک جویانه ترک ایجاد می شود. در این حالت تنش می تواند منتهی شود و مرز دانها
- 3) نام جای در دانها محصور می شود. در این حالت مرز دانها منطقه ای است که جهات بلوری با هم یک زاویه  $\theta$  دارند.  
 مثلاً در شکل (111) و (111) باشد. در شکل (111) از دو دانها محصور می شود. زاویه  $\theta$  می سازند.  
 اگر تنش  $\sigma$  بزرگ شود نام جای در دانها محصور می شود. نام جای در دانها محصور می شود. (این نوع نام جای  
 از مرز دانها محصور می شود) در این حالت از تعداد نام جای های مستقیم کم می شود. اما تراکم تنش در این بخش کم  
 از مرز دانها می شود.



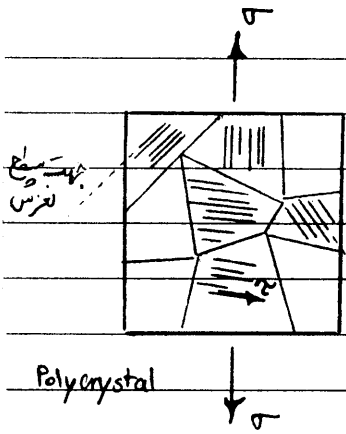
وقتی یک نمونه را با یک Rate مشخص تنظیم کنیم شکل کم با همین Rate انجام می شود.  
 تنش کم برای نگهداری این Rate تنظیم می شود. هر چه قدر تغییر شکل عمل می شود  
 تنش بالاتر می رود تا این Rate حفظ کند. می دانیم لغزش در یک سیستم های مختلف انجام  
 می شود. تا زمانی که لغزش های کم در سیستم های مختلف انجام می شود همان این  $\sigma$  می باشد.  
 تراکم تنش در جهات  $\sigma$  بزرگتر می شود و تراکم تنش در جهات دیگر کمتر می شود. تراکم تنش در این جهت  
 اندک تر از این است که لغزش نام جای ها تا وقتی که این تغییر شکل عمل می کند آن وقت تراکم تنش بوجود می آید  
 و همین جهت تنگی می شود.

در قسمت (3) هم همین صورت است یعنی وقتی در جامی دسی ابعادی لغزش فراهم می شود می تواند از افزایش تراکم تنش  
 در جامی دیگر جلوگیری کند. بنابراین جویانه زنی نام جای تراکم تنش می تواند در مرز دانها هم به این صورت اتفاق  
 بیافتد.

مرز دانها نام جای است که در دو طرف آن جهات بلوری فرقی می کند یعنی با هم یک زاویه  $\theta$  می سازند.  
 درجه بندی این زاویه  $\theta$  مرز دانها می تواند مرز اصلی یا فرعی باشد. مرز فرعی زمانی است که این زاویه

s.a.m

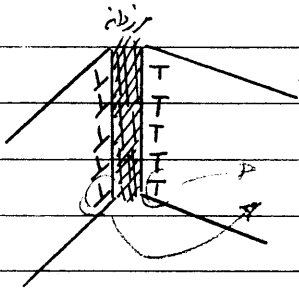
توجه داشته باشید یعنی در هر چند درجه منفرجه می‌تواند در این ناحیه‌ها عمل پذیرند  
در منفرجه زاویه A نزدیک است (زاویه بین دو جهت خاص در دو درجه مجاور)



تغییر عمل با سلب و افزودن

می‌خواهیم ببینیم در هر تغییر عمل پلاستیک برای هر درجه صاف‌سازی رخ می‌دهد  
اینکه جسم منفرجه است تا در نظر بگیریم که از درجه‌های مختلف تشکیل شده  
که در هر درجه جهت یا جهت منفرجه با درجه بعدی فرق دارد. پس از درجه‌ای  
به درجه بعدی سطح لغزش فرق می‌کند. در این حالت وقتی تنش اعمال کنیم  
این تنش در درجه به جهت ۲ روی سطح لغزش عمل می‌کند و عملی به زوایای

که سطح لغزش آن را به جهت اعمال ۳ دارد می‌سازد و دارد. بنابراین تنش در درجه‌های مختلف با هم متفاوت خواهد بود  
در مورد تک کریستال در یک میزان تنش کمتر  $\sigma_{A1}$  و  $\sigma_{A2}$  و غیره داریم. در این جا مقبول لغزش بر روی درجه‌های مختلف  
تفاوت است. بنابراین لغزش و تغییر عمل پلاستیک در درجه‌های مختلف فرق می‌کند. چون لغزش تغییر عمل پلاستیک زمانی  
انفراق می‌افتد که از یک تنش بحرانی گذریم و تنش بحرانی در درجه‌های مختلف از زمان‌های مختلف اتفاق می‌افتد. هر چه برای  
عمل لغزش یک حالت می‌توانیم در نظر بگیریم اما میزان تنش در درجه‌های مختلف با هم یکسان نیست.

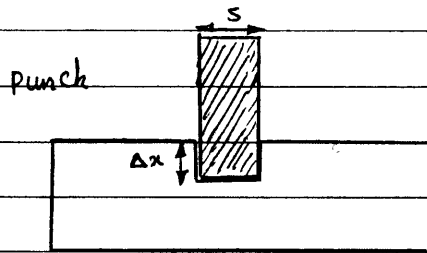


Geometrically  
Necessary  
Dislocations

حالا اگر در درجه مجاور در دو طرف یک خردانه را در نظر بگیریم  
عمل تغییر عمل پلاستیک دارد و این تغییر عمل کمتر است  
وقتی این اتفاق می‌افتد در این صورت خردانه‌ها باید  
جابجا شوند چون نمی‌توانند ثابت بمانند از طرفی  
حرکت هم نمی‌توانند بکنند چون در این صورت نیست

انفراق می‌افتد پس هر درجه حرکت نمی‌کند. چه اتفاقی می‌افتد؟ وقتی اختلاف تغییر عمل پلاستیک در دو طرف هر دو درجه را در  
این اختلاف با وجود آن که یک سر یک نام جایی در دو طرف هر دو درجه همان‌طور می‌شود. یعنی یک سر یک نام جایی در دو طرف هر  
دو درجه وجود می‌آید. این عدم انطباق تغییر عمل پلاستیک را همان‌طور که در دست مانده تغییر عمل پلاستیک در دو درجه  
روایت تغییر فرم پلاستیک حاصل شد. به این نام جایی‌ها "نام جایی‌های لازم از نظر هندسی" می‌گویند.

Geometrically Necessary Dislocations یعنی نام جایی‌ها می‌تواند در هر دو درجه هندسه جسم تغییر نکند. این نام جایی‌ها برای  
هتندگی می‌تواند در آن‌ها عملی دقیق حساب کرد. چون از حجم ماده جا جا شده کاملاً دقیق می‌توان این مقدار را  
حساب کرد. بتواند مثال:



$$V = S \Delta x$$

$$V = s \cdot b \cdot \Delta x$$

$$nsb = S \Delta x$$

$$\Delta a = nb$$

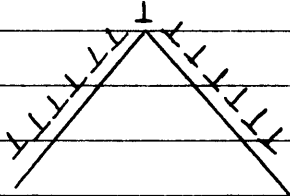
سطح یک فنر با یک سر Punch می‌کنیم  
این فنر را ماده جا جا می‌شود. در واقع این ماده  
تبدیل به جاده‌های منفرجه نام جایی می‌شود  
و این مقدار را همان‌طور که در دست مانده تغییر عمل پلاستیک  
عیب شده نیم یعنی منفرجه نام جایی می‌شود

s.a.m

از رفع سطح Punch ، AS باشد

عین فرودگاه AS باشد

همچون جهت نام جای 5 است چون عین آن برابر برآورد بر این است. اگر جهت نام جای نخواهد این فرودگاه را  
 همانند نام جای آن ها P.S.P. خواهد بود. این دقیقاً همان حساب کرد که عین جهت نام جای صورت عین  
 تفسیر شده چون هم جای جا شده است. پس نام جای های لازم از نظر هندسی این توان برآورد نام آن ها را  
 حساب کرد تا بر این نام جای ها وجود هر کینه بالذات مشکی در سطح تفسیر به دست یک صورتی برشته این روشها  
 می تواند در زمانه با شکر یا با اعدادی از فرودگاه باشد.



statistically stored Dislocations

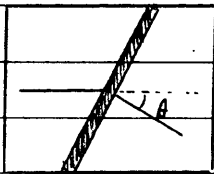
نام های بسیار و تصادفی "statistically stored Dis."

نرخ تفسیر عیب Lamer Cottrell بر هر یک این عیب بصورت تصادفی  
 در داخل بلور وجود می آید. اگر این عیب بر هر یک از این نام جای ها در اطراف  
 آن زخمیه می شوند یعنی محروم می شود و برآورد نام آن نام جای  
 عیب شده است. این نام جای ها نام جای های اندک تصادفی هستند  
 یعنی جمع نام جای ها نام تصادفی است.

نام تصادفی نام جای ها را دقیقاً تفسیر می توان حساب کرد. این افزایش را از روی خاصیت بلور متوجه می شویم. مثلاً سطح بلور  
 می رود که در نیم نام جای افزایش یافته. با محاسب آن نام می بود می نویسیم نام تصادفی نام جای ها را در تمام است  
 یا هر سطحی زیاد می شود.

"هندسه ای" توان تفسیر میزان روی است حکام

یکی از راه های تفسیر است حکام روی در فرودگاه است. است حکام آن فرودگاه هم حساب است. افزایش بر روی  
 روی تفسیر میزان روی است حکام انجام می دهیم. این صورت است که  
 یک جسم در بلور و در نظر می گیریم که تمام فرودگاه را دارد.



جسم در بلور

از اختلاف هر دو بلور در دو طرف تفسیر صورت می شود. این جسم در بلور است  
 است حکام این جسم در بلور هر جسم A از آن تفسیر کرده اند  
 مشاهده شده در جسم A فرودگاه تفسیر است حکام علاوه بیشتر است و  
 در جسم A نسبت به فرودگاه تفسیر است حکام علاوه بیشتر بلور  
 نزدیکتر می شود. هر چند این جسم در یک بلور است حکام بیشتر  
 نسبت به یک بلور. پس در فرودگاه تفسیر است حکام  
 هم تفسیر دارد چون تفسیر است حکام آماده با لا بود تفسیر  
 تفسیر هم بیشتر شده است.

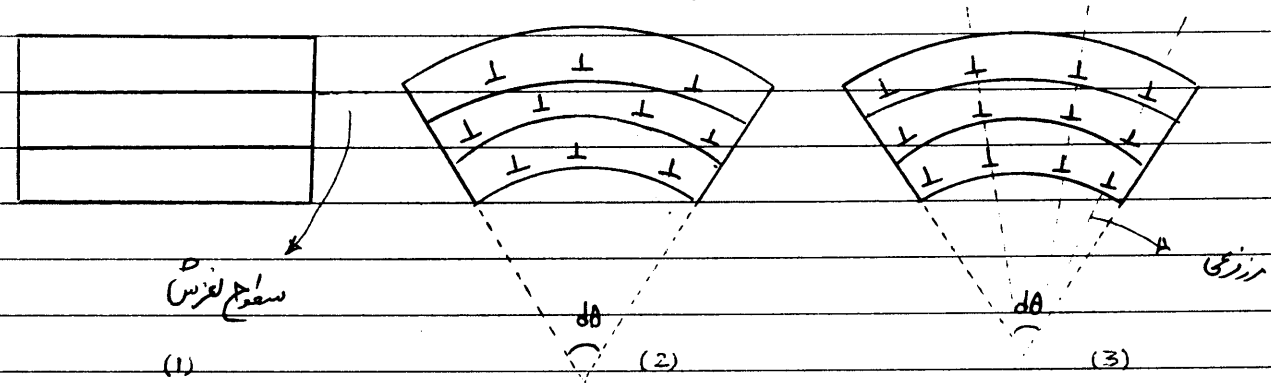
s.a.m



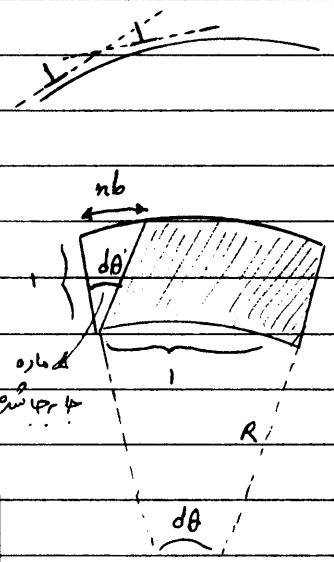
تفسیر لازم است شیب‌های اندامی همانند شیب‌های عمده‌ترین شیب‌ها (5) (6)  
 قبل از تقسیم آن‌ها به سطوح جانبی به وقت آن شکل دارد. وقتی که در مورد kink ها هم صحبت می‌کردیم  
 تقسیم حرکت kink ها به دو جهت بود. جهت Min انرژی به سمت فوقانی و جهت Min انرژی  
 به سمت تحتانی. به سبب تقارن است. این  
 تقارن را می‌توانیم در هر حالتی می‌توانیم مشاهده کنیم.

میزهای زوئی

از آن‌ها می‌توانیم شیب‌های هم‌جهت را پیدا کنیم.  
 امروزه برای سازه‌های مختلف در نظر می‌گیریم که در آن‌ها شیب‌های مختلف می‌توانیم  
 در آن‌ها حرکت کنیم. شیب‌های زوئی در هر سطح انرژی ایجاد می‌شود.

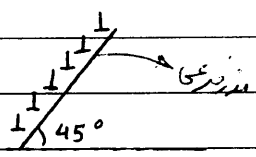


این شیب‌های هم‌جهت را می‌توانیم در نظر بگیریم و می‌توانیم آن‌ها را قابل محاسبه است.  
 حالا اگر بخواهیم حرکت متوسط شیب‌های انرژی را در جسم هم این شیب‌های هم‌جهت را بگیریم  
 در آن‌ها حرکت می‌کنیم. جهت است که روی هم قرار می‌گیریم چون در این حالت نیرویی که آن‌ها می‌توانند  
 در واقع در جهت تعادل قرار می‌گیرند.



به اختلاف جهت کرب هم می‌توانیم شیب‌های هم‌جهت را بگیریم.  
 به سبب این که این اختلاف جهت‌ها را می‌توانیم در همان  $\delta\theta$  قرار دهیم.  
 زوئی در واقع همین آن‌ها شیب‌های هم‌جهت را می‌توانیم در جهت جسم برای  
 رسیدن به تعادل نگاه کنیم. پس می‌توانیم آن‌ها هم در نظر بگیریم.

پس اگر شیب‌های هم‌جهت را در  $45^\circ$  قرار می‌دهیم تا  $F_x$  و  $F_y$  را  
 می‌توانیم در جهت زوئی قرار دهیم.

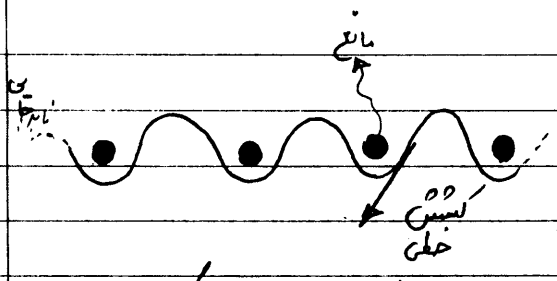


s.a.m

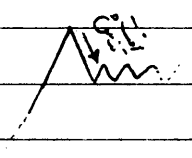




نمای کلی رقیق شدن رو مانع و جلوگیری از زیاد شدن  
 وقت طول نایب های زیاد شدن و غنی شدن عمل از انجا که طول  
 یعنی تنش خطی زیاد می شود مقدار تنش خطی کمتر  
 طول نایب های دارد هر قدر طول نایب های بیشتر شود  
 حرکت انحرافی بیشتر می شود یعنی فعل هم بیشتر می شود



این نیرو در جهت نایب شدن نایب های در عین حال که نایب های در جهت نایب شدن از این عیب ها اندک شود طول  
 آن به طول نایب های خطی زیاد می شود و وقت طول زیاد شدن انحرافی آن افزایش می یابد بنابراین در این عمل از انجا که  
 در واقع نایب شدن طول نایب های در جهت نایب شدن و در جهت نایب شدن است  
 حرکت نایب های شروع حرکت می کند و نایب های برای حرکت آن نایب های کم می شود چون  
 در عین حال نایب شدن این پدیده به "Avalanche" می گویند یعنی وقتی شروع شد  
 به طور ناگهانی می آید

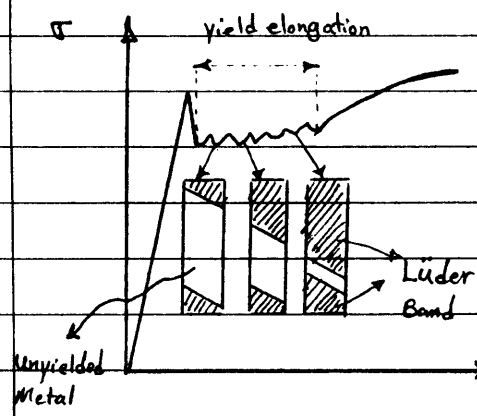


سین نایب های ها با فکر کردن در واقع نایب های  $N$  و  $N$  قلی می شوند برای حرکت نایب های نایب شدن بیشتر می هستیم  
 و انحرافی تنش در دایره  $\sigma$  به علت نایب شدن های  $N$  است. وقتی اعمال تنش بیشتر نایب های از این  
 انحرافی تنش است می کند چون حرکت آن نایب شدن در جهت نایب شدن است.

۸۴، ۸، ۱۵

"جلسه دوازدهم"

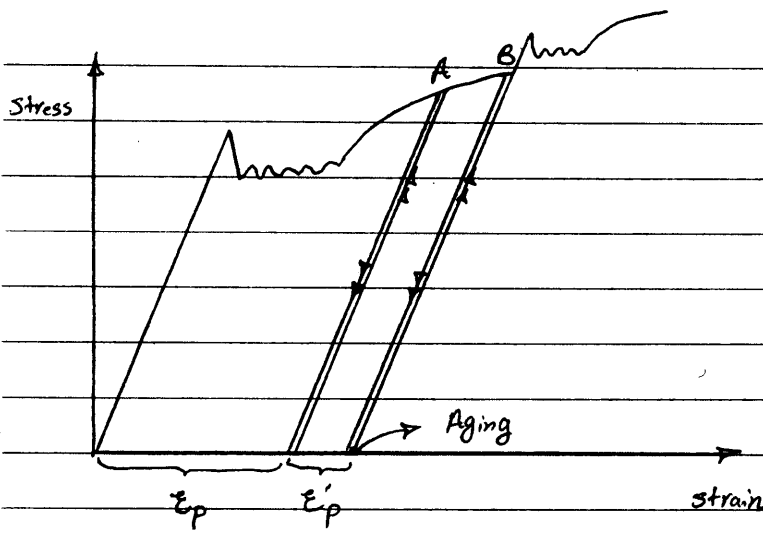
فصل نهم در فولادها که این مطلب در مورد انحرافی های سین  $N$  است.  
 در منطقه غیر همگن یعنی کشش و نایب شدن و در فولاد تنش کشش و تنش دریا نوسان  
 می کند این منطقه در حالت الاستیک و پلاستیک است در این منطقه



یعنی از تنش ها تغییر شکل و تغییر شکل بسیار می کنند و در عین حال که  
 تغییر شکل نیافته اند تا نایب های تغییر شکل در این مرحله شروع می کنند  
 نایب شدن و نایب شدن های هر وقت که تغییر شکل همگن است در این  
 قسمت تا آنکه نایب شدن شروع می شود تغییر شکل یافته یعنی این نایب ها در فولاد  
 فولاد تغییر شکل شده در حالت نایب شدن در منطقه همگن تغییر  
 شکل و تغییر شکل کشش از تنش های نایب شدن در فولاد  
 و تغییر شکل نیافته بود. این نایب ها باندهای "Lüder"  
 می گویند. این باندها معمولاً زاویه 45 درجه سازند چون در 45 درجه تنش  $\sigma_{max}$  است

یعنی در واقع باندها جایی هستند که نایب های ها از انحرافی های  $N$  پدیده انحرافی در فولاد است. یعنی وقتی  
 در منطقه همگن می باشد تا آنجا که نایب های ها تغییر شکل اولی را انجام داده اند و از انحرافی های  $N$  در فولاد  
 در این نایب ها نایب شدن فولاد که در این نایب ها اتفاق می افتد اثر نایب شدن پدیده در فولاد است.

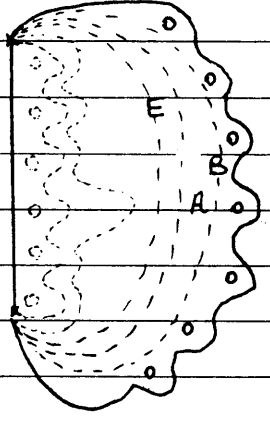
s.a.m



**Strain Aging**  
 (دستور فنی)  
 اثر فزونی فرکانس لرزش و ویست کشش بر تغییرات  
 در تغییر شکل ایجاد می‌شود.  
 اثر نقطه A تنش را جزئی کنیم به دو قسمت  
 الاستیک داریم به تقوای لرزشی تغییر فرکانس الاستیک  
 داریم یعنی لرزش الاستیک در A وجود داشت حذف  
 می‌شود. اثر محدود بودن فرکانس لرزشی عملیات حرارتی  
 و بدون لرزش زمان با لرزش برای شروع کنیم  
 بهینه تقوای الاستیک می‌شود یعنی

وقتی به نقطه A رسیدیم ادامه همین تنش و تغییر کشش داریم هم همان نقطه است چون تغییر شکل الاستیک  
 بوده است بنابراین به نقطه B می‌رسیم. حالا اگر تنش را تا نقطه B بکشیم (در ادامه فرکانس لرزشی) و سپس تنش را  
 حذف کنیم باز به نقطه A الاستیک داریم و یک تغییر شکل الاستیک  $\epsilon_p$  هم به تغییر فرکانس لرزشی (در ادامه فرکانس لرزشی) تغییر شکل  
 شکل می‌دهد. برای  $\epsilon_p$  ظاهر می‌شود. حالا اگر به تنش همان رسیدیم تغییر فرکانس لرزشی (در ادامه فرکانس لرزشی) (Aging انجام می‌دهیم)  
 Aging می‌تواند طبیعی یا مصنوعی باشد یعنی در دماهای بالاتر فرکانس لرزشی در دماهای بالاتر یا در یک دمای متوسطی  
 در یک بازه دما بین 200 - 500 درجه سانتیگراد انجام می‌دهیم تا تغییر شود.  
 حالا اگر دما را به دمای بالاتری کنیم این پدیده محدودتر می‌شود یعنی محدودتر می‌شود تغییر فرکانس لرزشی در دماهای بالاتر  
 برای تغییر این تقوای الاستیک و نام  $\epsilon_p$  این را که در تغییر فرکانس لرزشی عمل می‌شود به لرزشی در نظر می‌گیریم  
 تغییر فرکانس لرزشی در دماهای بالاتر عمل می‌شود و وقتی به یک مقدار تنش

برسان می‌رسیم که تنش نام  $\epsilon_p$  از یک نقطه عمل می‌شود به رسم Avalanche  
 انتقال می‌دهد و تا آنجا که نام  $\epsilon_p$  از تنش قبلی فرکانس لرزشی می‌شود و نام  $\epsilon_p$  شروع به  
 حرکت می‌کند یعنی در تقوای الاستیک نام  $\epsilon_p$  را می‌تواند حرکت مادی  
 خود را ادامه دهد. در نقطه A هم نام  $\epsilon_p$  را می‌تواند حرکت مادی خود را  
 عمل می‌شود یعنی در تقوای الاستیک نام  $\epsilon_p$  را می‌تواند حرکت مادی خود را  
 (الکترون نام  $\epsilon_p$  را می‌تواند حرکت مادی خود را) و سپس تقوای الاستیک  
 عمل می‌شود A اثر تنش را جزئی کنیم به دو قسمت الاستیک داریم  
 و یک مقدار تغییر شکل الاستیک هم داریم  $\epsilon_p$  را می‌تواند حرکت مادی خود را  
 شده. حالا اگر دما را به دمای بالاتری کنیم فرکانس لرزشی در دماهای بالاتر یا در یک دمای متوسطی

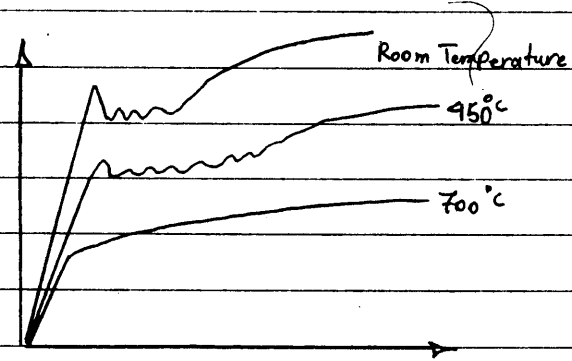


به نقطه E رسیدیم (در ادامه فرکانس لرزشی) و سپس تقوای الاستیک  
 حرکت نام  $\epsilon_p$  از E به A می‌دهد و سپس از نقطه A به B می‌رسیم و سپس به نقطه C می‌رسیم (منبع 'Fromk Read'  
 فعال می‌شود و در دماهای بالاتری حرکت مادی خود را ادامه می‌دهد. حالا در نقطه B اثر تنش را جزئی کنیم، محدودتر  
 یک پدیده الاستیک داریم در دماهای بالاتر عمل می‌شود و وقتی به یک مقدار تنش

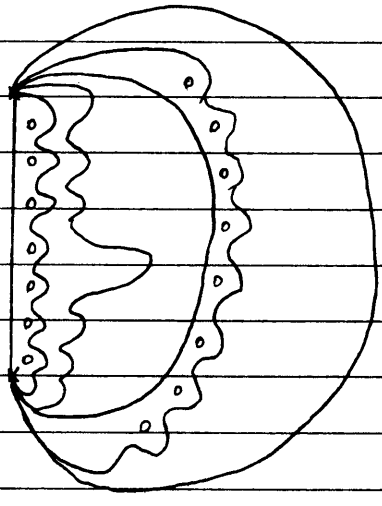
s.a.m

یعنی در داخل نفوذ حرکت یافته و دوباره در ظرف نام جامی قرار می‌گیرد یعنی جامی به انفریو لیتی فرایند است  
 بنابراین در آژینگ Aging همان جامی‌ها می‌گردند که در آنجا سوراخ‌ها در جامی  $N_2$  سوراخ‌ها از شروع به بارگذاری تا تمام شدن همان  
 پدیده تخلیه می‌شود. در وقت دست که طول نام جامی‌ها زیاد شود و در نتیجه آن‌ها افزایش یافته اما با تمام نام جامی  
 قفل شده. پس حرکت تغییر شکل غیر همگرا در سازه‌ها می‌کنیم.

پس وقتی در یک تغییر شکل می‌توانیم انجام می‌دهیم در آنجا نسبت به دهنم در آنجا پدیده  $P$  در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند  
 ملاحظه باشد. مثلاً اگر چه دهنم بر روی آنجا می‌کنیم ملاحظه می‌کنیم که نسبت به دهنم در آنجا پدیده  $P$  در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند  
 می‌تواند ملاحظه شود. مثلاً اگر چه دهنم بر روی آنجا می‌کنیم ملاحظه می‌کنیم که نسبت به دهنم در آنجا پدیده  $P$  در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند  
 در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند. مثلاً اگر چه دهنم بر روی آنجا می‌کنیم ملاحظه می‌کنیم که نسبت به دهنم در آنجا پدیده  $P$  در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند  
 ملاحظه می‌تواند. مثلاً اگر چه دهنم بر روی آنجا می‌کنیم ملاحظه می‌کنیم که نسبت به دهنم در آنجا پدیده  $P$  در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند



خط انجام شود  
 اگر در زمان سنجش در این دماها مختلف انجام دهیم  
 نتایج‌های مختلفی خواهیم داشت  
 در دمای  $450^\circ$  این پدیده (منطقه تسلیم نیم همگرا) به  
 نسبت تخلیه می‌شود. اما دمای بالاتر مثلاً  $700^\circ$  در  
 این پدیده تخلیه می‌شود.



بار دیگر زمانی که حرکت نام جامی که در پدیده پدیده تسلیم  
 می‌شود در آنجا می‌کنیم.  
 در تغییر شکل جامی حرکت نام جامی می‌تواند  
 به سرعت حرکت است. در دمای محیط همگرا می‌تواند  
 است. این جامی  $N_2$  انفریو لیتی جامی می‌تواند در نتیجه  
 لاژر ایند یعنی در وقت نام جامی که در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند  
 جامی که در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند. مثلاً اگر چه دهنم بر روی آنجا می‌کنیم ملاحظه می‌کنیم که نسبت به دهنم در آنجا پدیده  $P$  در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند  
 این جامی  $N_2$  انفریو لیتی جامی می‌تواند در نتیجه  
 لاژر ایند یعنی در وقت نام جامی که در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند  
 جامی که در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند. مثلاً اگر چه دهنم بر روی آنجا می‌کنیم ملاحظه می‌کنیم که نسبت به دهنم در آنجا پدیده  $P$  در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند

پس این پدیده در آنجا می‌تواند. مثلاً اگر چه دهنم بر روی آنجا می‌کنیم ملاحظه می‌کنیم که نسبت به دهنم در آنجا پدیده  $P$  در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند  
 نام جامی در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند. مثلاً اگر چه دهنم بر روی آنجا می‌کنیم ملاحظه می‌کنیم که نسبت به دهنم در آنجا پدیده  $P$  در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند  
 این جامی  $N_2$  انفریو لیتی جامی می‌تواند در نتیجه  
 لاژر ایند یعنی در وقت نام جامی که در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند  
 جامی که در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند. مثلاً اگر چه دهنم بر روی آنجا می‌کنیم ملاحظه می‌کنیم که نسبت به دهنم در آنجا پدیده  $P$  در آنجا می‌کنیم، این پدیده ملاحظه می‌تواند

s.a.m

از فنل می شود بین حرکت ذراتی در جهت حرکت هم بر دین این پیوندها تکرار می شود. یعنی انرژی بفره می هست  
 در این پیوندها می توانیم با خود اتم ها حرکت کند

سخت شدن بر اثر محلول جامد :

" Solid solution strengthening "

(Solvent) حل جامد  
 (Solute) حل شونده

محلول جامد از یک محلول در یک محلول شونده تشکیل شده. در محلول جامد هم محلول

هم حل شونده در خود محلول جامد است. محلول جامد از جابجایی اتم های حل شونده

در شبکه اتم های محلول می توانیم با خود اتم ها حرکت کند. در شبکه اتم های حل شونده

در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

o o o o o

مثلاً اتم های حل شونده در Al می توانند در محلول جامد جابجایی بر هم در خود

o • o o o

محلول جامد در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

o o o • o

من دانستم که در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

o o o o o

بفره اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

Solid solution (Al-Cu)

در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

من دانستم که در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

جمع می شود و در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

تمام اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

ندارد و در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

فکر آن که در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

یعنی در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

اتم اتم Al بیشتر از کربن ترکیب 90% و اتم اتم Cu بیشتر از کربن 10% است

آنها در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

آنها در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

مثلاً در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

اتم Cu در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

آنها در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

انرژی بیشتر از اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

آنها در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

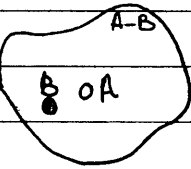
یعنی در شبکه اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

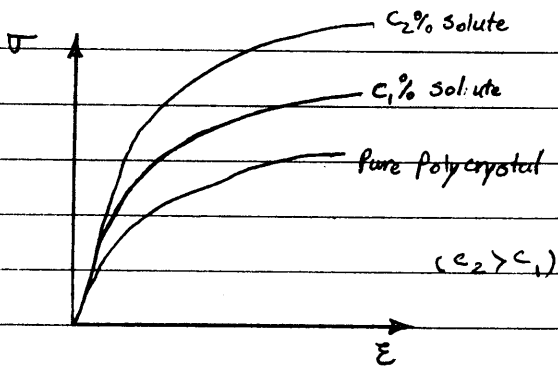
من خود اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

با اتم های حل شونده در شبکه اتم های حل شونده

ترکیب می شود

s.a.m





برای بررسی اثر محلول جامد (سولوت) بر تنش کرنش  
تغایر تنش، تغییر نرخ کرنش و محلول‌های  
جامد را بر سه دسته تقسیم می‌کنیم:

۱- در  $C_2 > C_1$  در هر دو نمونه، محلول‌های Polycrystal هم

در  $C_2 > C_1$  یعنی وقتی در هر دو نمونه، محلول‌های

می‌شود، معمولاً تنش کرنش بالاتر می‌رود یعنی

انتخاب کمتری شود. مثلاً اگر  $Al-Cu$  است، کمتری از  $Al$

دارد. فرض می‌کنیم قطعات جامدی نظیر قطعاتی در آلیاژهای

حل شوند و در آن‌ها، اتم‌های حل شده موافق حرکت ناخالصی

هستند چون در اطراف خود میدان تنش دارند.

اگر قطعات جامدی در آلیاژها در یک خط مستقیم در نظر بگیریم (مثل II)

برای بررسی تنش انتخاب شکل (I) تغییرات تنش در آلیاژها

در یک خط جامدی یک دانسیته دارد که این دانسیته با اجزای

دفعه این جانها دفعه تنشی هم افزوده آتم ناخالصی و مکانی می‌تواند

که در قطعات جامدی کرنش می‌شود. مثلاً اگر اتم  $Al$  در نظر بگیریم چون

در اتم  $Al$  یک خطه است و در اطراف آن نیز خطه‌ها وجود دارد، هر

نوعی است پس میدان الاستیک آتم  $Al$  در قطعات جامدی

جهت (افزایش) تنش در آن‌ها نیز افزایش می‌دهد و در نتیجه

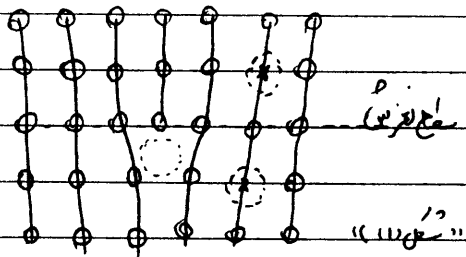
یعنی دفعه دارند (برای اتم‌ها از این سطح کرنش  $C_2 > C_1$  می

نزدیک می‌شود) اما اتم‌ها از این سطح کرنش

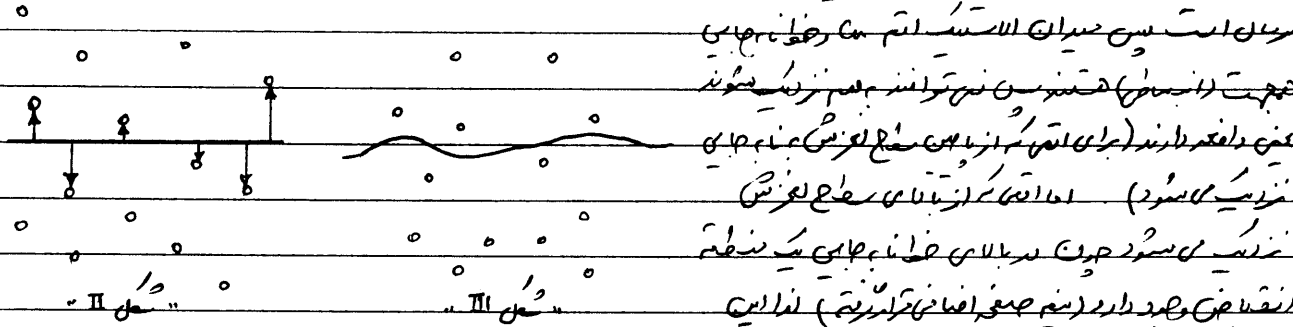
تغییر می‌شود چون در بالای قطعات جامدی یک منطقه

انتخابی وجود دارد (منبع جمعاً افزایش کرنش) لذا این

اتم‌ها میدان الاستیک انتخابی دارند و از بالا تا پایین



نوعی است پس میدان الاستیک آتم  $Al$  در قطعات جامدی  
جهت (افزایش) تنش در آن‌ها نیز افزایش می‌دهد و در نتیجه  
یعنی دفعه دارند (برای اتم‌ها از این سطح کرنش  $C_2 > C_1$  می  
نزدیک می‌شود) اما اتم‌ها از این سطح کرنش  
تغییر می‌شود چون در بالای قطعات جامدی یک منطقه  
انتخابی وجود دارد (منبع جمعاً افزایش کرنش) لذا این  
اتم‌ها میدان الاستیک انتخابی دارند و از بالا تا پایین



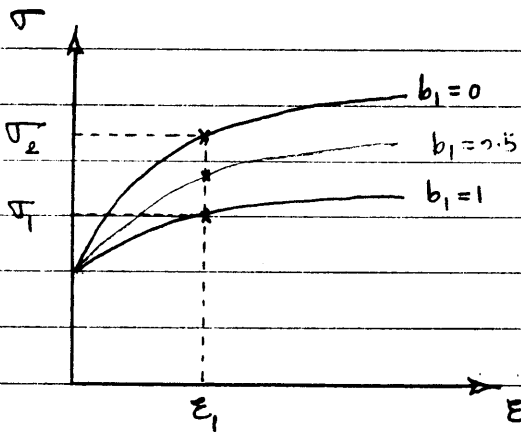
تغییر تنش، تغییر نرخ کرنش و محلول‌های  
جامد را بر سه دسته تقسیم می‌کنیم:  
۱- در  $C_2 > C_1$  در هر دو نمونه، محلول‌های Polycrystal هم  
در  $C_2 > C_1$  یعنی وقتی در هر دو نمونه، محلول‌های  
می‌شود، معمولاً تنش کرنش بالاتر می‌رود یعنی  
انتخاب کمتری شود. مثلاً اگر  $Al-Cu$  است، کمتری از  $Al$   
دارد. فرض می‌کنیم قطعات جامدی نظیر قطعاتی در آلیاژهای  
حل شوند و در آن‌ها، اتم‌های حل شده موافق حرکت ناخالصی  
هستند چون در اطراف خود میدان تنش دارند.  
اگر قطعات جامدی در آلیاژها در یک خط مستقیم در نظر بگیریم (مثل II)  
برای بررسی تنش انتخاب شکل (I) تغییرات تنش در آلیاژها  
در یک خط جامدی یک دانسیته دارد که این دانسیته با اجزای  
دفعه این جانها دفعه تنشی هم افزوده آتم ناخالصی و مکانی می‌تواند  
که در قطعات جامدی کرنش می‌شود. مثلاً اگر اتم  $Al$  در نظر بگیریم چون  
در اتم  $Al$  یک خطه است و در اطراف آن نیز خطه‌ها وجود دارد، هر  
نوعی است پس میدان الاستیک آتم  $Al$  در قطعات جامدی  
جهت (افزایش) تنش در آن‌ها نیز افزایش می‌دهد و در نتیجه  
یعنی دفعه دارند (برای اتم‌ها از این سطح کرنش  $C_2 > C_1$  می  
نزدیک می‌شود) اما اتم‌ها از این سطح کرنش  
تغییر می‌شود چون در بالای قطعات جامدی یک منطقه  
انتخابی وجود دارد (منبع جمعاً افزایش کرنش) لذا این  
اتم‌ها میدان الاستیک انتخابی دارند و از بالا تا پایین

نوعی است پس میدان الاستیک آتم  $Al$  در قطعات جامدی  
جهت (افزایش) تنش در آن‌ها نیز افزایش می‌دهد و در نتیجه  
یعنی دفعه دارند (برای اتم‌ها از این سطح کرنش  $C_2 > C_1$  می  
نزدیک می‌شود) اما اتم‌ها از این سطح کرنش  
تغییر می‌شود چون در بالای قطعات جامدی یک منطقه  
انتخابی وجود دارد (منبع جمعاً افزایش کرنش) لذا این  
اتم‌ها میدان الاستیک انتخابی دارند و از بالا تا پایین

s.a.m



یک فنجان این دو فنجان ظاهر بود و اینها جزو فنجانم توزیع تنش متفاوت است. یعنی این فنجان ۳۰ درصد  
 علم هم، در فنجان فایز ۱ و ۲ و در فنجان ۳ و ۴ و در فنجان ۵ و ۶ و در فنجان ۷ و ۸ و در فنجان ۹ و ۱۰  
 فنجان ۱ و ۲ و ۳ و ۴ و ۵ و ۶ و ۷ و ۸ و ۹ و ۱۰ (برای همان فنجان ۳) (۳)  
 بنابراین فنجان بر حسب درصد فنجانها و توزیع همشود همان فنجانها در نظر میگیریم.



حالت دوم: توزیع تنش در هر فنجان متفاوت باشد:

برای این صورت، نسبت درصد فنجانها در هر فنجان خواهد بود  
 این صورت تنش فنجان ابتدا در فنجانها با یک فنجانها و در هر  
 فنجان. در هر فنجان ۱ و ۲ و ۳ و ۴ و ۵ و ۶ و ۷ و ۸ و ۹ و ۱۰  
 ۳ و ۴ و ۵ و ۶ و ۷ و ۸ و ۹ و ۱۰ (برای همان فنجان ۳) (۳)  
 است. یعنی برای همان فنجانها، تنشها معادل میباشند  
 ۱ و ۲ و ۳ و ۴ و ۵ و ۶ و ۷ و ۸ و ۹ و ۱۰  
 فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها

در حالت اول، فنجانها را در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها  
 در همان صورت، یعنی فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها  
 یعنی وقتی فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها  
 تنها اعمال میگردیم، در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها  
 حالت می دانیم تنشها که در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها

در واقع این در حالت دوم هم در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها  
 تنشها متفاوت، در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها

حالت سوم: فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها

در اینجا هم در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها  
 تنشها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها  
 تنشها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها  
 تنشها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها  
 تنشها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها  
 تنشها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها  
 تنشها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها  
 تنشها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها  
 تنشها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها و در هر فنجانها

s.a.m

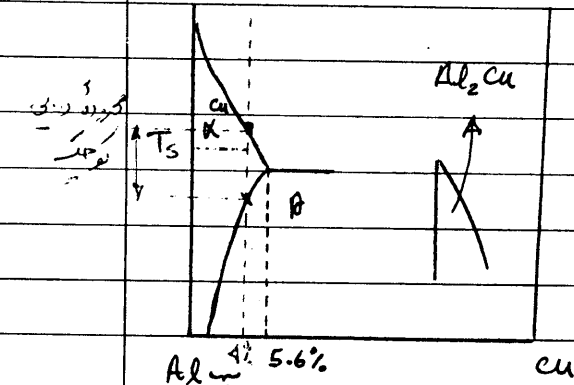




آلیاژ Al-Cu

منحنی تقارنی این آلیاژ در بعضی از قسمت ها به این صورت است:

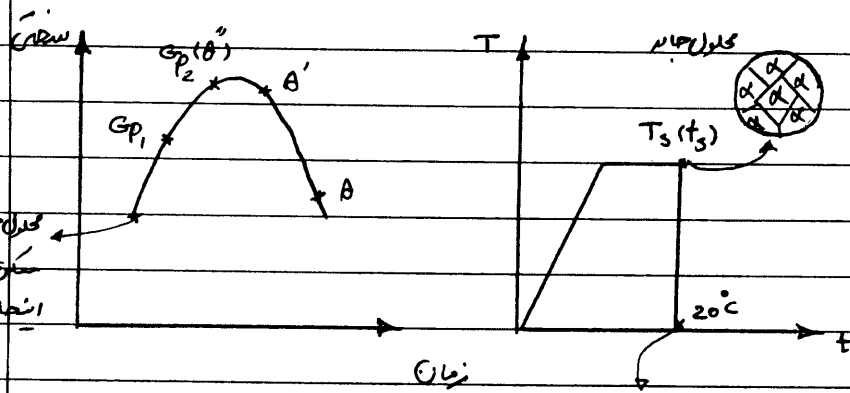
فاز  $\alpha$  و فاز محلول جامد در آل است در قسمت دیگری هم یک فاز  $\text{Al}_2\text{Cu}$  می باشد.



در قسمتی که فاز  $\alpha$  داریم اگر تا آخر سردی (صورت تقارنی) را نگاه کنیم این دو سردی با هم  $\text{Al}_2\text{Cu}$  تشکیل می دهند. در قسمت دیگری از نمودار منحنی تقارنی  $\text{Al}_2\text{Cu}$  داریم اما در حقیقت  $\text{Al}_2\text{Cu}$  تشکیل نمی شود، معنی این است که فازهای دیگری تشکیل می شوند یعنی  $\alpha'$  و  $\beta$  و  $\beta'$  (یا  $\beta$ ) و  $\beta'$  و  $\beta$  تشکیل می شوند.

در نمودار منحنی تقارنی زمان سردی در هر نقطه مشخص می شود. اگر در یک نقطه سردی طولانی تر باشد یعنی زمان سردی بیشتر باشد و در صورتی که سردی کوتاه تر باشد یعنی زمان سردی کمتر است. در نمودار منحنی تقارنی زمان سردی مشخص می شود.

مجموعه جسم تشکیل شده



یعنی در تمام دماهای  $T_1, T_2, T_3$  این فازها بوجود می آید که در منحنی تقارنی هم می بینیم که در دما  $T_1$  در تمام تقارنی یعنی تقارنی و در دما  $T_2$  در تمام تقارنی یعنی تقارنی و در دما  $T_3$  در تمام تقارنی یعنی تقارنی.

یعنی فاز تقارنی بوجود می آید یعنی تمام این ها وجود دارند در تمام دماها و تمام منحنی تقارنی زمان سردی مشخص می شود. پس باید دمای هر برای انتقال از  $T_1$  به  $T_2$  یا  $T_2$  به  $T_3$  یا  $T_3$  به  $T_1$  مشخص می شود. در دما  $T_1$  تمام تقارنی یعنی تقارنی و در دما  $T_2$  تمام تقارنی یعنی تقارنی و در دما  $T_3$  تمام تقارنی یعنی تقارنی.

s.a.m



در آلیاژ Al-Cu :  $A \rightarrow A' \rightarrow Gp_2 (A') \rightarrow Gp_1 \rightarrow$  محلول جامد فوق اشباع

این اشباع می‌توانیم

از محلول جامد فوق اشباع این فازها را به دست آوریم با سرد کردن و تغییر دهنم یعنی به محدوده دماهای اشباع کنیم که این فازها می‌توانند در آن بر وجود باقی بمانند پس با افزایش دما این فازها می‌توانند در دماهای بالاتر وجود داشته باشند.

برای این منظور این ترتیب عمل می‌کنیم:

5. نمونه آلومینوم 4% مس تهیه می‌کنیم

این 5 نمونه را درون کوره با دمای  $530^\circ C$  تا  $540^\circ C$  درجه حرارتی دهیم

که البته این دماهاست و بعد از نمونه‌ها را در دماهای پایین‌تر قرار می‌دهیم

تحت هر یک از این دماها در این دماها با اندازه‌گیری خواهر بردار

در این صورت سه نمونه‌ها تغییر می‌دهیم محلول جامد اشباع می‌شوند

حالا تمام این نمونه‌ها را Quench می‌کنیم و در دمای  $20^\circ C$  قرار می‌دهیم

در 5 نمونه تغییر می‌دهیم محلول جامد فوق اشباع می‌شوند

نمونه اول را با دماهای مختلف از  $20^\circ C$  تا  $50^\circ C$  قرار می‌دهیم این آزمایش

می‌تواند از زمان تشکیل باقی‌مانده سختی مربوط به محلول جامد فوق اشباع را مشاهده کرد.

نمونه دوم را در دمای  $50^\circ C$  تا  $70^\circ C$  درجه حرارتی دهیم

پس مجدداً Quench می‌کنیم و سختی آن را اندازه‌گیری می‌کنیم

نمونه سوم را در دمای  $100^\circ C$  تا  $200^\circ C$  درجه حرارتی دهیم

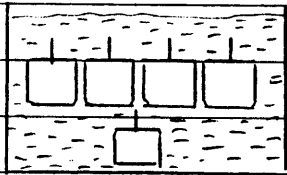
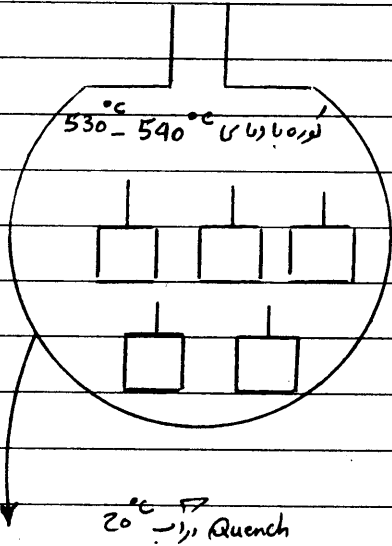
پس مجدداً Quench می‌کنیم و سختی آن را اندازه‌گیری می‌کنیم

نمونه چهارم را در دمای  $200^\circ C$  تا  $300^\circ C$  درجه حرارتی دهیم

و در دماهای مختلف از  $20^\circ C$  تا  $400^\circ C$  درجه حرارتی دهیم

نمونه پنجم را در دمای  $400^\circ C$  تا  $450^\circ C$  درجه حرارتی دهیم

نتایج این آزمایش را در جدول زیر می‌بینیم:



نمونه	(1)	(2)	(3)	(4)	(5)
دما	بالای دمای اشباع ( $20^\circ C$ )	$50^\circ C$	$100 - 200$	$200 - 300$	$400 - 500^\circ C$
سختی فاز	محلول جامد فوق اشباع	$Gp_1$	$Gp_2$	$A'$	$A$

در این آزمایش در این آزمایش‌ها در

دماهای مختلف قرار می‌دهیم و در دماهای مختلف

Quench می‌کنیم و در دماهای مختلف از  $20^\circ C$  تا  $400^\circ C$

قرار می‌دهیم تا تغییرات مشاهده شود

در این آزمایش‌ها در این آزمایش‌ها در

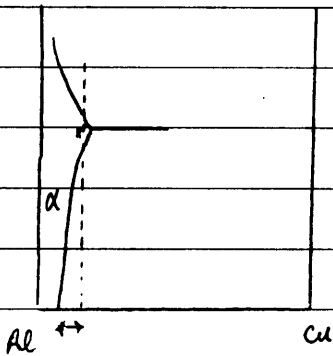
نتایج این آزمایش‌ها در این آزمایش‌ها در

در این آزمایش‌ها در این آزمایش‌ها در

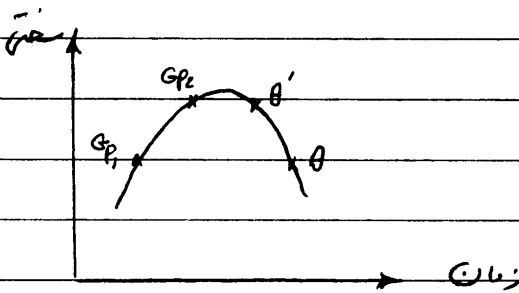
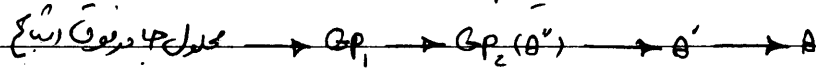
سود و این آزمایش‌ها در این آزمایش‌ها در

s.a.m

« رسوب سختی آلومینوم در آلومینوم - مس »

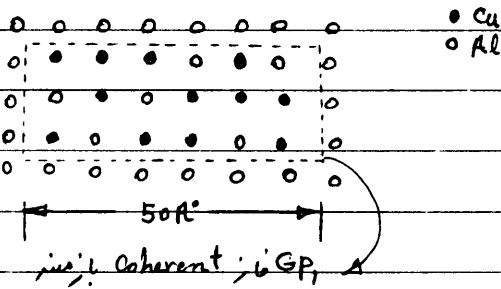


رسوب آلومینوم در آلومینوم در منطقه  $\alpha$  و مس در منطقه  $\beta$  رسوب می‌کند. در فرآیند Quench رسوب آلومینوم در مس رسوب می‌کند. رسوب آلومینوم در مس رسوب می‌کند. رسوب آلومینوم در مس رسوب می‌کند.



رسوب آلومینوم در مس رسوب می‌کند. رسوب آلومینوم در مس رسوب می‌کند. رسوب آلومینوم در مس رسوب می‌کند. رسوب آلومینوم در مس رسوب می‌کند.

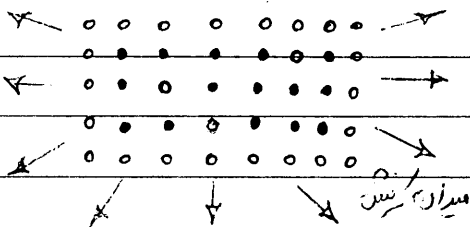
« فاز GP1 »



اولین فاز رسوب است که در محلول جامد فوق اشباع رسوب می‌کند. رسوب آلومینوم در مس رسوب می‌کند. رسوب آلومینوم در مس رسوب می‌کند.

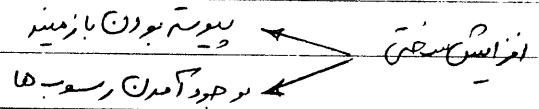
فاز GP1 فاز رسوب است که غنی از مس است. اندازه آن حدود 50 Angstrom است یعنی با مس رسوب می‌کند.

این فاز با زمینه مس رسوب می‌کند (Coherent) است. در این صورت (100) با زمینه مس رسوب می‌کند. وقتی فاز رسوب با زمینه مس رسوب می‌کند، یک میدان کرنش اطراف آن ایجاد می‌کند. چون اتم‌های مس که در زمینه مس رسوب می‌کند، در جهت حرکت اتم‌های آلومینوم در مس رسوب می‌کند.



رسوب ها مانع حرکتی برای حرکت نابجایی هستند تا رسوب تشکیل می‌شود. در محلول جامد فوق اشباع مانع حرکت نابجایی می‌شود. رسوب آلومینوم در مس رسوب می‌کند.

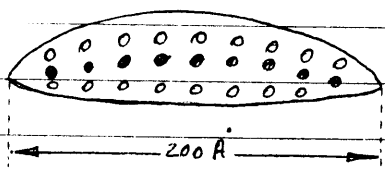
می شوند یعنی دو صد چند ده اتم، این یک مانع سختی است در برابر حرکت نابجایی. پس در علت افزایش سختی دارند.



پس در بعضی سختی بر حسب زمان در فاصله بین محلول جامد فوق اشباع تا  $G_p$  افزایش سختی خواهیم داشت.

« فاز  $G_p_2$  »

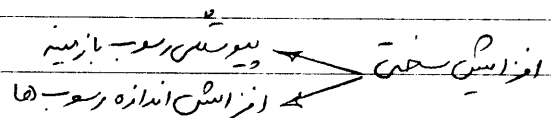
فوق اشباع در این مرحله برده ایم پس از  $Quench$  یک  
بین  $100^\circ$  تا  $200^\circ$  حرارت می دهیم در اینجا فاز  
 $G_p_2$  شکل می گیرد. البته زمان نگهداری در این  
دمای سختی و اندازه نفوذ دارد.



فاز  $G_p_2$  بصورت غشوی شکل

فاز  $G_p_2$  بر شکل غشوی است و لایه های از  $Al$ ،  $Cu$   
بصورت متناوب بر روی هم قرار گرفته اند  
ابعاد این فاز حدوداً  $200\text{Å}$  است.  
یعنی 4 برابر بزرگتر از رسوب  $G_p_1$  است.

این رسوب هم غنی از  $Cu$  است (نسبت  $Cu$  wt% ) البته بصورت لایه ای از  $Al$ ،  $Cu$  است  
فاز  $G_p_2$  نسبت به  $G_p_1$  سختی بیشتری دارد. این رسوب هم پیوستگی ضعیف با زمینه حفظ می کند.



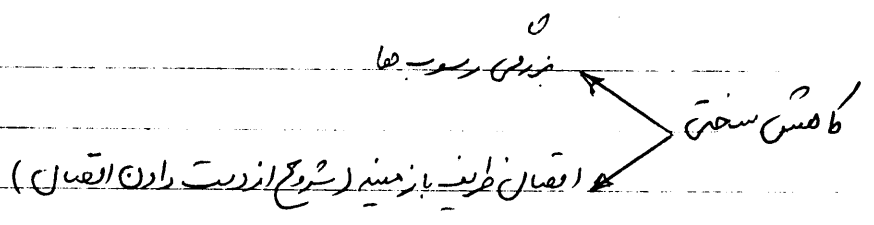
یعنی با افزایش اندازه رسوب، سختی افزایش پیدا می کند چون حرکت نابجایی مشکل تر می شود. پس در اینم وقتی دما را  
بالا می بریم، سختی افزایش پیدا می کند.

« فاز  $A'$  »

فوق اشباع در دماهای بالاتر می بریم. یعنی از  $200^\circ$  تا  $300^\circ$  است. در این مرحله فاز  $A'$  بوجود می آید  
ابعاد فاز  $A'$  غشی بزرگتر است. حدوداً  $1000\text{Å}$

در صورت اتصال فیزیکی با زمینه در دماهای بالاتر رسوب رسوب می شود و بازرسی دادن اتصال خورد با زمینه می کند. در اینجا  
بر خلاف در اول طاقشود، سختی فاز  $A'$  نسبت به فاز قبلی در دماهای  $A'$  کاهش می یابد.  
در مرحله سختی نسبی با بزرگ شدن رسوب ها، سختی افزایش پیدا می کند اما در اینجا با افزایش پیوستگی ضعیف رسوب ها  
سختی کاهش یافت. علت آن پیوستگی می کنیم. آبیاری که تا بر روی هم کشیم حدود 4 تا 5٪ من دارد

s.a.m



در این حالت مقدار اتم مسی که رسوب می کند محدود است. شدت حفری حدود 2 تا 3٪ آن با توجه به نفوذ آبرسان رسوب گندین روی دیواره می باشد. پس دیواره در ابتدا ضخیم تر است و در اثر تعداد رسوب کردن تعداد اتم های آن کم می شود و رسوب گندین کمتر شود.

رسوب ها کمتر می شود. وقتی اندازه رسوب  $50\text{Å}$  است تعداد رسوب ها خیلی بیشتر از حالتی است که اندازه رسوب ها  $1000\text{Å}$  است. چون مقدار کم رسوب گندین محدود است بنابراین وقتی اندازه رسوب بزرگ می شود سختی آن رسوب بیشتر می شود، یعنی نامحلی مانع قوی تری در مقابل خورد دارد اما تعداد رسوب ها هم در اثر این سختی کل آلیاژ بهم است. اگر تعداد رسوبات زیاد باشد یعنی رسوب های ریز با تعداد زیاد تقریباً همه حالتی

تکلم و درجه گندیدگی کمتر است در برابر حفریت نامحلی ها مانع ایجاد می کند یعنی تمام سطح لغزشی را درگیر می کند. اما وقتی اندازه رسوب درست باشد تعداد رسوبات کم است بنابراین در فاصله های بزرگی که هم فرسایش گرفته اند. پس فرسایش رسوب دور رسوب نامحلی می تواند عبور کند پس درست است که هر رسوب پهنی یک مانع قوی است اما نه جایی که خورد خورد دارد.

فرسایش نمی کند وقتی رسوب های درست در شکل بوجود می آید سختی نسبت به حالتی که تحلیل جابجاء داریم کمی بیشتر است. وقتی من تو بسیم کاهش سختی در  $H$  داریم منظورمان نسبت به فاز قبلی یعنی  $G_2$  است. چون اندازه رسوب تا  $\theta$  در دو حالت بزرگ می باشد یعنی در فرسایش سختی به  $G_2$  است. و بسیم مجدد سختی بزرگ کاهش می آید.

فازها  $\theta$  در دو طرف این  $\max$  قرار دارند. در شرایط جاری خوردی با  $\theta$  است این فازها  $\theta$  من و دیگر فازها بسیم سختی  $\theta$  کمتر از  $\theta$  می شود.

"فاز  $\theta$ "

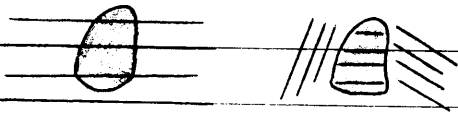
اگر بین  $400^\circ$  تا  $450^\circ$  برسیم فاز  $\theta$  شکل می گیرد. فاز  $\theta$  یک فاز غیر مستقر بازرسید است. اندازه آن هم از فازهای قبلی بزرگتر است حتی با شکل و کوب نوری هم قابل رویت است. این فاز  $\text{Cu}_2\text{Al}$  است. معمولاً در حال تعادل فاز  $\theta$  در صورت زائده بیشتر شش می شود. و سختی آن نسبت به فاز  $\theta$  است می کند.

شکل  $\text{Cu}_2\text{Al}$  با  $\text{Al}$  و  $\text{Cu}$  تفاوت است. اندازه این فاز بزرگتر است و هیچ گونه سبب سختی بازرسید هم ندارد.

چون اندازه رسوب ها بزرگتر می شود تعداد آن ها کاهش می یابد. پس برسیم اگر ما در این حالت مختلف همه فازهای شکل می یابد و از نظر تعادل انرژی در در این همه فاز می خورد دارد.

انرژی رسوب‌ها را در هفتاد درصد و در سایر موارد کمتر از آن است. مقدار و اتصال با زمین  
 تأثیرات مختلفی روی سطح آنتن دارند.  
 بطور کلی در صورتی که سطح آنتن همبند با زمین باشد (یعنی در صورتی که زمین همبند با زمین است)  
 زمین به عنوان یک مدار همبند عمل می‌کند. در صورتی که زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است  
 مدار همبند است. زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است.  
 سطح آنتن در صورتی که زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است.

«والسین» نام جای بارها - فضای مختلف»



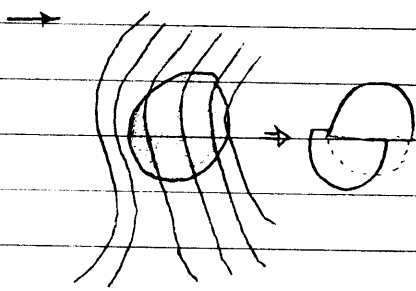
coherent

Incoherent

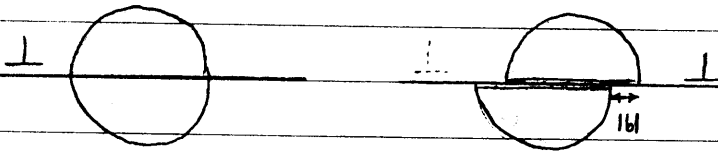
(1) در صورتی که زمین همبند با زمین است

(2) در صورتی که زمین همبند با زمین است

تعداد از رسوب همبند با زمین است. این اتصال بطوری است که زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است.  
 در صورتی که زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است.  
 جهت تغییر می‌کند. این اتصال بطوری است که زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است.  
 (1) در صورتی که زمین همبند با زمین است:



وقتی رسوب همبند با زمین است نام جای (می‌تواند از زمین رسوب همبند)  
 چون سطح زمین با زمین همبند است یعنی با زمین همبند است.  
 است و در اطراف آن میدان زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است.  
 می‌تواند از زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است.  
 عبور می‌کند و این عبور می‌تواند نام جای رسوب را می‌برد (Cutting)  
 یعنی زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است.  
 وقتی نام جای حرکت می‌کند در واقع نام جای رسوب را می‌برد و زمین همبند با زمین است.



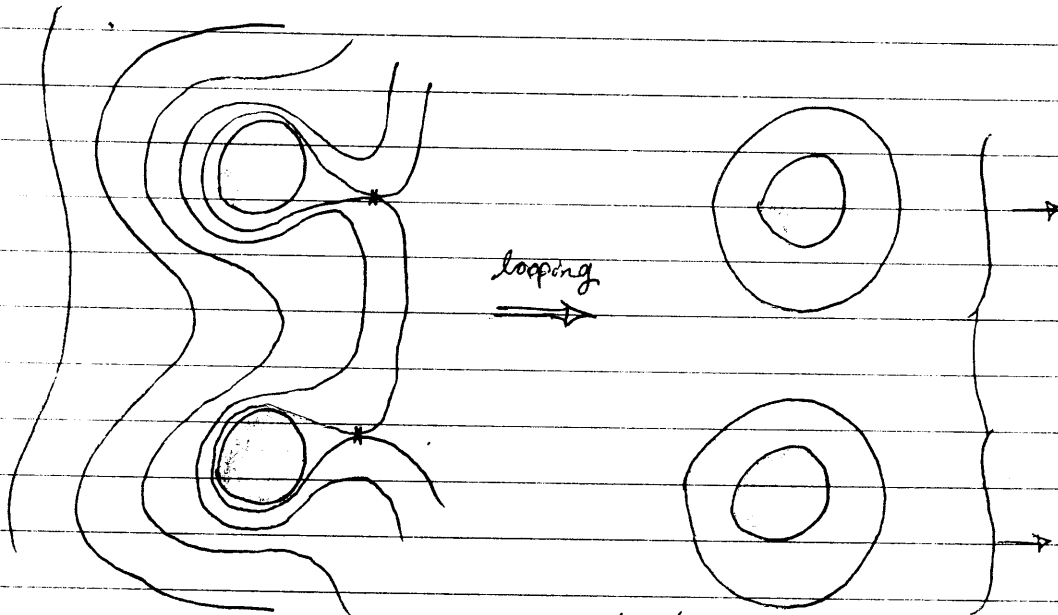
یعنی نام جای زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است.  
 نام جای زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است.  
 عبور می‌کند از زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است.  
 از زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است.

یک زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است.  
 ایجاد می‌شود حرکت نام جای زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است.  
 میدان زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است.  
 زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است و زمین همبند با زمین است.  
 سطح زمین همبند با زمین است (فصل مشترک) در واقع interface زمین همبند با زمین است.  
 فصل مشترک دایره

s.a.m

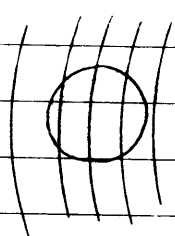




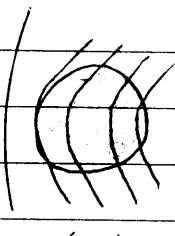


(والسین سب نام ۴۰ یا ۵۰ است)

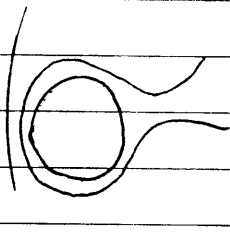
اگر تفاوت در سبب کم باشد، ناهمبندی با همان زیاد می شود که در آن همبندی کند. اگر تفاوت در سبب بیشتر باشد، ناهمبندی این زیاد می شود که همبندی کند. یعنی زاویه غیر از نام جای لزوم به سطحی رسد. این تفاوت در سبب می تواند به این ترتیب برآورد شود. با فرض اینکه زاویه همبندی است. اگر در سبب فوق القاره نرم باشد (سبب پیوسته می توانیم فرض کنیم) در این صورت ناهمبندی با همان زاویه همبندی است. اگر در سبب فوق القاره نرم کمی سخت باشد و ناهمبندی با زاویه کمتر از ۱۸۰ همبندی کند. زاویه همبندی نام جای لزوم سبب ۱۸۰ است. هر چه تفاوت در سبب بیشتر باشد، این ترتیب برآورد می شود. یعنی زاویه همبندی کمتر از ۱۸۰ است. البته در سبب های پیوسته هم تفاوت دارند. چون در هر حال در سبب که درون محمول جابجایی حاصل گرفته باشد افزایش لغزشی است.



(زاویه بزرگ)



(زاویه کوچک)



(زاویه کمتر از ۹۰ درجه یا بیشتر)

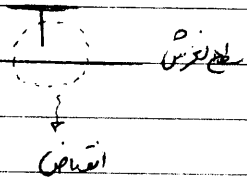
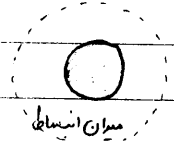
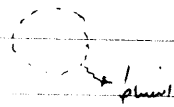
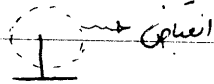
نقطه: لغزش در آن سببش در سبب های نامتر است یا بیشتر. دلیل افزایش سختی نیست. بلکه دلیل افزایش سختی زیاد بودن تعداد در سبب های بزرگ می شود. آن ها است.

در حدته های که در آن لغزش ناهمبندی می شود، سبب ایجاد می شوند. در حدته های لغزشی همبندی در آن Orwan می شوند. این حدته های لغزشی نباید دارند. در اطراف سبب جنسی دوام نمی آورند. ممکن است حدته دیگری هم در حدته اول مظهر می شود و یا ممکن است حدته اول حدته دیگری را اطراف

s.a.m



جهت حرکت



یک مثال از زینت

یک نام خاصی در سطح لغزش

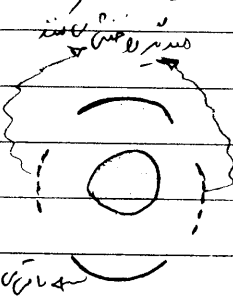
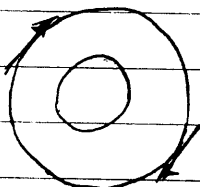
در نظر می آید که هم می تواند در دو

این سطح حرکت کند و یک سوراخ

در دو طرف آن وجود دارد

و انشعاب نام خاصی در سطح

و انشعاب میدان لرزش در سطح نام خاصی است یعنی وانشعاب میدان انتقال است که در دو طرف میدان انتقال  
 میدان انتقال (انشعاب) بوجود می آید در این صورت در سطح نام خاصی میدان انتقال وجود دارد و  
 در سطح نام خاصی میدان انتقال وجود دارد و در این صورت در سطح نام خاصی میدان انتقال وجود دارد  
 می آید. این نام خاصی در دو طرف حرکت کند و در سطح نام خاصی میدان انتقال وجود دارد و در این صورت  
 در دو طرف نام خاصی در دو طرف حرکت کند. در این صورت در سطح نام خاصی میدان انتقال وجود دارد و در این صورت  
 در دو طرف نام خاصی در دو طرف حرکت کند. در این صورت در سطح نام خاصی میدان انتقال وجود دارد و در این صورت  
 در دو طرف نام خاصی در دو طرف حرکت کند. در این صورت در سطح نام خاصی میدان انتقال وجود دارد و در این صورت  
 در دو طرف نام خاصی در دو طرف حرکت کند. در این صورت در سطح نام خاصی میدان انتقال وجود دارد و در این صورت  
 در دو طرف نام خاصی در دو طرف حرکت کند. در این صورت در سطح نام خاصی میدان انتقال وجود دارد و در این صورت



در مورد حالت هم انتقال می آید این است

نیز در این حالت در دو طرف نام خاصی

در دو طرف نام خاصی در دو طرف حرکت کند

این نیز در دو طرف نام خاصی در دو طرف حرکت کند

یک حرکت در سطح و در دو طرف نام خاصی

در قسمت سطح شیاره در دو طرف نام خاصی در دو طرف حرکت کند و در قسمت سطح شیاره در دو طرف نام خاصی  
 در این حالت در دو طرف نام خاصی در دو طرف حرکت کند و در قسمت سطح شیاره در دو طرف نام خاصی  
 در دو طرف نام خاصی در دو طرف حرکت کند و در قسمت سطح شیاره در دو طرف نام خاصی  
 در دو طرف نام خاصی در دو طرف حرکت کند و در قسمت سطح شیاره در دو طرف نام خاصی

در مورد یونیت یونان در دو طرف نام خاصی در دو طرف حرکت کند و در قسمت سطح شیاره در دو طرف نام خاصی  
 یکی از عوامل این امر است که در دو طرف نام خاصی در دو طرف حرکت کند و در قسمت سطح شیاره در دو طرف نام خاصی  
 و در دو طرف نام خاصی در دو طرف حرکت کند و در قسمت سطح شیاره در دو طرف نام خاصی  
 این در دو طرف نام خاصی در دو طرف حرکت کند و در قسمت سطح شیاره در دو طرف نام خاصی

s.a.m

« کامپوزیت ها » Composites

در کامپوزیت ها با استفاده از ذرات یا استخفام با آن ها سطحی را با آن ها پر می کنند. کامپوزیت ها به این دلیل پر می کنند که در بعضی مواردی که در دریم استخفام خیلی با آن دارند ولی معاینه دارند مثل تردی شود - جاسین ، خواص ها توسط سطحی دارند. مثل  $SiC$  و لنت سرامیک ها مثل  $Al_2O_3$ . با وجود استخفام با آن ها در مورد آن ها ساد و محدود است چون تراش می شود و جاسین به این خاطر که سطحی هستند و امکان اتصال ندارند یعنی نمی شود آن ها را جاسین داد یا اینست به هم وصل و مهره کرد. پس یک سری محدودیت ها وجود دارد در این استخفام جاسین به این دلیل که این اجسام با استخفام با آن ها در داخل یک زمینه نرم قرار می دهند و به صورتی که یک اتصال بین زمینه نرم و این اجسام با استخفام با آن ها وجود ندارد.

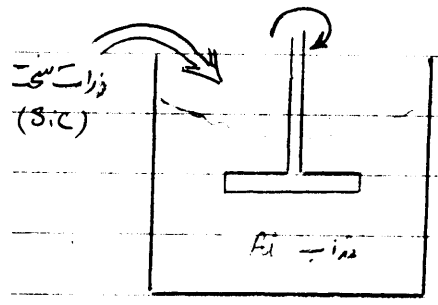
Composite  $\rightarrow$  {الیاف / سخت + زمینه نرم / ذرات}

با این جسم روانه کامپوزیت می گویند یعنی جاسین که از اتصال ذرات یا الیاف سخت به یک زمینه نرم بوجود می آید. از این زمینه نرم فلزی یا نئوپلاستیک کامپوزیت های زمینه فلزی می گویند. اگر غیر فلزی باشد سرامیک یا پلاستیک کامپوزیت زمینه سرامیک می گویند. اگر زمینه پلاستیک کامپوزیت زمینه پلیمر است. پس کامپوزیت یک جسم روانه است که به صورت مصنوعی ساخته می شود. پس هدفی که ما داریم با آن استخفام با آن ها ، نفس ما از نرم ، اتصال و لنت با آن ها ، نفس ما از نرم ، اتصال نفس است و نفس ما از سخت ، تحمل نفس است. پس جاسین اتصال هم وجود دارد جاسین به هم وصل می آید که هم استخفام خوبی دارد و هم می تواند کاربرد بسیار و الکتریکی داشته باشد و مشکل اتصال (مانند سرامیک یا پلیمر) هم ندارد. لذا می توانیم الیاف  $SiC$  و  $Al$  درون  $Al$  قرار دهیم. یا الیاف  $Al_2O_3$  در  $Al$ .

به فاز سخت ، فاز تقویت کننده می گویند. کامپوزیت ها می توانند انواع گوناگون داشته باشند. کامپوزیت های زمینه فلزی بر حسب نوع تقویت کننده در دسته شوند. ۱- کامپوزیت زمینه فلزی با تقویت کننده ذرات ۲- کامپوزیت زمینه فلزی با تقویت کننده الیاف

روش های ساخت کامپوزیت :

- روش ساخت کامپوزیت بر حسب مورد می تواند ساخت کامپوزیت از طریق ریخته گری یا ننداب
- روش نندابی : این روش مخصوص تقویت کننده ذرات است. در این روش ابتدا ننداب  $Al$  تهیه می کنیم. و در آن سخت  $SiC$  را به تدریج درون ننداب  $Al$  می ریزیم. سسته ای که در دسترس وجود دارد. اختلاف وزن مخصوص ذرات با ننداب است.



(روش نندابی)

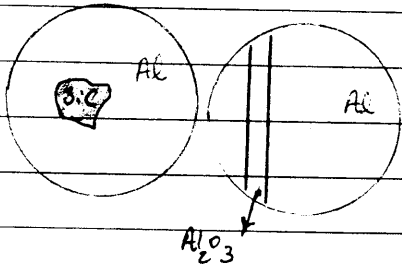


تواند این نوع موردی آید که این حسب با ذرات باقیمانده آن را با سایر اجزای آن در وقت ریخته‌گری یا با سرفیت، این حسب پلیمری  
 مخارمی شود و لزوماً خارج می‌شود و گاهی با جرمی مانند این ذرات به صورت استفاده می‌شوند. یعنی لام لامی آن‌ها  
 ترکیبی است، البته طوری که اتصال با دیگر وجود داشته باشد یعنی تقریباً Rigid باشد، یعنی وقتی ذرات را در ویسکوزیته  
 می‌ریزیم نشکند. در اینجا محدودیت ما به لام لامی است. یعنی با ذرات کم نمی‌توانیم Static preform درست  
 کنیم، در صورتی که برای این هدف محدودیت نداریم. پس نهایتاً یک Preform داریم حدود 20% تا 40% آن ذرات  
 سخت هستند و بقیه آن جنس و فرج است (یا فولاد). این Preform در ویسکوزیته قالب قرار می‌دهند. قالب  
 باید طوری باشد که خروج هوا از درون آن بی‌مشکل شود. وقتی ذرات را درون قالب روی Preform  
 ریختند، باید سینه آن را فشار می‌دهند. در وقت فشار سینه، بذل لام لامی این ذرات استفاده می‌شود که در  
 یعنی ذرات Squeeze می‌شود و در ویسکوزیته آن استفاده می‌شود. در وقت منجمد می‌شود. وقتی منجمد می‌شود  
 composite، 20% تا 40% ذرات با الیاف دارد و بقیه آن Al است. این روش هم طبق ذرات و کار می‌برد  
 هم برای الیاف. این روشی از لحاظ توزیع ذرات و یکنواختی ذرات خیلی خوب است. چون در Preform توزیع  
 ذرات نسبتاً یکنواخت است. یعنی نسبت به روشی که ذرات یکنواخت است.

⑤ استفاده از روش متالورژی پودره:

در این روش نسبتاً پودر Al را به عنوان زمینه داریم و پودر SiC را به عنوان تقویت کننده، به درصدی کمی داریم  
 این پودر ها را مخلوط می‌کنیم و سپس در یک آسیاب کاملاً مخلوط می‌کنیم. سپس پرس Pre-press می‌کنیم بعد از آن  
 می‌کنیم و یک Block درست می‌آوریم که نسبتاً 70% Al و 30% ذرات SiC و 3% Al دارد  
 در اینجا هم در دمای زیرینتر یا در اتصال موجود می‌باشد. اتصال می‌تواند شیمیایی باشد. البته امر ذرات خیلی  
 ریز باشد اتصال مکانیکی هم می‌تواند باشد. می‌توانیم در متالورژی پودر محلولی داشته باشیم و این روش هم یعنی  
 در دمای بالاتری می‌توانیم محلولی داشته باشیم. غرض متالورژی پودر در این است که محدودیت در حد ذرات داریم  
 روش دیگر این است که 40% Al را به پودر ریخته‌گری در داخل تقویم می‌ریزیم و بعد Extrusion را می‌کنند  
 در این روش هم متصل می‌شوند، Composite با درصد ذرات مشخص موجود می‌آید.

رضی از این روشها بطور طبیعی Composite هستند. یعنی یک جسم روزانه اگر فشار سختی در آن توزیع شده باشد  
 Composite است نسبتاً ذرات Cementite داخل زمینه Ferrite. اما Composite به صورت مصنوعی می‌توانیم با اهداف  
 خاص Composite با الیاف در جهت مختلف فزونی مکانیکی متفاوت را در دسترس است که پس آن متفاوت است  
 اما Composite با ذرات به صورتی نیست جلالت افزون‌تر در دارد. البته در الیاف هم مشکل است و در برخی آن‌ها  
 ضرورتی باشد خاصیت افزون‌تری داشته باشد که بسته به شرایط دارد  
 به هر ترتیب وقتی کامپوزیت تولید می‌شود است تمام با دارد علت اصلی استفاده کامپوزیت  
 تقویت اثر یک جسم روزانه داشته باشیم که این سخت و قویتر می‌شود و منحنی تنش کششی را رسم کنیم، استفاده  
 کنیم جسم روزانه می‌تواند تمام تقویت کننده را بکشد یعنی خارج آن می‌تواند باشد.

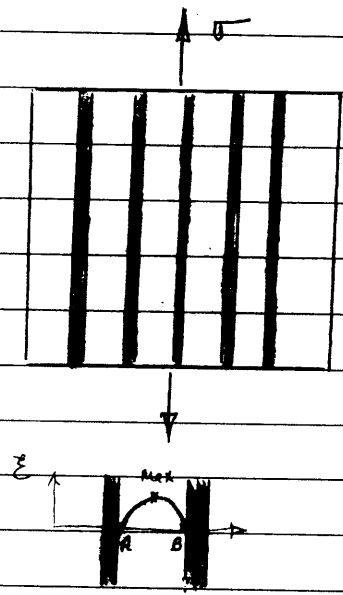


وقتی یک ذره  $SiO_2$  (دی‌اکسید سیلیکون) یا  $Al_2O_3$  (آلیومینا) قرار می‌دهیم،  
 سطحی بر وجود دارد این است که اختلاف ضریب انبساط حرارتی  
 بین این دو وجود دارد البته در مورد این هم همین ترتیب است.  
 این اختلاف انبساط حرارتی من زخم و تقویت کننده باعث ایجاد  
 یک میدان کرنش در اطراف تقویت کننده می‌شود.  
 می‌دانیم که این کامپوزیت بر مبنای پلاستیک می‌تواند دو وضعی به هم وصل شود

در وضع اول، اختلاف ضریب انبساط حرارتی این دو وجود می‌آید باعث ایجاد این انبساط یا  
 انقباض در تقویت کننده می‌شود. بنابراین باید میدان کرنش در اطراف تقویت کننده وجود  
 بیاید این انقباض می‌شود. اگر انقباض در تقویت کننده زیاد شود، می‌تواند به حدی برسد که  
 وجود دارد در بین یک میدان کرنش و کرنش وجود دارد. بنابراین در اکثر موارد اختلاف انبساط حرارتی، هنگام تقویت  
 میدان کرنش بر وجود می‌آید و این منجر می‌شود که آلیومین یا سیلیکون در اطراف تقویت کننده، همین اثرات  
 را داشته باشد. همان‌طور که در بالا می‌بینیم، در هر دو حالت خود این اثرات منجر می‌شود که  
 در وضع اول، کرنش می‌شود و در وضع دوم، کرنش می‌شود. این است که خود میدان کرنش در اطراف تقویت کننده  
 باعث اثرات می‌شود. در هر دو وضع، پلاستیک می‌تواند در وقت لازم، کرنش را به هم وصل کند و میدان کرنش  
 آن‌ها را به هم وصل می‌کند. در این حالت، میدان کرنش وجود ندارد. اما در وضع دوم، کرنش در وقت لازم است که  
 بتواند به هم وصل شود. در وقت لازم، پلاستیک وجود دارد.

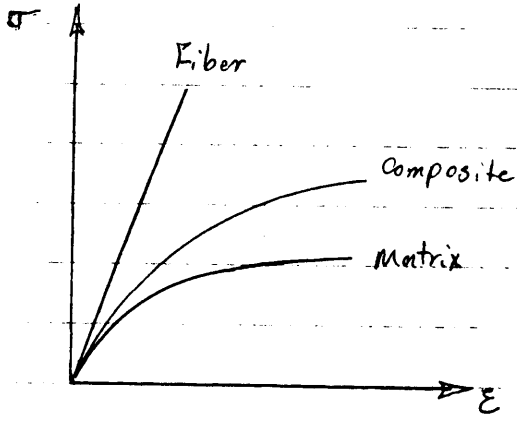
بنابراین علت اصلی است. همان‌طور که می‌بینیم، وجود عدم انطباق منجر به وجود کرنش در پلاستیک می‌شود. به عبارتی، اختلاف انبساط  
 حرارتی و وجود اختلاف انبساط حرارتی باعث می‌شود که در این مورد،  $mis\ match$  می‌شود. یعنی این عدم انطباق باعث  
 می‌شود که در میدان کرنش در اطراف تقویت کننده، این میدان کرنش هم باعث می‌شود که در میدان کرنش هم  
 (این هم جایی‌ها همان‌طور که می‌بینیم، از تقویت کننده می‌شود) این است که کامپوزیت پلاستیک وجود

بررسی منحنی کرنش - کامپوزیت با الیاف :



کامپوزیت با الیاف قسمتی که تقویت می‌شود  
 می‌تواند یک زمینه نرم تشکیل می‌دهد که در جهت خود الیاف است.  
 قسمتی که الیاف تحمل نمی‌کند و تقویت کننده است قابل تشکیل است  
 وقتی که تقویت کننده در اطراف تقویت کننده قرار می‌گیرد و  
 در جایی که الیاف تقویت کننده در جهت خود قرار می‌گیرد و تقویت کننده  
 الیاف و تقویت کننده وجود دارد، قسمت‌هایی که تقویت کننده قابل تشکیل است  
 تقویت کننده در جهت خود قرار می‌گیرد و تقویت کننده در جهت خود قرار می‌گیرد  
 در واقع منحنی کرنش در زمینه منحنی در Fiber قرار دارد که در این  
 تقویت کننده وجود می‌آید، تقویت کننده در نقاط A, B قرار می‌گیرد در هر دو آن‌ها

s.a.m



Max است. همین براین بکمتر من با نسبت  
 می توانند منجر به شکست شوند. چون تنش  
 در الیاف کمتر می شود لذا از زمینه All به شدت  
 All فقط تنش را انتقال می دهد. من در این امر  
 ابتدا تصور چهارگانه تنش تنش کرنش خود الیاف  
 در زمینه را رسم کنیم، منحنی تنش کرنش کامپوزیت  
 من این دو خواهد بود. در این منحنی تنش کرنش  
 من در این مناطق مختلف را در نظر بگیریم

منطقه (I): الیاف و زمینه در محدوده الاستیک هستند. در این منطقه، جدار الاستیک زمینه است چون بین کرنش  
 زمینه و در منطقه الاستیک می شود. پس بتوانیم زمینه را هم در این منطقه قرار دهیم؟ در این منطقه  
 طبق قانون مخلوط ها، جدول الاستیک کامپوزیت:

$$E_c = E_F V_F + (1 - V_F) E_M$$

\$V\_F\$: درصد حجم الیاف  
 یعنی جدول الاستیک بر حسب درصد حجم الیاف و زمینه تعیین می شود

منطقه (II): الیاف در محدوده الاستیک هستند ولی زمینه وارد محدوده پلاستیک شده. در این منطقه جدول الاستیک کامپوزیت  
 در اینجا چون زمینه وارد منطقه پلاستیک شده  
 جدول الاستیک برای آن مفهوم ندارد  
 به این دلیل که تنش کرنش در زمینه از حد تسلیم گذشته

$$E_c = E_F V_F + (1 - V_F) \left( \frac{d\sigma}{d\epsilon} \right)_M$$

چون تنش کرنش در زمینه در منطقه پلاستیک  
 هست کمتر از \$E\_F\$ است، می توانیم از آن صرف نظر کنیم

منطقه (III): الیاف و زمینه وارد منطقه پلاستیک شده اند. در این منطقه در واقع اگر الیاف کاملاً ترد باشند خواص الاستیک  
 چون اثر الیاف هم کاملاً ترد منطقه پلاستیک مفهومی ندارد. پس اگر الیاف کاملاً ترد باشند کامپوزیت  
 خواهد شکست، چون اثر الیاف شکننده کامپوزیت دیگر درام نخواهد کرد

منطقه (IV): اگر الیاف بسیار کاملاً ترد نباشند منطقه چهارمی وجود دارد. در این صورت هم کامپوزیت خواص الاستیک

خواهد داشت. در منطقه (III) است. یعنی این منطقه برای ما اهمیت دارد و در مورد آن بیشتر گفتیم در منطقه II  
 طبق قانون مخلوط ها، استیکام کامپوزیت:  
 \$E\_c\$: استیکام کامپوزیت  
 \$E\_F\$: استیکام الیاف

$$\sigma_c = \sigma_F V_F + \sigma'_M (1 - V_F)$$

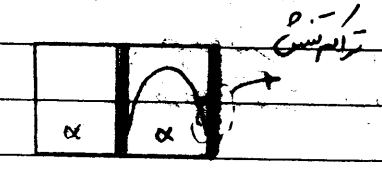


$\sigma_u$  است که در این حالت تنش است و تنش برآیند که در آن در صورت داریم  $\sigma_u$  و  $\sigma_u$  تنش نیست  
 در این نقطه ما میزنیم تا تقریباً الاستیسیته است (ماتریال الاستیسیته)  
 وقتی تنش اعمال می‌شود و تنش تغییر شکل برآیند است این تغییر شکل الاستیسیته است  
 است و در این حالت وقتی تنش را حذف می‌کنیم الاستیسیته برطرف می‌شود و برآیند از صفر می‌ماند  
 الاستیسیته و در صورتی که الاستیسیته را حذف می‌کنیم برآیند از صفر می‌ماند و تغییر شکل  
 در صورتی که تغییر شکل را حذف می‌کنیم برآیند از صفر می‌ماند و تغییر شکل  
 اگر تنش را حذف می‌کنیم برآیند از صفر می‌ماند و تغییر شکل

چنانچه در  $\sigma_u$  و  $\sigma_u$  در هر دو حالت تغییر شکل است که تغییر شکل الاستیسیته است  
 وقتی ما الاستیسیته را حذف می‌کنیم، تغییر شکل از صفر می‌ماند و تغییر شکل از صفر می‌ماند  
 الاستیسیته و در صورتی که الاستیسیته را حذف می‌کنیم برآیند از صفر می‌ماند و تغییر شکل  
 در صورتی که تغییر شکل را حذف می‌کنیم برآیند از صفر می‌ماند و تغییر شکل  
 در صورتی که تغییر شکل را حذف می‌کنیم برآیند از صفر می‌ماند و تغییر شکل  
 در صورتی که تغییر شکل را حذف می‌کنیم برآیند از صفر می‌ماند و تغییر شکل  
 $\sigma_u = \sigma_F + \sigma_M$   $\sigma_u = \sigma_F + \sigma_M$   $\sigma_u = \sigma_F + \sigma_M$

$\sigma_u = \sigma_F + \sigma_M$	$\sigma_u = \sigma_F + \sigma_M$	$\sigma_u = \sigma_F + \sigma_M$	این مقادیر است
----------------------------------	----------------------------------	----------------------------------	----------------

ما الاستیسیته را حذف می‌کنیم و تغییر شکل از صفر می‌ماند و تغییر شکل از صفر می‌ماند  
 این حالت است که تغییر شکل از صفر می‌ماند و تغییر شکل از صفر می‌ماند  
 در صورتی که تغییر شکل را حذف می‌کنیم برآیند از صفر می‌ماند و تغییر شکل  
 در صورتی که تغییر شکل را حذف می‌کنیم برآیند از صفر می‌ماند و تغییر شکل  
 در صورتی که تغییر شکل را حذف می‌کنیم برآیند از صفر می‌ماند و تغییر شکل



در صورتی که تغییر شکل را حذف می‌کنیم برآیند از صفر می‌ماند و تغییر شکل  
 در صورتی که تغییر شکل را حذف می‌کنیم برآیند از صفر می‌ماند و تغییر شکل  
 در صورتی که تغییر شکل را حذف می‌کنیم برآیند از صفر می‌ماند و تغییر شکل

در صورتی که تغییر شکل را حذف می‌کنیم برآیند از صفر می‌ماند و تغییر شکل  
 در صورتی که تغییر شکل را حذف می‌کنیم برآیند از صفر می‌ماند و تغییر شکل  
 در صورتی که تغییر شکل را حذف می‌کنیم برآیند از صفر می‌ماند و تغییر شکل

s.a.m

نسبت حجم بحرانی است

$$\sigma_F = 0 \Rightarrow \sigma_c = \sigma_u (1 - V_F)$$

در این صورت، اسیف بیشتر خواهند بود

همه چیز تواند مفهوم داشته باشد یعنی چه آن همان است که تمام زمین را در بر میگیرد و در این صورت با آن هم  
 این  $\sigma_c$  از  $\sigma_u$  هم کمتر شود این زمانی است که در اسیف خیلی کم است و می کشند  $\sigma_u$  هم زمانی بود  
 که اسیف کمتر می کردند زمین تا بتواند تنفس را تحمل کند.

$$\left\{ \begin{aligned} \sigma_c &= \sigma_F V_F + \sigma'_m (1 - V_F) \\ \sigma_c &= \sigma_u (1 - V_F) \end{aligned} \right.$$

بنابراین ما در دو طرف داریم، در این طرف اول زمانی است که اسیف داریم  
 و این اسیف است که ما با آن می بینیم

در این طرف هم زمانی است که اسیف به حدی کم کشند که سریع می کشند  
 و هیچ تقویت کشند هم ندارند

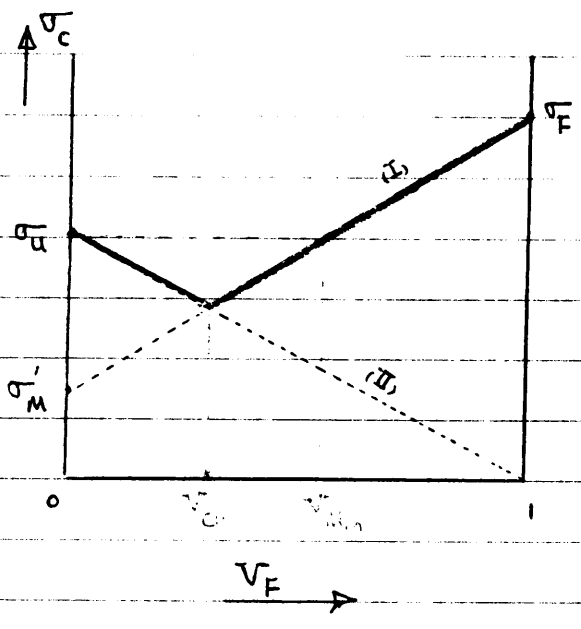
بنابراین حجم بحرانی ما محل تلاقی این دو خط است. یعنی حجم بحرانی زمانی است که این دو با هم برابر باشند.

$$\sigma_c = \sigma_c \Rightarrow V_{cr} = \frac{\sigma_u - \sigma'_m}{\sigma_u - \sigma'_m + \sigma_F}$$

$V_{cr}$  حجم بحرانی است که کمتر از آن اسیف حالت  
 تقویت نشده دارند و بیشتر از آن حالت تقویت  
 شده

حالا نتایج مثبت آمدن بار روی یک فنور داریم

منحنی است که هر صلب در حد حجم بحرانی  
 مختلف رسم می کنیم. محور عمودی  $\sigma_c$  و محور افقی  
 $V_F$  است. پس در آن تقویت کشند. ابتدا از خط (I)  
 در رسم می کنیم. چون منحنی خطی است در نقطه  
 آن را پیدا می کنیم بر این دو خط (I) هم به همین ترتیب عمل  
 می کنیم



رابطه (I)	رابطه (II)
$V_F = 0$	$V_F = 0$
$\sigma_c = \sigma'_m$	$\sigma_c = \sigma_u$
$V_F = 1$	$V_F = 1$
$\sigma_c = \sigma_F$	$\sigma_c = 0$

$\sigma_F$  از  $\sigma_u$  و  $\sigma'_m$  مطلقاً بیشتر است.  $\sigma_u$  هم بیشتر از  $\sigma'_m$  است

از وسط داریم رسم کنیم،  $V_{min}$  چه این است که  $\sigma_c = \sigma_u$  است.  $V_{cr}$  چه می بودیم دو خط منتهی به نقطه وقوع می بودیم  
 در خط (I) زمانی صادق است که حجم اسیف از حجم بحرانی بیشتر باشد و در خط (II) زمانی صادق است که حجم اسیف از حجم  
 بحرانی کمتر باشد پس حجم نسبت به هر دو کمتر می کنیم از طرفی که صلبیت ضعیف باید از  $V_{min}$  به بعد  
 با فتر شود. نسبتاً زیاد هم محدودیت وجود دارد چون در  $V_F$  ها صلبیت ترس می کشند با ما می رود

فاسیتیزیت غیر قابل استفاده می شود. پس حجم ایستفاده باید از حجم  $\gamma$  بیشتر باشد اما از آنجا که هم فاسیتیزیت  
شود صرفاً در آن ملاحظه نمود

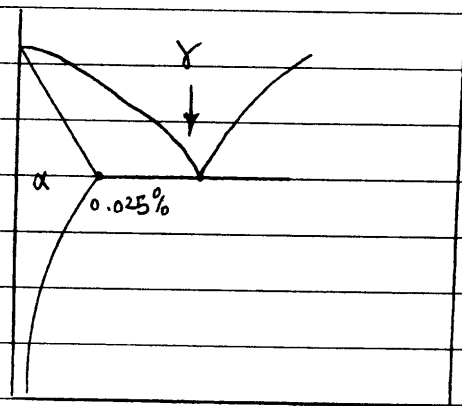
۲۹، ۸، ۸۴

« جلسه ۲۰ نهم »

« سخت شدن در اثر غلبه تقوای  $\alpha$  »

محول عدید لا بر روی کربن افزودن می کند غلبه تقوای است. Vac ها نوعی برش را هم

سخت شدن در اثر فاز مارتنزیت « Martensite Strengthening » :

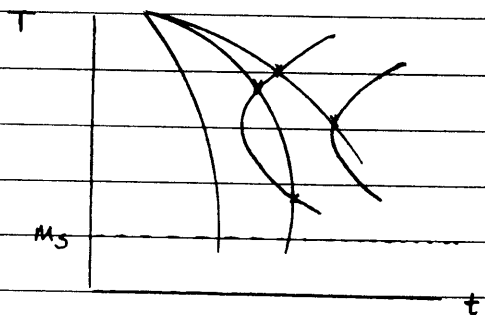


بر دانستن اینکه کدام آستنیت برلیت در سخت شدن نمودن  
از یک صدی بیشتر باشد فاز  $\gamma$  به نام فاز مارتنزیت  
معروف می آید. این اصطلاح بدون افزودن  $\alpha$   
به شود. در بعضی موارد  $\alpha$  ممکن است در نظر  
گیریم در حالت تعادلی:  $\alpha + Fe_3C$   
سختیت، برلیت، آستنیت  
برلیت

$Fe_3C$

برلیت یک محلول پیوسته نیست  
در صورت در آن آلیاژ از آنجا که بیشتر است

در این صورت فاز مارتنزیت شکل می گیرد. موی منحنی  $T + t$  هم صفوات است. اگر  $\alpha$  قبل از آنکه برلیت تبدیل  
شود و در  $M_s$  برسد و فاز مارتنزیت شکل می گیرد



التم منحنی است. سرعت سرد کردن  $M_s$  هم  
برلیت شکل می دهد و در  $M_s$  فاز مارتنزیت سخت ترین  
فاز آستنیت  $\gamma$  در این است. پس فاز مارتنزیت زمانی  
شکل می گیرد که آستنیت قبل از آنکه حالت  $\alpha$  قابل برلیت،  
نیروی  $M_s$  برسد

علت این در این شرایط  $\alpha$  تبدیل برلیت نمی شود این  
است که آن حالت  $\alpha$  برلیت است اما با  $M_s$

نمودار است. یعنی  $M_s$  به هم وابسته است. هر چه  $M_s$  بزرگتر شود و  $M_s$  بزرگتر باشد و در زمان است  
فاز  $\alpha$  تبدیل برلیت می شود.  $0.8\%$  دارد. این فاز  $\alpha$  می تواند تبدیل شود. در این زمان  $M_s$  می شود  
 $0.025\%$  دارد (یعنی در هر  $100$  صدی  $0.025$  درصد  $0.667\%$  کربن دارد. این اصطلاح نیز فاز  $\alpha$  است  
اتم های کربن است که در این سبب است که فاز  $\alpha$  مختلف شکل می گیرد. این نیز منحنی زمان است.

s.a.m

بنابراین اگر این زمان زیادتر از زمان نرسیم، لایه‌ها می‌توانند تا حد تبدیل به پرلیت سرد و نهایتاً در قسمتی از سطح  $M$  و  $M$  در درجه  
 مارتنزیت شکل می‌گیرد. پس چون مکانیزم نفوذ است، زمان کافی برای نفوذ وجود ندارد لایه‌ها می‌توانند به پرلیت  
 تبدیل شوند. از طرف دیگر اگر اوتروس آهک هم با وجود سرعت کمتر در چون آستنیت B.C.C است در فریت B.C.C  
 بنا بر این یک فاز جدید بوجود می‌آید که خیلی سخت است و استخار آن بدون نفوذ انجام می‌شود  
 می‌تواند هم علت سخت شدن فاز مارتنزیت در سردی کنیم

دقت که ساختار مارتنزیت به نفع می‌کنیم متوجه می‌شویم ساختار مارتنزیت با پرلیت با فریت در سختی متفاوت است.  
 اگر یک خود تغییر بدهد توئید در نظر بگیریم در فاز  $\alpha$   $0.8\%$  کربن داریم  
 (الته مقدر کربن بیست و سه می‌تواند باشد) این در صد کربن در هر مایه  
 است. حالیت اتم کربن در فاز  $\alpha$  و در دمای برکت توئید  $2\%$  است یعنی  $2\%$  کربن در این دمای سرد  $700$  در  
 $\alpha$  محلول می‌تواند باشد. بنا بر این دقت  $0.8\%$  کربن داریم در این دما، هنوز استخار شده است.  
 ما وقتی در این درجه در صد حالیت خیلی کاهش می‌یابد.

در صد حالیت فاز مارتنزیت نسبت به کربن (چون دما پایین است) خیلی کم است.  
 پس وقتی ما این آستنیت را در  $700$  می‌کنیم فاز مارتنزیت ما فوق استخار است چون در صد حالیت کربن در آن  
 خیلی کم است. پس مقدر خیلی زیاد کربن فوق استخار در فاز مارتنزیت داریم. این کربن ها در فوق استخار در سخت  
 بودن این فاز تأثیر دارند. یعنی یکی از دلایل سخت بودن فاز مارتنزیت وجود کربن ها در فوق استخار است.  
 و اینها دو حالت وجود دارد:

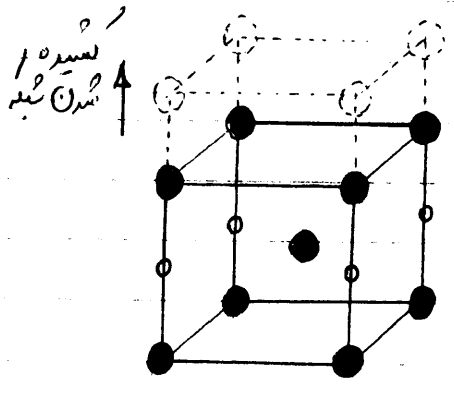
1- یا اتم‌ها در کربن خوشه‌ها می‌تکلی می‌دهند. یعنی دور هم جمع می‌شوند و مناطقی بوجود می‌آورند مثل مناطق CP  
 یعنی در مناطقی در صد کربن خیلی زیاد است

2- یا اتم‌ها در کربن بیش از حد در فاز  $\alpha$  حل می‌شوند (در دمای محیط آهک ما در B.C.C باشد)  
 در فاز B.C.C آهک، اتم‌ها در کربن، site های در اشغال می‌کنند مثل site های سرد فعل

شخص شده و نتیجه آن این می‌شود که در جهت مشخص شده  
 شبکه BCC کشیده می‌شود. یعنی یک انبساط شبکه بوجود  
 می‌آید که در واقع BCC تبدیل می‌شود به BCT.

(Body Centered Tetragonal)

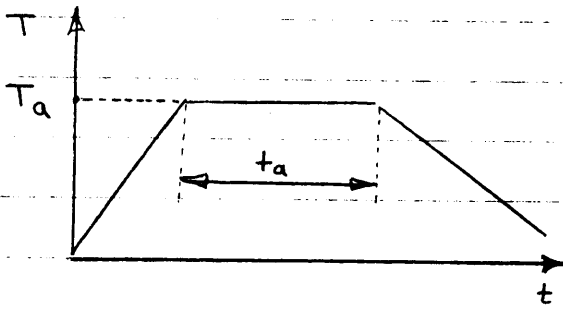
خود این انبساط شبکه از یک طرف است می‌شود که خود در سطح لغزش  
 منبسط شود. سطح لغزش سطح  $\{111\}$  هستند. وقتی سطح لغزش  
 منبسط شود، اثر آن کم می‌شود و لغزش کمتر انجام می‌شود.  
 از طرف دیگر، تعداد اتم‌ها در کربن خیلی زیاد است و اینها می‌توانند  
 از حرکت نام  $4$  ها جلوگیری کنند



BCC  $\rightarrow$  BCT

پس این دو عامل است که می‌تواند که سختی فاز مارتنزیت بالا بود. حتی در بعضی هم اتم‌ها در کربن می‌بینیم  
 درجه مقدار کربن بیست و سه باشد یعنی فاز مارتنزیت هم بیست و سه است.

بنابراین دقت صحت آن تغییر عملیاتی است. اما اعتبار اولیه در  
 نمی توانیم بریزیم. برای برکت با مقدار اولیه جسم در Anneal کنیم. در anneal زمان



یک منحنی  $T-t$  (در هر حالت زمان) داریم بصورت زیر  
 که در آن  $T_a$  دمای annealing است،  $t_a$  زمان  
 anneal است. در اکثر annealing ساختار تقریباً  
 حالت اول بر گردد (تقریباً) به برای این می توانیم گفت  
 است اندازه دانه ها تغییر کرده باشد (اما تغییر حالت  
 اولیه بر می ماند. در هر صورت خواص جسم به خواص

اولیه بر می گردد یعنی مثلاً دقت آلای تغییر عملیاتی و دقت آلای تغییر عملیاتی است همان آلای معمولی  
 است. اما دقت آن در anneal کنیم، خواص آن مثل آلای معمولی است.  
 در برکت یک جسم به حالت اول که تا مدت ها و زمان را حل مختلف و بعد دارد که مهمترین این عوامل عبارتند از:  
 - بازیابی (Recovery)

- تبلور مجدد (Recrystallization): بوجود آمدن دانه بندی جدید.

در حین بازیابی معمولاً در دمای پایینتر انجام می شود. بازیابی، بازیابی خواص فیزیکی است. چون در این تغییر  
 عملیاتی ساختار و افزایش دقت یک سری خواص فیزیکی جسم مثل هدایت تغییر کند. در این مرحله، معمولاً  
 خواص فیزیکی جسم بر می گردد. در مرحله تبلور مجدد خواص ساختاری بر می گردد مثل استحکام  
 به عبارت دیگر مرحله بازیابی به نسبت در دمای پایینتر از تبلور مجدد است. فقط این معمولاً تغییر شده  
 خواص فیزیکی ماده است. پس در دماهای پایینتر که Recovery در دمای پایینتر است. فقط این حالت تعادل بر می آید  
 ولی در تبلور مجدد علاوه بر تعادل می برسد و این دو خواص تعادلی ماده اثر می گذارد.

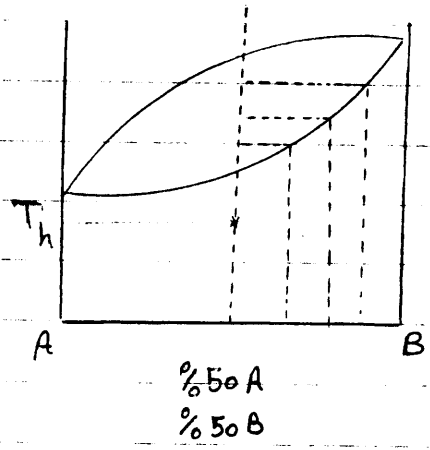
تعریف: در تغییر عملیاتی با برکت تبلور مجدد در دماهای پایینتر از دماهای انجام سرد کردن کار سرد  
 (Cold Work) می گویند.

یعنی در دمای کار سرد هیچ گونه تغییراتی نخواهد بود و در دماهای پایینتر از دمای تغییر عملیاتی  
 با برکت است. مثلاً دقت جسمی که در دمای بالا نورد می کنیم چون دما بالاتر است ممکن است تمام این مراحل  
 انجام شود یعنی بازیابی و حتی تبلور مجدد هم انجام شود. اما در کار سرد، در دمای تغییر عملیاتی می دهیم که  
 هیچ گونه بازیابی نمی گیرد. وقتی هیچ گونه بازیابی صورت نگیرد این حکایت است هیچ گونه  
 تبلور مجدد هم صورت نمی گیرد. چون در دمای اول بازیابی انجام می شود بعد تبلور مجدد.  
 پس تعریف کار سرد یک تعریف نسبی است. چون مثلاً ممکن است دمای کار سرد که اگر می بینیم کار سرد یا  
 یک اگر می بینیم معمولی متفاوت باشد. مثلاً ممکن است دمای 300 برای یک جسم کار سرد باشد و برای جسم  
 دیگر کار سرد.

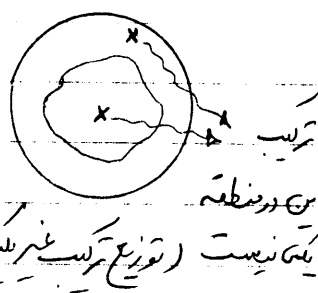
حالا در خواصی ساختاری جسم کار سرد شده را بررسی کنیم.  
 تغییر دقت جسم در دمای پایین تغییر عملیاتی می دهد و دقت آن افزایش می دهد. این است



آن‌ها را نام‌گذاری کنیم مثلاً در اینجا Homogenization حاصل‌نزدیم  
 چنانچه اگر در تمام ابعاد دو فلز A و B را در نظر بگیریم  
 ترکیب 50A% و 50B% را در نظر بگیریم وقتی  
 این جسم را سرد می‌کنیم، همه‌جا می‌بینیم ترکیب 50-50% نیست  
 در واقع در هر دایره یک فاز جدید در حال تعادل است که در شکل مشخص  
 شده است.



یعنی مثلاً وقتی یک دانه شروع به ایجاد می‌کند وقتی آن را سرد می‌کنیم ترکیب  
 در قسمت با هم یکی نیست. اگر فلزات را در نظر بگیریم چون  
 مذاب متلاطم است همواره می‌شود یعنی ترکیب آنجا به تعادل می‌رسد  
 اما در دور و جاها اشکون نیست یعنی به این سرعت به تعادل نمی‌رسد هر چند  
 در آنجا است، اما توزیع ترکیب متفاوت نیست  
 یعنی مثلاً وقتی مذاب را در دو نقطه مختلف سرد می‌کنیم تا جایی که سرد می‌شود هیچ‌گاه  
 به تعادل نمی‌رسد یعنی توزیع ترکیب متفاوت می‌شود مثلاً همین  
 آلیاژ می‌تواند است چنانچه ترا با سرد کردن ضرایب محلول جابجا را



ندارد. این آلیاژ را باید یک عملیات حرارتی annealing بر روی آن انجام شود تا آن Homogenizing  
 می‌تواند یعنی باید جود جامد بگیریم تا در درجه‌های سرد شدن در Solidus یعنی تا به مذاب می‌رسد و آید  
 و در آنجا (آلیاژ) هم داریم یک توزیع متفاوت از ترکیب A, B خواهیم داشت  
 به این عملیات همواره کردن می‌تواند برای سرد کردن  $T_a = T_h$  یعنی در همان زمان برای این هدف  
 مشخص می‌شود.

بامثلاً یک قطعه‌ای که در آنجا سرد کرده ایم، بوسیله‌ای که می‌تواند تنش‌هایی که وجود دارد این قطعه را ببرد  
 زدایی کند. به این نوع عملیات تنش زدایی یا Stress Relief می‌گویند.  
 هدف ما در اینجا بیشتر عملیات Recrystallization است. یعنی برای هر فلز یا آلیاژی می‌توانیم  
 یک دما و زمان مشخص کنیم که آن فلز یا آلیاژ را به آنجا برسانیم و سرد کنیم. یعنی اگر تغییر شکل یا تنش  
 در فلزات مکانیکی خاصی برود، البته هیچ‌گاه بطور کامل این امر برودنی نیست شود.  
 تا همین سطح و بر این تغییر اندازه و دانه‌ها انجام می‌دهیم. بر اساس میزان تغییر شکل یا تنش می‌توانیم  
 دما و زمان را مشخص کنیم.

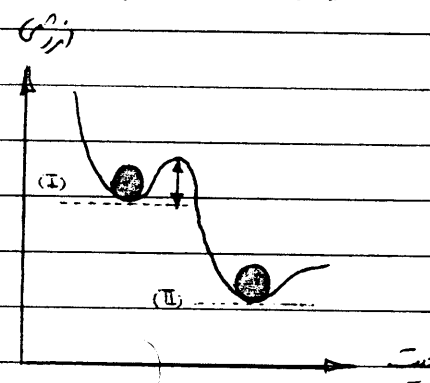
« Annealing جسم تغییر عمل یافته »

« نسبت دوران تغییر شکل با نسبت خواص فیزیکی و مکانیکی تغییر یافته »

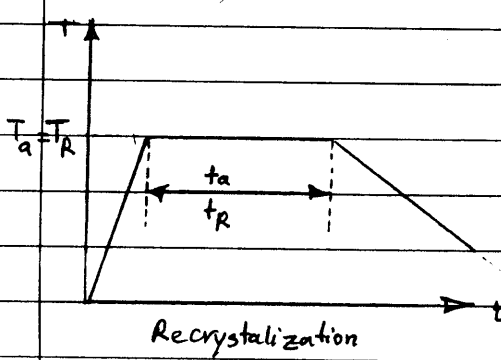
تغییر عمل یافته	افزایش استحکام افزایش تنش تسلیم ↓ لزجیاد طول کاهش toughness افزایش مقاومت الکتریکی	Annealing	کاهش استحکام کاهش تنش تسلیم افزایش toughness کاهش مقاومت الکتریکی
-----------------	--	-----------	--

درواقع annealing با اندرکات جسم عمل یافته

یعنی خواص ایجاد شده در جسم تغییر شکل یافته که در اثر افزایش انرژی در جسم (ذخیره انرژی) دوران بوجود آمده با آن عمل کرده می شود. یعنی وقتی anneal می کنیم در جهت کاهش انرژی یا باقی متبادل نمی، حرکت می کنیم یعنی وقتی anneal می کنیم به سمت انرژی می رویم



با انرژی آن کاهش یابد چون خود جسم به انرژی بالاتری قرار داده باید مقداری انرژی به آن بد جسم چون برای شروع Process یک انرژی activation لازم است. مثلا انرژی لازم برای حرکت در جهت راست جسم که با درجات تغییر شکل یافته (حالت II) در یک متبادل نمی قرار گرفته که موقع انرژی آن نسبت به حالت وقتی می خواهیم به حالت متبادل کنیم با انرژی بالاتر یعنی حالت (I) جسم باید انرژی خود انرژی غیر کنیم و این همان زمانی است که باید به جسم بدیم

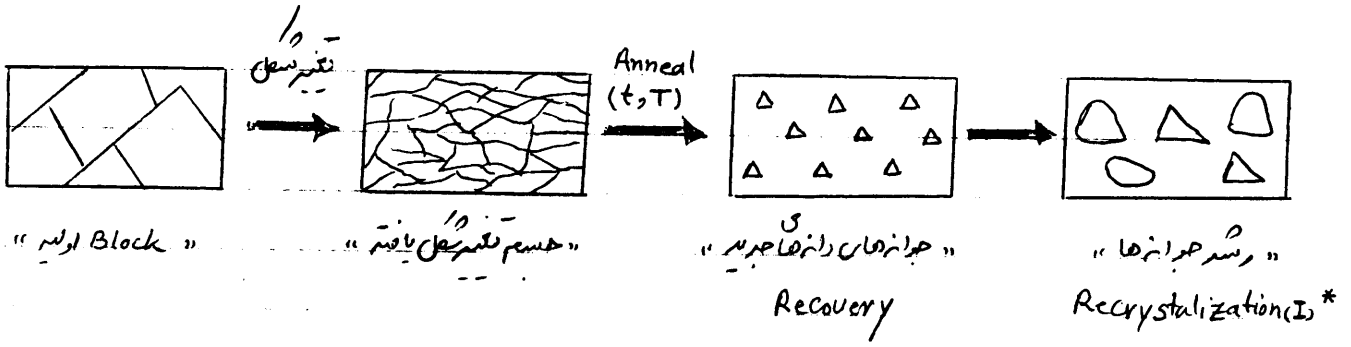


من لغویا در Annealing تنش انرژی activation شروع process است انرژی این انرژی جسم قدری عین انرژی انرژی که از آن که در annealing به جسم عمل می شود داریم برای برطرف کردن خواص مکانیکی از عین انرژی Recrystallize (استند در جسم)

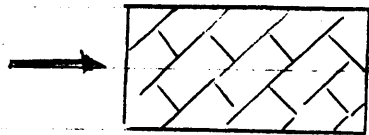
انرژی جسم این عملیات را تغییرت ساختار و تغییر در Block از یک جسم و خواص فیزیکی و مکانیکی در نظر می آوریم این جسم را تغییر عمل یافته می گویند در اثر این تغییر شکل در نتیجه نام جامی ها افزایش می یابد و با نسبت تغییرت تغییرات مکانیکی و خواص فیزیکی می آید که در این جسم استحکام و تنش تسلیم و مقاومت الکتریکی بالا رفته و خواص دیگر انرژی انرژی جسم به خواص فیزیکی برود و با انرژی زمان (annealing) انتظار داریم این جسم بدیم

s.a.m





\* ( مراحل در رشد جوانه ها " و هم رسیدن جوانه ها و تشکیل دانه‌های جدید " به Recrystallization (II) می‌گویند )



هم رسیدن جوانه‌های جدید و تشکیل دانه‌های جدید "   
 \* Recrystallization (II)

اولین اندازگی از آن‌ها این است که یک سری از هسته‌های  
 حاد که کوچک جدید در این سیستم بوجود می‌آید در واقع  
 جوانه‌های دانه‌ها می‌باشد که در هر دو طرف آن  
 از نظر عبور و در سطح یا بیشتر تر از آن است

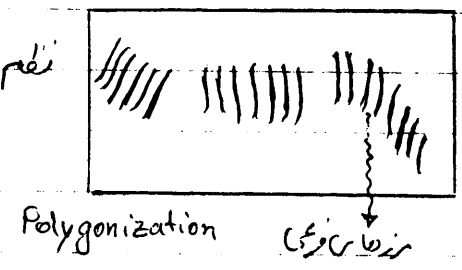
این جوانه‌ها در جاهای موجود می‌باشند که در آنجا  
 نیروی کشش دانه‌ها در جهت حرکت می‌باشد. یعنی هر چه  
 در جهت رشد جوانه‌ها است. در اینجا جوانه‌ها می‌توانند  
 کمتر می‌شوند. در واقع مناطق با دانسته‌های کوچکتر  
 رشد نهایی تشکیل دانه‌های جدید است یعنی در واقع هم  
 به بعد از رسیدن این دانه‌ها به یکدیگر و در واقع است  
 یعنی تعداد تغییر شکل به شبکه جوانه‌ها وجود می‌آید  
 و در واقع است

تولید کننده اندازه دانه‌ها می‌باشد که در واقع است  
 دانه‌ها در جهت جوانه‌ها می‌باشند و هر چه تعداد جوانه‌ها  
 تعداد جوانه‌ها هم بیشتر می‌شود و در واقع است  
 جوانه‌ها بیشتر تشکیل می‌شوند و در واقع است  
 اندازه دانه‌ها هم بیشتر می‌شود و در واقع است  
 جوانه‌ها بیشتر و دانه‌ها در جهت جوانه‌ها می‌باشند  
 annealing می‌گویند یعنی در این شرایط است که  
 باشد دانه‌ها در جهت جوانه‌ها می‌باشند

در این process می‌تواند برای دانه‌ها یک ورق دانه‌ها  
 خوردن کنیم بعد anneal کنیم و دانه‌های بزرگتر  
 متناهی برای رسیدن دانه‌های جدید یک تغییر شکل  
 یا دانه‌های جدید می‌شود که برای شروع این process  
 یک تغییر شکل اولیه لازم است



دارند. لذا Al با دان بندگی بهتر خواهد گشت متفاوتی با Al با دان بندگی میرونی دارد.  
 حال بودی که کنیم که قبل از رسیدن به  $\sigma_c$  چه اتفاقی افتد. قبل از رسیدن به  $\sigma_c$  هیچ تغییری در دان بندگی موجود  
 نی آید. در حالی که نام جایی وجود دارد (جدید داریم تغییر شکل پلاستیکی در هم)  
 وقتی این سی قطری به جوی فرسودگی چون ایجاد شود (یعنی  $\sigma_c$  برسیم) در این صورت با اثر دما و زمان  
 نام جایی های آرایش خاصی می آیند که در تعادل گشتار باشند. یعنی آرایش خاصی می آیند که تنش های بین  
 خودشان به حذف گشتند. یعنی بصورت مرزهای فرعی دوری بمانند.

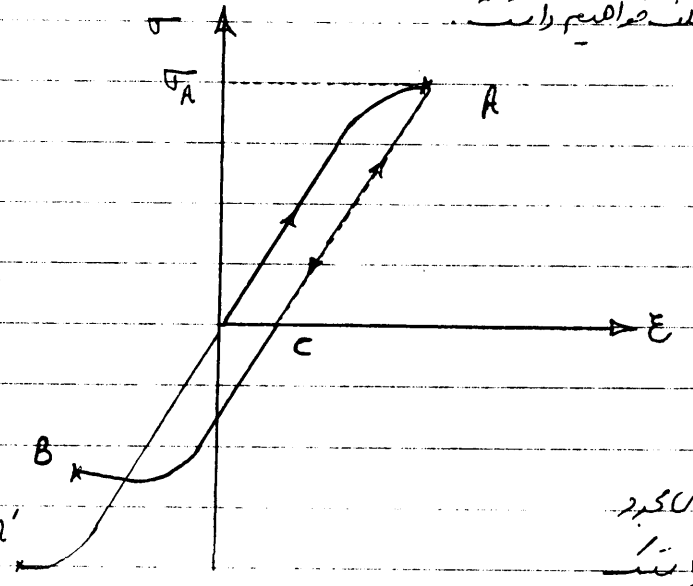


این نام جایی ها آرایش خاصی بخورد می آیند که همان مرز فرعی را بوجود می آورند  
 و نیروی گشتاری بین خود را Min می کنند. این  
 Polygonization می گویند. یعنی نام جایی ها به اصطلاح گشتار  
 در می آید که انرژی را کاهش دهند. یعنی وقتی ما نظام قرار می گیرند

یک کاهش انرژی داریم. یعنی یک تعادل پیدا می داریم. این اثر دما و زمان بود این سیستم با دان بندگی نام جایی با  
 Polygonization است. (البته یعنی است اولگر این دما و زمان اندکی دان بندگی نام جایی کاهش یابد اما در هر صورت  
 دان بندگی نام جایی این جسم با اثر دما و زمان است) بنابراین قبل از  $\sigma_c$  جسم Polygonize می شود و بعد از  
 آن Recrystallize

"Bauschinger Effect" اثر بوشنجر

این اثر مربوط است به واکنش جهت تغییر شکل پلاستیکی. نحوه تغییر شکل پلاستیکی جهت اعمال نیرو دارد.  
 میزان تغییر شکل پلاستیکی جهت تنش  $\sigma_c$  جهت اعمال تنش دارد. یعنی این اثری خواهد بود ما  
 اگر در جهت فشار مختلف تنش اعمال کنیم، تنش های مختلف خواهیم داشت



تنش تنش کرنش را در نظر می گیریم، تنش های  
 تنش، تنش های فشاری هستند  
 اگر یک جسم را تغییر شکل دهیم یعنی آن تنش  
 وارد کنیم و در آنجا تغییر شکل A برسیم  
 حال تنش را حذف کنیم یک کرنش داریم  
 و تغییر شکل پلاستیکی  
 حالا اگر همین جسم را مجدداً تحت تنش قرار دهیم  
 اینبار تنش کمتر است نقطه A خواهد بود. یعنی در باره اولی کرد  
 تنش تسلیم ما نقطه A خواهد بود (می دانیم تغییر شکل پلاستیکی  
 باعث تغییر تنش تسلیم می شود)

حالا اگر همین جسم تحت کشش قرار دهیم، بلکه آن روکت فشار قرار دهیم، از نظر نیروی اثر هم می توان تنش ها  
 را در نظر بگیریم تنش تسلیم فشار، وقتی همان نقطه A' یعنی A خواهد بود. یعنی تغییر شکل پلاستیکی

بود که کسی با فشار و غیره مواجه شود یعنی تغییر در وضعیت روانی انسان که همراه با آن در پس خود  
 حالا اگر این جسم را در حالت استراحت کسی قرار می‌دهیم بعد از آن در یک حالت استراحت قرار می‌دهیم  
 بعد از آن که جسم را در وقت نشستن قرار می‌دهیم در این حالت کسی تسلیم می‌ماند و همراه خود  
 در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود  
 یعنی وقتی حالت استراحت نبود و در این حالت کسی تسلیم می‌ماند و همراه خود  
 در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود  
 در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود

دلیل این پدیده وجود تنش باقی مانده است (Residual stress)

وقتی جسم را در وقت نشستن قرار می‌دهیم نام‌های آن‌ها شروع به حرکت می‌کنند و در این زمان  
 نام‌های آن‌ها در این حالت شروع به حرکت می‌کنند و در این زمان  
 Frank-Road از تنش تسلیم به عنوان حالتی که در این زمان شروع به حرکت می‌کنند و در این زمان  
 نام‌های آن‌ها در این حالت شروع به حرکت می‌کنند و در این زمان  
 در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود  
 در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود

نام‌های آن‌ها در این حالت شروع به حرکت می‌کنند و در این زمان  
 در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود

در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود  
 در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود

در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود  
 در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود

در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود  
 در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود

در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود  
 در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود

در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود  
 در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود

در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود  
 در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود

در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود  
 در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود

در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود  
 در این حالت کسی که در وقت نشستن تسلیم می‌ماند و همراه خود

s.a.m

بلکه این برکت هم به معنای از دید طول و تغییر شکل یا کشیدگی است. در واقع در این حالت نام چایی ها با تنش کششی شروع به حرکت میکنند تا تغییر شکل یا کشیدگی را بوجود آورند. یعنی تنش های بسیار کمتری که کشیدگی را در جهت اعمال تنش بوجود می آورند. جسم بر بستر تسلیم شود و حرکت نام چایی را در جهت اعمال تنش بوجود می آورند. یعنی تنش های بسیار کمتری که چایی ها را از حالت کشش با ما می کشند، در جهت تنش ما هستند بنابراین:

$$\sigma_e = \sigma_{ap} + \sigma_r$$

تنش بحرانی در این حالت مجموع تنش اعمال شده (applied str) است و تنش پسماند (Residual str). یعنی تنش پسماند که

من ندانم نام چایی ها از دور حرکت کنند. یعنی تنش اعمال شده با سرعت تنش بحرانی در واقع می کشد.

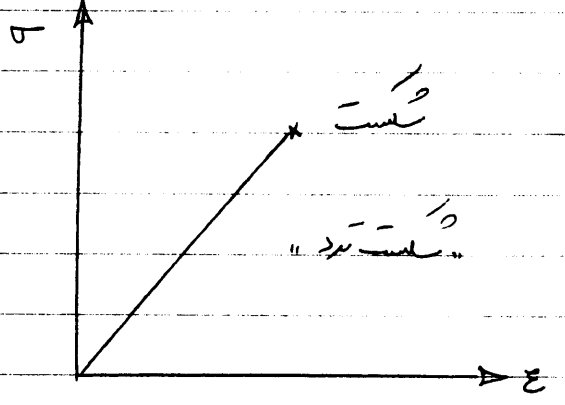
نه اینکه نام چایی ها بخراشد. حالت اول بر روی برکت نام چایی به حالت اولی در این جا مفهوم ندارد. بلکه نام چایی قبل از کشیدگی حرکت می کرد و حالا در یک جهت دیگر حرکت می کند. (اینکه هم می توانیم نام چایی در جهت کشش

حرکت می کند نه در جهت کشش در همان اولی و منظورمان نسبت به نظریه جهت در حالت غیر از جهت اولی) تنش پسماند نام چایی کشیده در جهت تنش اعمالی حرکت کند. یعنی تنش پسماند اثر نام چایی می توانست

نام چایی در حرکت دهد، آن را حرکت می دهد تا اینکه برکت را از تنش کشش و وقتی برکت را از کشش نام کشیده در جهت پسماند می تواند نام چایی در جهت دهد. یعنی یک تنش نام چایی با اعمال کنیم نام چایی در جهت کشش حرکت کند.

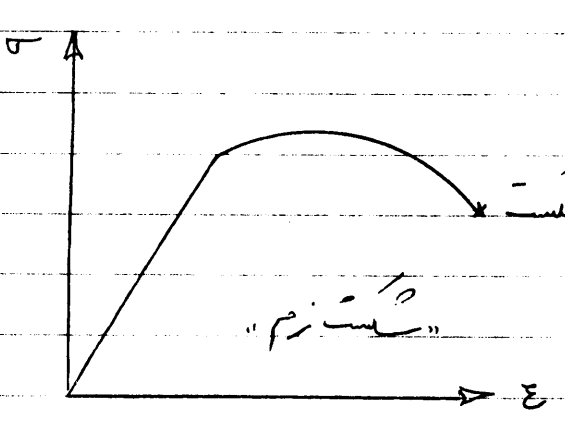
### "مقدورایی بر سلبت"

وقتی منحنی تنش برش را در نظر بگیریم، در یک تنش جسم ما می کشند و جسم تغییر شکل می دهد و کشش را در سلبت می توانیم این سلبت را تقسیم بندی کنیم. از قبل از سلبت جسم تغییر شکل می دهد و کشش آن "سلبت نرم" می گویند.



از قبل از سلبت جسم هیچ تغییر شکل یا کشیدگی نداشته است. آن "سلبت ترد" می گویند.

در سلبت نرم چون تغییر شکل با کشش داریم، و کشش قابل برگشت است. یعنی جسم در یک حالتی می کشد و وقتی



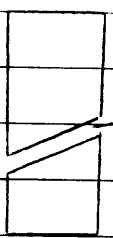
در کشش می کشد و تغییر شکل با کشش داریم، و کشش قابل برگشت است. یعنی جسم در یک حالتی می کشد و وقتی

نه ای کشیدگی و کشش می کشند. اما در سلبت ترد، تغییر شکل ظاهر می شود و چون در کشش ترد، آن کشش است. بنابراین یک سلبت

نام چایی است می تواند بسیار خطرناک و فاجعه آفرین باشد چون قابل برگشت نیست. به همین

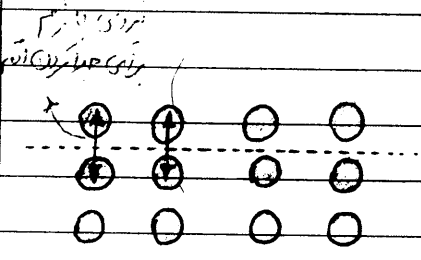
علت ریسک سلبت ترد خیلی کارمنده است.

فصل ۱۰ - خواص مکانیکی مواد  
 در این فصل به بررسی خواص مکانیکی مواد پرداخته می‌شود. این خواص عبارتند از: استحکام، چقرمگی، سختی، تغییر شکل و ...  
 در این فصل به بررسی خواص مکانیکی مواد پرداخته می‌شود. این خواص عبارتند از: استحکام، چقرمگی، سختی، تغییر شکل و ...



۱۰  
 سطح مقطع  
 ۱۰  
 سطح مقطع

۱۰  
 سطح مقطع  
 ۱۰  
 سطح مقطع  
 ۱۰  
 سطح مقطع



۱۰  
 نیروی جاذبه  
 ۱۰  
 نیروی دافعه

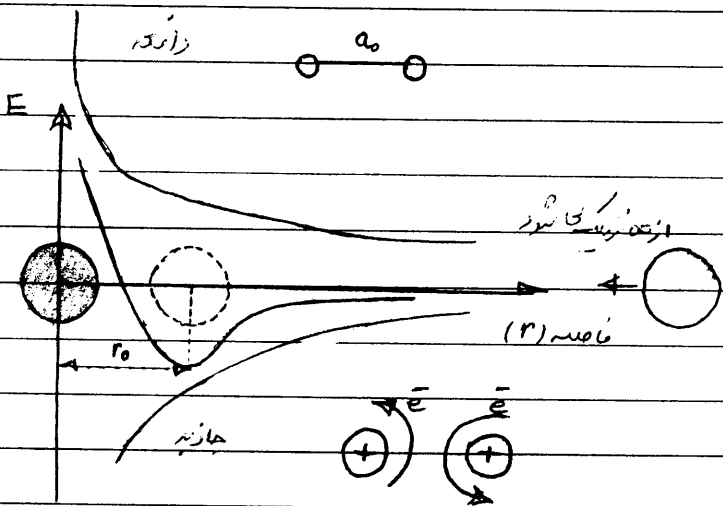
۱۰  
 نیروی جاذبه  
 ۱۰  
 نیروی دافعه  
 ۱۰  
 نیروی جاذبه  
 ۱۰  
 نیروی دافعه

۱۴, ۹, ۸

« خاصیت چقرمگی »

« سختی ترد »

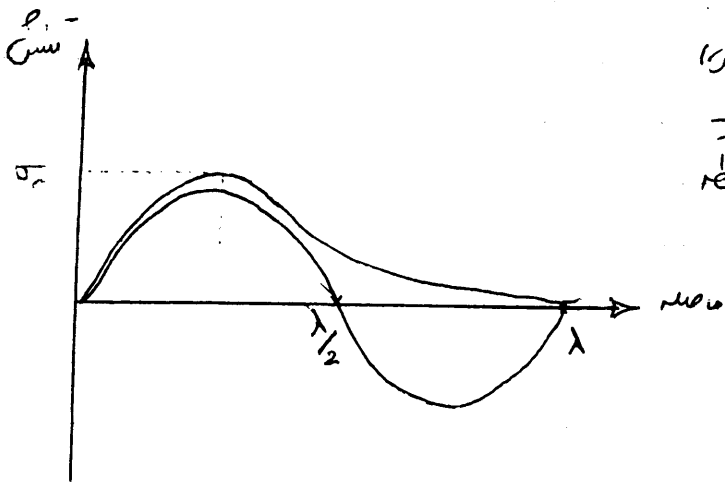
(Brittle Fracture)



s.a.m

۱۰  
 تنش  
 ۱۰  
 تنش  
 ۱۰  
 تنش  
 ۱۰  
 تنش

دقیقه یک با ولتژ متغیّر داریم (a). می دانیم که با فاصله اتم ها در بلور بیشتر فاصله است،  
 بلکه محل متعادلی رسیدن نیروها در آن متعادلی است. اگر مسافتی را در نظر بگیریم که فقط شامل دو اتم است و نور در  
 آن در میانه است. این دو اتم را می بینیم به ریاضی اتم ها را می بینیم. به این صورت عمل می کنیم یک اتم را  
 در مبدأ و نظر می کنیم و اتم دیگر را از آن فاصله می نهانیم. آن نزدیک می کنیم. در این سیستم هر اتم هم با شیب دارد  
 و با ارتفاع. وقتی به هم نزدیک شوند یک نیروی جاذبه بین آن دو اتم با نیروی دافعه وجود دارد و یک نیروی  
 دافعه بین دو اتم و نیروی دافعه. نیروی جاذبه و دافعه را به صورت شیب رسم می کنیم. مجموع این دو نیروی  
 جاذبه و دافعه در یک فاصله ۲ از یک Min می گذرد. جایی که مجموع این دو نیروی Min است یعنی نیروی بین دو اتم صفر  
 است. بنابراین a در یک بلور به این روش تعیین می شود، یعنی جایی که این اتم ها در هیچ نیروی هم وارد نمی کنند



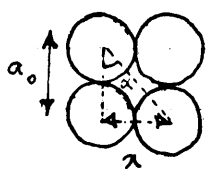
جایی که تنش برای جاذبه و دافعه رسم می کنیم. اینها نیرو (نیرو)  
 تر است فاصله رسم می کنیم. می بینیم که حدی که تنش نزدیک  
 Max می نزدیک به است یعنی هر چه دور تر تنش متناظر با این نقطه  
 در sigma\_c می داریم، یعنی Max تنش که باید به دو اتم  
 و در کنیم تا از هم جدا شوند.  
 در این جا فرض می کنیم که این تنش یا نیروی هم وجود دارد  
 یک نیروی متساوی است. یعنی قسمت اول این تنش  
 بخشی از یک تابع سینوسی است. اگر فاصله را a بگیریم  
 می توانیم نویسیم:  
 Sin و با همان برابر هم (چون همان مرحله است):  
 تغییرات sigma نسبت به فاصله می توانیم به دست آوریم.

$$\sigma = \sigma_c \sin \frac{2\pi x}{\lambda}$$

$$\sigma = \sigma_c \frac{2\pi x}{\lambda}$$

$$\frac{d\sigma}{dx} = \frac{2\pi\sigma_c}{\lambda}$$

$$\begin{cases} \sigma = E \epsilon \\ \epsilon = \frac{x}{a_0} \end{cases}$$



$$\sigma = E \frac{x}{a_0} \Rightarrow \frac{d\sigma}{dx} = \frac{E}{a_0}$$

$$\frac{2\pi\sigma_c}{\lambda} = \frac{E}{a_0}$$

$$\begin{cases} \lambda = a_0 \\ \sigma_c = \frac{E}{2\pi} \end{cases} \quad \begin{cases} \lambda = 2a_0 \\ \sigma_c = \frac{E}{\pi} \end{cases}$$

از طرف دیگر در آن استیک هستیم یعنی  $\sigma = E \epsilon$  است

از طرف دیگر می توانیم فرض کنیم  $\epsilon = \frac{x}{a_0}$  است.

$$\tan \alpha = \frac{x}{a_0}$$

چون اگر یک اتم را از زاویه phi phi x شود

از طرف دیگر می توانیم lambda را به حساب a حساب کنیم  
 می توانیم  $\lambda = a_0$  یا  $\lambda = 2a_0$





ی خواصیم طارو حذف کنیم:

$$b = \sqrt{a\phi}$$

ضریب  $(1 + 2\sqrt{\frac{a}{\phi}})$  فاکتور تراکم نسبی شوند

$$\sigma_L = \sigma_a \left(1 + \frac{2a}{\sqrt{a\phi}}\right) = \sigma_a \left(1 + 2\sqrt{\frac{a}{\phi}}\right)$$

$$\sigma_c = \sigma_a \left(1 + 2\sqrt{\frac{a}{\phi}}\right)$$

یعنی اینم وقتی یک عضو یکنسخت در دایره یک جسم وجود دارد در امتداد قطر بزرگ آن تنش اجمالی در یک فاکتور ضرب می شود.

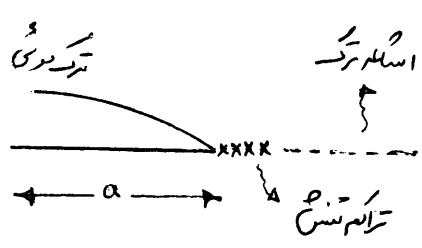
$$\sigma_L > \sigma_a$$

در لحظه شکست در نظر به این صورت تغییر می کند: چون در لحظه شکست تنش ما اجمالی می کنیم همان تنش

$$\sigma_c = \sigma_a$$

$$\sigma_c = \sigma_F \left(1 + 2\sqrt{\frac{a}{\phi}}\right)$$

لحظه شکست ضریب ما فاکتور تراکم نسبی، مقدارش بزرگ می شود، امری که تنش اجمالی ضرب شود همان تنش  $\sigma_c$  را برای ما ایجاد خواهد کرد (تنش چندین تئوری)



چون چرا بدون جسم یعنی در نظر نمی گیریم؟ زیرا درون جسم ترک قاس می شود و وجود دارد در این ترک ها می توانیم همان سطح را بدون جسم دارند. یعنی این ترک می توانیم  $a$  در نظر بگیریم. در این حالت وقتی تنش اجمالی می کنیم در امتداد ترک موثر تراکم نسبی

وجود دارد و وقتی تراکم نسبی ایجاد شد ترک شروع می کند، اما عمیق شدن آن در جسم می کنند. همانطور که در تغییر شکل با استیک، نام جامی ها تغییر شکل (دکتر) را آسان می کردند، در شکست هم ترک ها شکست را آسان می کنند.

$$\sigma_c = \sigma_F \left(1 + 2\sqrt{\frac{a}{\phi}}\right)$$

در لحظه وجود مجدد در نظر می گیریم و ترک ما یک ترک موثر باشد: چون  $\phi$  برای ترک موثر خیلی کوچک است،  $\frac{a}{\phi}$  عدد خیلی بزرگی

$$\sigma_c = \sigma_F \left(2\sqrt{\frac{a}{\phi}}\right)$$

می شود و می توانیم از عدد 1 هم حذف نظر کنیم. بنابراین: بین دو طرفه تنش شکست با  $a$  (طول ترک) و  $\phi$  (شیع اجمالی) استهسان ترک بدست می آید.

$$\sigma_F = \sigma_c \times \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\phi}{a}}$$

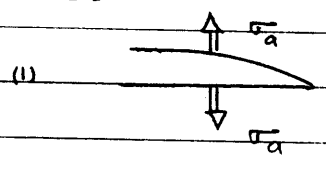
- اگر  $\phi$  کاهش پیدا کند،  $\sigma_F$  کاهش می یابد (جسم زودتر می شکند)
- اگر  $a$  افزایش پیدا کند،  $\sigma_F$  کاهش می یابد (جسم زودتر می شکند)

یعنی اینم هر چه ترک بیشتر باشد (شیع اجمالی) حجم زودتر می شکند و هر چه طول ترک بزرگتر باشد جسم زودتر می شکند. پس ترک ها بزرگ تر قدرت بیشتری دارند و تراکم نسبی درون ها بیشتر است. مثلا اگر ترک ها ایجاد شده در سطح در نظر می گیریم با کوچکترین نیروی ترک ها است عمیق می کنند و حرکت می کنند. منظور از استقامت ترک حد است که در سطح است. یعنی وقتی ترک است عمیق می کنند، حد است که در سطح از دست می دهند. مثلا در سطح اگر ترک است عمیق می کنند نهایتا شکسته می شوند.

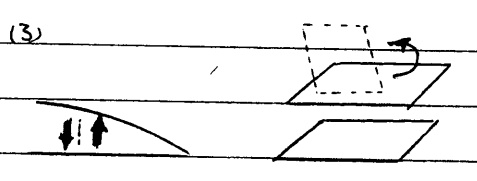
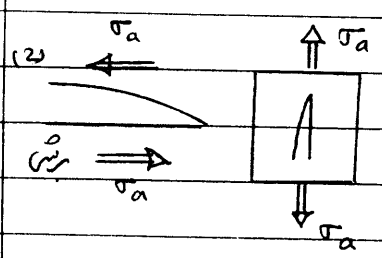
(1) یک  $a$  و شیع اجمالی

مادامه که بیضی را در نظر بگیریم و سپس با دو جهت عمود بر قطر بیضی (یعنی اعمال بر دو نیم دایره) عمل کنیم  
 اما در دو جهت عمود بر قطر بیضی در جهات مختلف (یعنی با دو جهت عمود بر قطر بیضی) عمل کنیم  
 این سه حالت می توانیم در نظر بگیریم:

1- حالت اعمال تنش عمود بر طول ترک باشد در این حالت امر ترک را فاصله بین دو سطح جدا شده در نظر بگیریم و سپس  
 در این حالت تنش اعمال می شود و در هر دو جهت عمود بر طول ترک عمل می کند



2- تنش اعمال می کنیم در جهت طول ترک  
 تنش برش است در این حالت در سطح جدا شده  
 با این تنش ظاهر افق روی هم می آید در این حالت  
 هم تنش اعمال می شود



3- تنش برش در جهت عمود بر جهت اعمال شود  
 این تنش در فاصله در سطح روغنست هم می آید  
 در این حالت هم تنش اعمال می شود

در هر سه حالت تنش اعمال می شود اما ظاهر افق در این حالت عمود بر جهت اعمال تنش است و در این حالت  
 در جهت عمود بر جهت اعمال تنش ظاهر افق در جهت عمود بر جهت اعمال تنش ظاهر می شود  
 در این حالت هم تنش اعمال می شود و در جهت عمود بر جهت اعمال تنش ظاهر می شود  
 در این حالت هم تنش اعمال می شود و در جهت عمود بر جهت اعمال تنش ظاهر می شود

"تنش های خارجی می توانند تنش ها را  
 منطبق بر جهت تنش در بیضی است و یا تنش غیر بر جهت

(1) دما (T):

درجه های آنرا با این رابطه می توانیم محاسبه کرد

(2) وجود تغییرات

درجه های تغییرات درجه های آنرا با این رابطه می توانیم محاسبه کرد

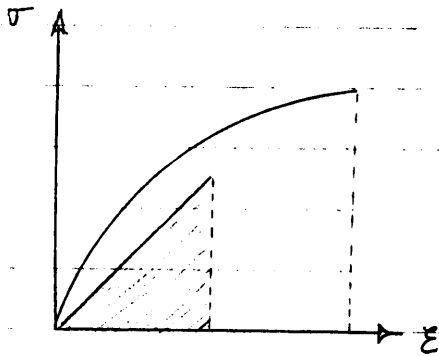
(3) سرعت اعمال تنش (سرعت بارگذاری)

درجه های سرعت اعمال تنش  $\frac{d\sigma}{dt}$  می توانیم با این رابطه محاسبه کنیم  
 درجه های سرعت اعمال تنش  $\frac{d\sigma}{dt}$  می توانیم با این رابطه محاسبه کنیم

s.a.m

وقتی دماغ با لایه بر روی یک صفحه لوله‌های جراحی به سستی منتهی می‌شود و این صفحه لوله‌های جراحی به لوله‌های تنفسی اینها نیز می‌شود  
 اگر جسم ما کاملاً تیز نباشد و در آن یک ترک وجود داشته باشد، در نتیجه احتمال تنفس در آنها نیز ترک است. تراکم تنفسی بوجود  
 می‌آید و این تراکم تنفسی باعث بوجود آمدن یک تغییر شکل پلاستیکی در آن منطقه می‌شود. وقتی منطقه تغییر شکل  
 یافته بوجود می‌آید خود سگانه حرکت کرده و ترک جویته می‌کنند. حالا وقتی دماغ با این است، تغییر شکل پلاستیکی بوجود  
 نمی‌آید و هنوز تردی حفظ می‌شود. اما وقتی دماغ با لایه جراحی به تغییر شکل پلاستیکی کشیده می‌شود و منطقه  
 تغییر شکل یافته جویته می‌کنند و حرکت ترک و اسلایس آن شکل می‌گیرد.

«انرژی شکست»



انرژی ع-ک لایه‌های نرم سطح جراحی در این منطقه مشابه  
 با این انرژی است که در خلال شکست یک ماده صرف شده  
 البته تمام این انرژی خوب جسم نمی‌شود و در شکست ترد بخش زیادی  
 در این انرژی صرفه جسم دور می‌آید و در شکست بخش  
 زیادی از آن بصورت انرژی تغییر شکل یافته است.

در حقیقت انرژی شکست بیشتر باشد، آن جسم چقرمتر است  
 در اینها نیز نوعی جسم نرم‌تر است بلکه می‌توانیم جسم چقرمتر است (toughness) در مقابل  
 تردی (Brittleness) مقایسه کرد. این دو ویژگی انرژی که با هم جسم ترد است و چقرمتر است با هم جسم  
 چقرمتر است. پس می‌توانیم جسمها را بر حسب میزان انرژی ای که برای شکست آن صرف می‌شود، بر حسب  
 طبقه بندی کنیم.

۱) جسم در ارتباط با نحوه شکست:

۱) جسم کاملاً ترد:

این جسم toughness خیلی کمی دارند و هیچ تغییر شکل پلاستیکی قبل از شکست بدون هیچ‌گونه تغییر  
 یا این جسم معروف است که در آن‌ها مفهومی که برای معنی ندارد و یا اینکه انرژی در آن‌ها وجود داشته باشد  
 نمی‌توانند حرکت کنند. این مواد مثل شیشه یا اغلب سرامیک‌هاست.

۲) جسم نیمه ترد:

میزان تغییر شکل پلاستیکی قبل از شکست در آن‌ها زیاد است. در این اجسام آثارهای وجود دارد ولی ترک  
 آن‌ها کم است مانند اجسام B.C.C

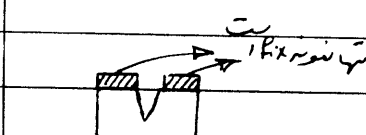
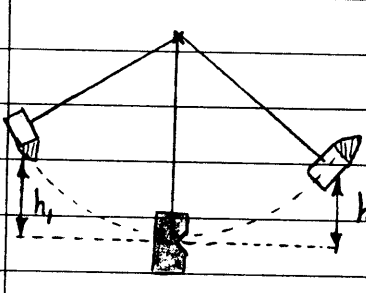
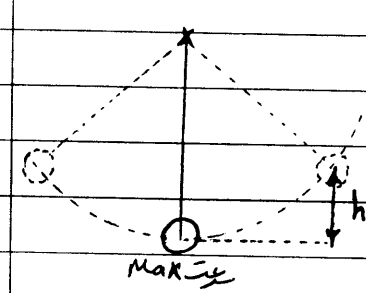
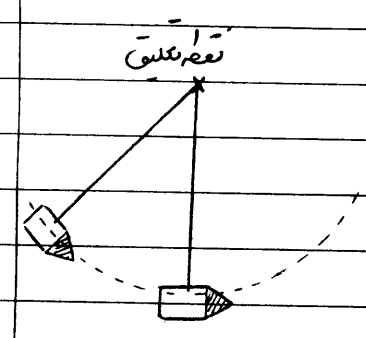
۳) جسم چقرمتر:

میزان تغییر شکل پلاستیکی قبل از شکست در آن‌ها خوب است و ترک‌های زیادی در آن‌ها زیاد است مثل  
 F.C.C ها.

می‌بینیم که طبقه بندی ما در اینجا بر حسب میزان تغییر شکل پلاستیکی است. در تغییر شکل پلاستیکی لوله‌های جراحی  
 زخمیه می‌شود و با این طبقه بندی ما را می‌توانیم انرژی است. وقتی جسم تغییر شکل پلاستیکی زیادی دارد

در آن انرژیک زیادی ذخیره شود نسبت به جسمی که در آن انرژیک ذخیره شده است. و نسبت به آن انرژیک که در آن انرژیک ذخیره شده است. و در هر دو حالت، انرژیک کل سیستم در هر دو حالت برابر است. و در هر دو حالت، انرژیک کل سیستم برابر است. و در هر دو حالت، انرژیک کل سیستم برابر است.

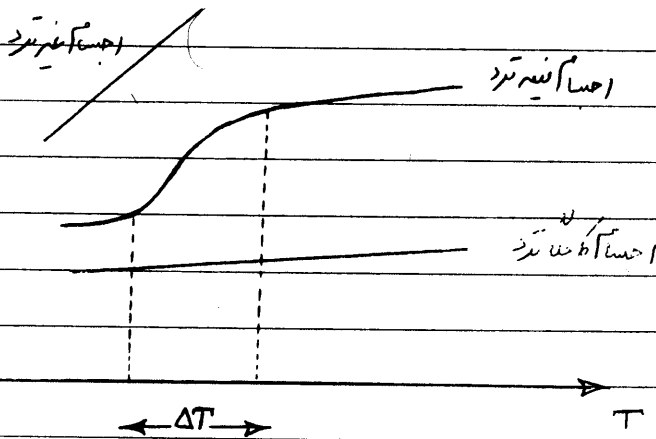
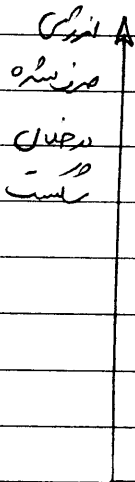
"انرژی جنبه"  
 انرژی جنبه در جرمی مادی بسیار مهم است. در سن انرژی جنبه و این انرژی جنبه است که باعث می شود جسمی در حرکت باشد. انرژی جنبه در هر دو حالت برابر است. و در هر دو حالت، انرژی جنبه کل سیستم برابر است. و در هر دو حالت، انرژی جنبه کل سیستم برابر است.



s.a.m

به آزناسیون درخت نیست و در هم شکسته و حسی با لایه و در همان طایفه (از هم آزناسیون درخت نیست)  
 مقدار  $mg(h-h_0)$  میزان انرژی بلور شکست می تواند باشد. این یک آزناسیون ساده است و چون قسم بسیار  
 دارد این مقدار انرژی یا toughness نیست ولی معیار برای اندازه گیری شکست است که می تواند برای مقایسه  
 کاربرد دارد.

انرژی شکنی رسم کنیم که انرژی صرف شده در خلال شکست را در صلب در ما نشان دهد برای  
 اجسام آرنی ترد و نیمه ترد و غیر ترد این کار را انجام دهیم (این را با هم می رسمیم):



(بطور مثال شفت استیک)  
 جسم کاملاً ترد و آرنی  
 کمی ندارد. با آزناسیون  
 در آن انرژی آن آرنی  
 می آید (نه ضرورتاً خفای)  
 اجسام غیر ترد مثل FCC  
 آرنی با آن می دارند در ما  
 هم انرژی آن ها را با آرنی  
 می برد یعنی متفاوت است  
 با تغییر دهنده در ما

با آن تغییر یافته و قدرت تغییر شکل می دهد. یعنی با آرنی در ما toughness آن ها آرنی می آید.

اما اجسام نیمه ترد رفتار غیر عادی دارند. در ما با این toughness کمی دارند و در ما با این toughness کمی دارند  
 وقتی در ما با این است که صورت تردی شکسته و وقتی در ما با این شکسته می شود  $\Delta T$  با انرژی رسم صورت  
 نرم می شکسته. یعنی شکسته می شود و در ما این مواد از تردی به نرمی می آید.

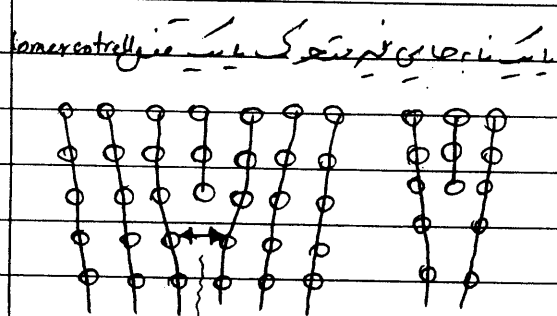
این محدوده در ما را در ما انتقال (Transition Temperature) می گویند. یعنی انتقال از تردی به غیر تردی.  
 برای اجسام نیمه ترد این در ما انتقال خیلی مهم است. بطوریکه در بعضی آرنی که ای صورت ترد شکسته  
 با آن جسمی موافق با رسم کردن ممکن است فاصله آرنی شود. یعنی ظاهر اوقات است این مسئله تغییر  
 می شود که در ما  $\sqrt{\frac{E}{\sigma}}$  و اندازه  $a$  و Detect می کنند (در صافی که خیلی مهم است)  
 یعنی قطعه دقیقاً شکسته شود که ابعاد  $\sqrt{\frac{E}{\sigma}}$  هاست. یعنی ابعاد از آن بزرگتر در ما با این سیستم  
 با آن در ما شکسته می شود. اما در وقتاً با این که ابعاد  $\sqrt{\frac{E}{\sigma}}$  است صورت تردی شکسته می شود غیر ترد  
 از صورت تردی شکسته می شود. اما اگر صورت نرم شکسته می شود با این سیستم نیاز به وقت ندارد. چون  
 ظاهر قطعه شکسته می دهد که تا در ما شکسته می آید. بنابراین در ما اوقات انتقال خیلی مهم است و در  
 از آزناسیون ضرب (Sharpening) به راحتی در ما می آید. کانی است که در ما شکسته می شود و در ما شکسته  
 در جگه شکسته می شود. این آزناسیون در ما می آید. شیب هم در ما است. در جگه آزناسیون ضرب  
 است

s.a.m

اصناف های مختلف از نظر شکل و نحوه

اصناف فولاد به سه قسمت تقسیم کردیم: اجسام ترد، نیمه ترد و غیر ترد.  
 فولاد اصلی سفت و در ترکه های موئی داشت عمر آن بالاست. در اجسام فولاد ترد منحنی تنش  
 کششی غیر صاف است و بعد از بار عمل ترکه های موئی، خروارها و جدا - ها که می توانند تنش  
 سفت باشند یعنی سفت تره های موئی هم می توانند سفت باشند. در این اجسام  
 چون تغییر شکل پلاستیک نداریم، در آن ترکه صورت می گیرد و در جسم سریع می کشند  
 در اجسام نیمه ترد در صورت بار ترکه های موئی می کشند و جدا می کشند، اما اولاً: اما در ترکه  
 میزان تغییر شکل جسم دارد چون در حالت این اجسام مقدار تغییر شکل می دهند  
 و چون ترکه موئی در نظر داریم در این آن منطقه تغییر شکل یافته وجود دارد  
 برای این ترکه تنش وجود دارد و جدا می کشند و در این منطقه تغییر شکل پلاستیک  
 است و در ترکه کشند این بدین معنی toughness نزدیک است یعنی در تغییر شکل پلاستیک  
 در ترکه سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت  
 تره های موئی وجود داشته باشد تغییر شکل پلاستیک در ترکه های موئی در این سفت تره های موئی  
 در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت  
 تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی  
 در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت  
 تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی

۱ ۱۱۱۱۱۱۱



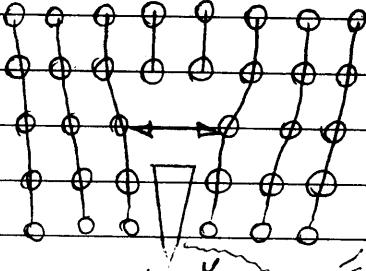
در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت  
 تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی  
 در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت  
 تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی  
 در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت  
 تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی  
 در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت  
 تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی در این سفت تره های موئی

نمای کلی بیشتر از اجسام ترد

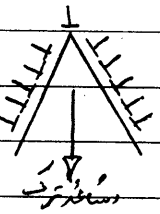
از اجسام فولاد به سه قسمت تقسیم کردیم (موازی بر سر نوشت)

s.a.m

تغییرات یک نیم لایه (ضامی) فاصله آنها در بالا سطح لغزش است  
 کمتر از حالت عادی است و در زیر سطح لغزش فاصله آنها کمی بیشتر  
 و زیاد می شود. این یعنی فاصله در لایه در سطح لغزش کمی بیشتر  
 از حالت عادی است. حال اگر سطح ناچ پای ارتفاع شوند خط موازی با سطح لغزش  
 در لایه با هم ترک شوند و فصل در هر دو به دو دو گانه می شود. این با  
 در لایه در سطح 2b است. در این صورت در لغزش فاصله سطح لغزش  
 با هم بیشتر می شود و ترک آنها جدا می شوند. در واقع در سطح لغزش  
 می خواهد که لایه هم با هم بمانند و وقتی ترک به لایه تنگی شروع می شود  
 تا این که در لغزش ترک در ارتفاع لغزش می شود و در واقع اینها با هم  
 می آید. این جدا می تواند در لغزش یک لایه با هم *laminar control*

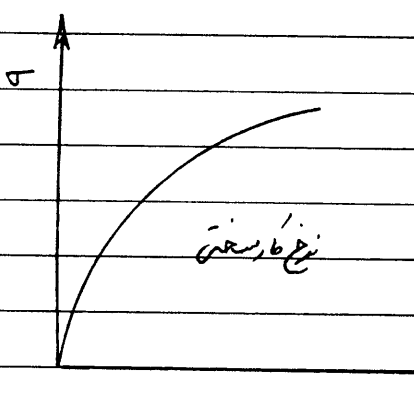


جدول 2b - جداول 2b



به لغزش در وقت حسی را می گویند (در تمام جسم ترک نمی آید و در آن نقطه  
 نقطه ای است که یکی از نقاط نرم ها و یا حتی آن ها است و آنجا در آنجا شکست می آید  
 تمایل در مورد لغزش طول ترک است و ترک حرکت کردیم. هر چه طول ترک بیشتر شود ترک  
 در آنجا ترک بیشتر می شود و در نهایت حرکت ترک آنجا می شود  
 اما می توان گفت که حرکت ترک در افزایش طول آن با هم می آید است  
 یعنی ترک طولی افزایش می یابد و در هر دو طرف می آید و در آنجا  
 آن افزایش می یابد. اما طول ترک در آنجا می آید  
 که ترک ناپدید می شود و در آنجا می آید و در آنجا می آید و در آنجا می آید  
 لغزش در هر دو طرف می آید و در آنجا می آید و در آنجا می آید  
 اجسام غیر متحرک

در این اجسام غیر متحرک در این اجسام غیر متحرک و در این اجسام غیر متحرک  
 این اجسام ترک و ترک تنگی در آن فاصله ها در آنجا می آید  
 اگر چه در هر دو طرف می آید و در آنجا می آید و در آنجا می آید  
 هر چه جسم غیر متحرک می آید و در آنجا می آید و در آنجا می آید  
 در آنجا می آید و در آنجا می آید و در آنجا می آید  
 تنگی هم لغزش در آنجا می آید و در آنجا می آید و در آنجا می آید  
 لغزش می آید و در آنجا می آید و در آنجا می آید و در آنجا می آید  
 تنگی با هم می آید و در آنجا می آید و در آنجا می آید و در آنجا می آید  
 در آنجا می آید و در آنجا می آید و در آنجا می آید و در آنجا می آید



نوع پارسی  
 Rate  
 آنجا می آید و در آنجا می آید و در آنجا می آید و در آنجا می آید

s.a.m



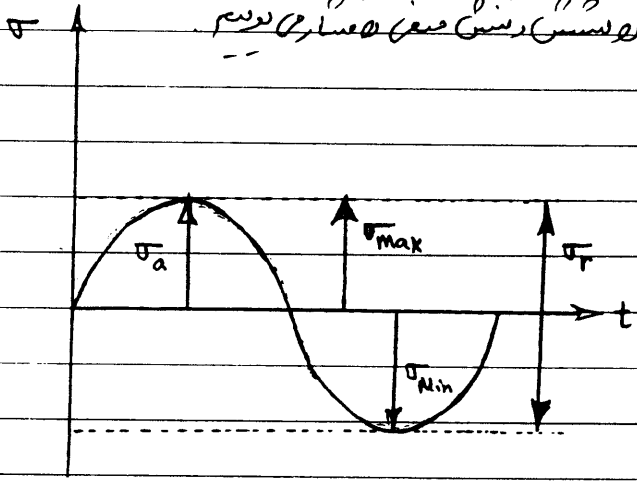


۵  
 ۴  
 اگر فرض کنیم که در یک طرف از این مورد که فرض می‌کنیم و در طرف دیگر آن را فرض می‌کنیم و در این صورت  
 خواهد بود. بنابراین فرض می‌کنیم که در هر دو طرف این حالت را فرض می‌کنیم و در هر دو طرف  
 و می‌توانیم فرض کنیم که در هر دو طرف این حالت را فرض می‌کنیم و در هر دو طرف  
 و می‌توانیم فرض کنیم که در هر دو طرف این حالت را فرض می‌کنیم و در هر دو طرف  
 و می‌توانیم فرض کنیم که در هر دو طرف این حالت را فرض می‌کنیم و در هر دو طرف

" Fatigue "

(خشکی فلزات)

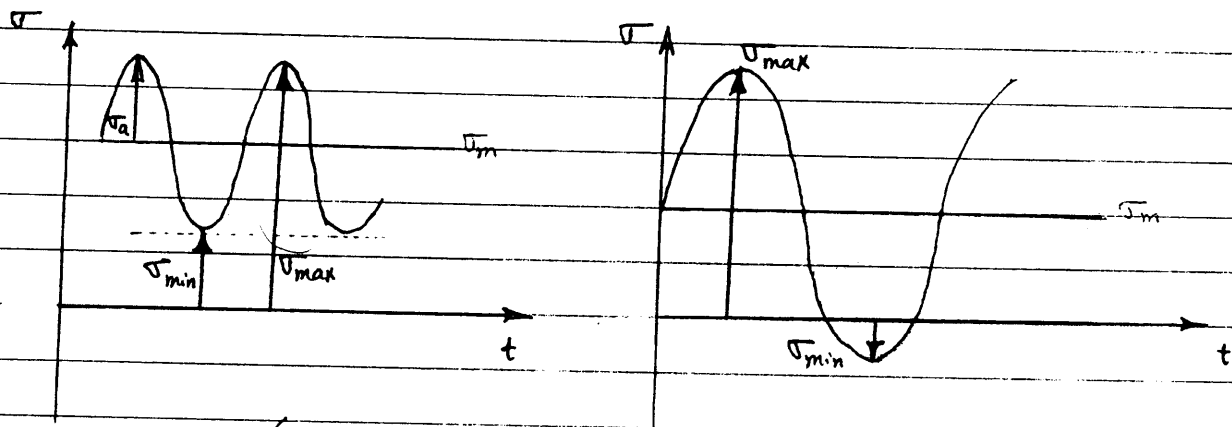
اصولاً وقتی جسمی تحت تأثیر تنش‌های متغایر قرار می‌گیرد هر چه این تنش‌های متغایر کمتر از تنش‌های  
 تسلیم جسم باشند هر چه زمان جسم در این تنش‌ها بماند کمتر است و هر چه کمتر است جسم کمتر  
 نوع تسلیم و شکست بدتر خواهد بود. تنش بدتر ضعیف‌تر است تا جایی که تسلیم فلز را به تنهایی  
 اعمال می‌شود. این تسلیم ضعیف‌تر است به میزان تنش و فرکانس نوسان است و در واقع تسلیم کمتر می‌شود  
 بیشتر تنش‌های منتهی به شکست در این تنش‌ها اتفاق می‌افتد و هر چه کمتر است تسلیم فلز کمتر می‌شود  
 به تنش‌ها و اعمال تنش‌ها منتهی به شکست در این تنش‌ها اتفاق می‌افتد و هر چه کمتر است تسلیم فلز کمتر می‌شود  
 می‌تواند ضعیف‌تر شود و در این تنش‌ها اتفاق می‌افتد و هر چه کمتر است تسلیم فلز کمتر می‌شود  
 می‌تواند ضعیف‌تر شود و در این تنش‌ها اتفاق می‌افتد و هر چه کمتر است تسلیم فلز کمتر می‌شود  
 می‌تواند ضعیف‌تر شود و در این تنش‌ها اتفاق می‌افتد و هر چه کمتر است تسلیم فلز کمتر می‌شود



$\sigma_a$  : Alternative  
 $\sigma_{max}$  : Max  
 $\sigma_{min}$  : Min  
 $\sigma_r = \sigma_{max} - \sigma_{min}$  = Ranged stress  
 $\sigma_m = \frac{\sigma_{max} + \sigma_{min}}{2}$

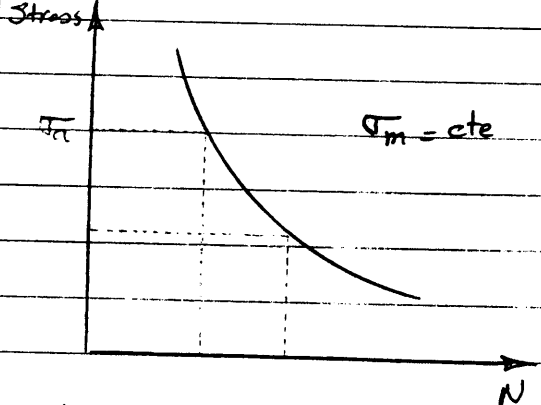
در این حالت  $\sigma_m$  همواره  $\sigma_a$  و  $\sigma_{max}$  می‌تواند یکی نباشد. این ماده در این حالت بدتر از حالت دیگر می‌تواند  
 در هر دو طرف این حالت را فرض می‌کنیم و در هر دو طرف  
 تنش‌های منتهی به شکست در این تنش‌ها اتفاق می‌افتد و هر چه کمتر است تسلیم فلز کمتر می‌شود  
 به تنش‌ها و اعمال تنش‌ها منتهی به شکست در این تنش‌ها اتفاق می‌افتد و هر چه کمتر است تسلیم فلز کمتر می‌شود  
 می‌تواند ضعیف‌تر شود و در این تنش‌ها اتفاق می‌افتد و هر چه کمتر است تسلیم فلز کمتر می‌شود  
 می‌تواند ضعیف‌تر شود و در این تنش‌ها اتفاق می‌افتد و هر چه کمتر است تسلیم فلز کمتر می‌شود

s.a.m



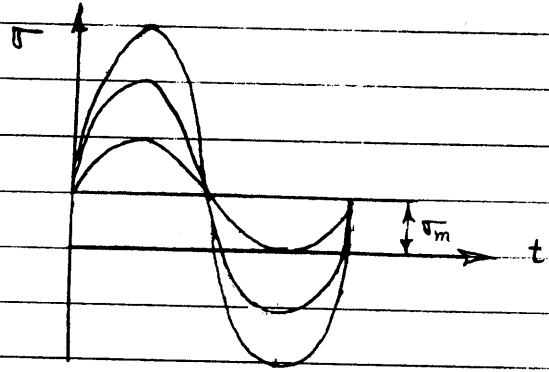
این دو شکل حالت میرای داشته باشند یعنی در دو ضرب میرایی آن تغییر می کند و سیکل از آن به سیکل بعدی  
 است و می توانیم بگوییم که این دو شکل از آن به سیکل بعدی و سیکل بعدی به سیکل بعدی  
 است و می توانیم بگوییم که این دو شکل از آن به سیکل بعدی و سیکل بعدی به سیکل بعدی

این دو شکل از آن به سیکل بعدی و سیکل بعدی به سیکل بعدی است و می توانیم بگوییم که این دو شکل  
 از آن به سیکل بعدی و سیکل بعدی به سیکل بعدی است و می توانیم بگوییم که این دو شکل

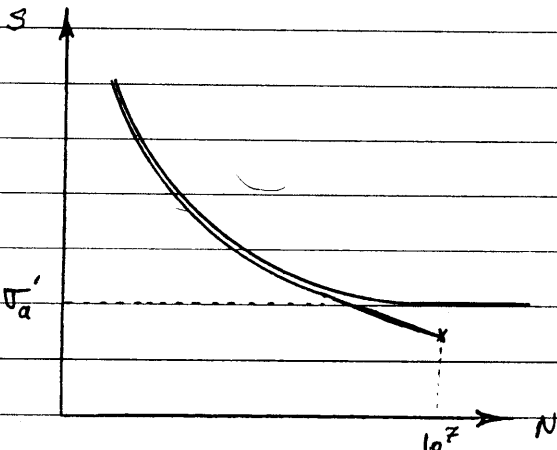


این دو شکل از آن به سیکل بعدی و سیکل بعدی به سیکل بعدی است و می توانیم بگوییم که این دو شکل  
 از آن به سیکل بعدی و سیکل بعدی به سیکل بعدی است و می توانیم بگوییم که این دو شکل

این دو شکل از آن به سیکل بعدی و سیکل بعدی به سیکل بعدی است و می توانیم بگوییم که این دو شکل  
 از آن به سیکل بعدی و سیکل بعدی به سیکل بعدی است و می توانیم بگوییم که این دو شکل



s.a.m

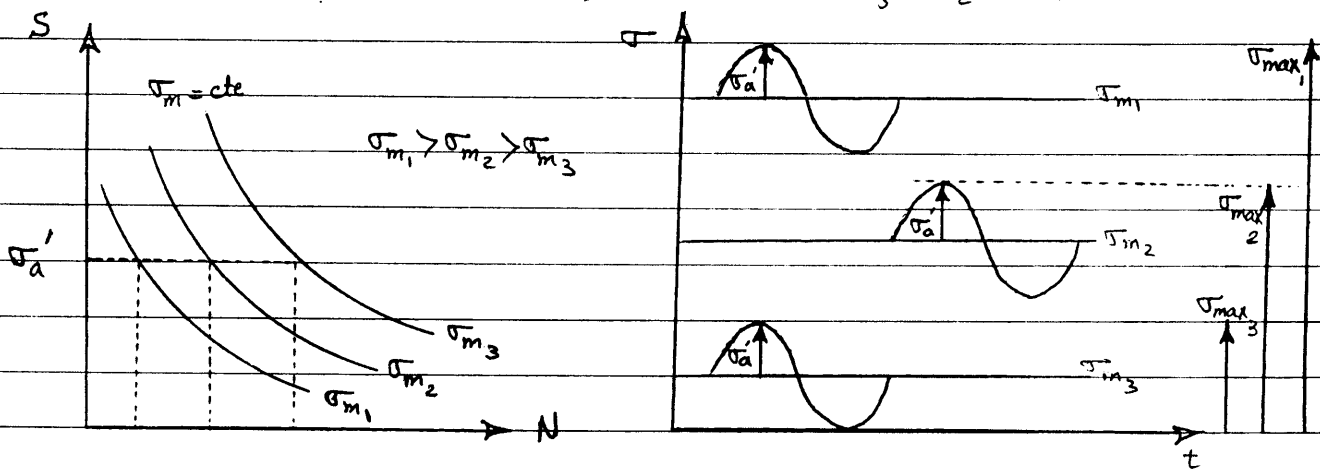


در چرخه از رفتار و تغییر تنش alternative کم می شود  
 منحنی آن ها مولفه  $N$  می شود. اگر منحنی  
 حالتی را در دست بگیریم باید این  $\sigma_a$  عرضش را کنیم  
 در واقع عرضش مقدار تنش alternative است  
 که اگر میزان تنش در آن کمتر باشد عرضش کم می شود  
 می شود. یعنی هر چه  $\sigma_a$  کمتر باشد عرضش بیشتر می شود  
 نسبت به چرخه  $N$  که در آن  $\sigma_a$  بیشتر باشد عرضش کمتر می شود  
 غیر از این در این حالت  $\sigma_a$  کمتر باشد عرضش بیشتر می شود  
 مثلا  $10^7$  یا  $10^8$  اگر  $\sigma_a$  کمتر باشد می توانیم  $10^7$  یا  $10^8$  تنش  
 را تحمل کنیم. این امر یک امر قراردادی است و می توانیم این را در چرخه  $N$  قرار دهیم  
 هر چه  $\sigma_a$  کمتر باشد  $N$  بیشتر می شود.  
 در این جا ما منحنی  $S-N$  را برای  $\sigma_a$  مشخص می کنیم یعنی آن  $S$  است و می توانیم آن را تغییر دهیم  
 $\sigma_m$  در هر دو منحنی  $S-N$  نشان دهیم

۱۴، ۹، ۲۷

«حکیم بیستم»

۱۴، ۹، ۲۷ در هر دو منحنی  $S-N$  را برای  $\sigma_a$  مشخص می کنیم یعنی آن  $S$  است و می توانیم آن را تغییر دهیم  
 $\sigma_m$  در هر دو منحنی  $S-N$  نشان دهیم

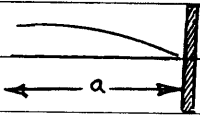


در این جا ما منحنی  $S-N$  را برای  $\sigma_a$  مشخص می کنیم یعنی آن  $S$  است و می توانیم آن را تغییر دهیم  
 $\sigma_m$  در هر دو منحنی  $S-N$  نشان دهیم

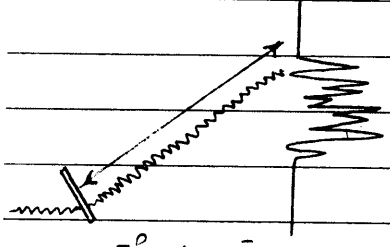
s.a.m



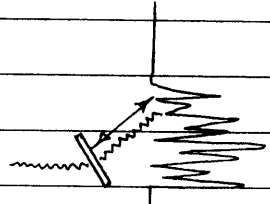
بود. چون ناصبانی باید اول ایجاد شود و بعد جرمی بر آن قرار گیرد و در این صورت حرکت خود را می‌تواند نشان دهد. اگر ناصبانی را از سطح ناصبانه برداریم و در آنجا جرمی قرار دهیم حرکت خود را نشان می‌دهد.



در اندازه دانه‌ها. وقتی یک تریک را جواهر از فرزندانه بگذرد، چون فرزندانه ناصبانه است حرکت متوقف می‌شود و در ابتدا، یعنی تریک ناصبانی را به هم می‌زنند و حرکت خود را نشان می‌دهد. اگر ناصبانی را از سطح ناصبانه برداریم و در آنجا جرمی قرار دهیم حرکت خود را نشان می‌دهد.



اما اگر دانه‌ها هم تریک باشند اولین حرکت وقتی تریک به فرزندانه ناصبانه بگذرد و طی کره چون دانه‌ها می‌زنند یعنی هر وقت که فرزندانه به فرزندانه برخورد کند تریک حرکت خود را نشان می‌دهد و در هر دو طرف تریک حرکت خود را نشان می‌دهد. اگر ناصبانی را از سطح ناصبانه برداریم و در آنجا جرمی قرار دهیم حرکت خود را نشان می‌دهد.



تریک را هم از فرزندانه برداریم و در آنجا جرمی قرار دهیم حرکت خود را نشان می‌دهد. اگر ناصبانی را از سطح ناصبانه برداریم و در آنجا جرمی قرار دهیم حرکت خود را نشان می‌دهد.

نقص در جرمی از تریک‌ها را می‌توانیم با هم مقایسه کنیم و می‌توانیم در آن‌ها تغییراتی ایجاد کنیم.

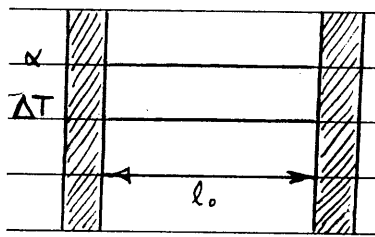
«جسم حرارتی»

جسم معلق است و با تغییر دما تغییر طول می‌دهد. وقتی دما تغییر می‌کند، تفاوت تغییرات دما در دانه‌ها تفاوت خواهد بود. مثلاً وقتی یک قطعه آهن را در دیواره جرمی قرار دهیم و طول اولیه آن  $l_0$  است.

$$l_1 = l_0 (1 + \alpha \Delta T)$$

$$\epsilon = \frac{l_1 - l_0}{l_0} = \alpha \Delta T$$

$$\sigma = E \alpha \Delta T$$



با افزایش دما طول این قطعه زیاد می‌شود. اگر تغییرات دما  $\Delta T$  و تغییر دما  $\alpha$  و تغییر دما  $\Delta T$  در طول تغییر می‌کند و طول تغییر می‌کند. روابط تغییرات دما در  $\Delta T$  تریک  $E \alpha \Delta T$  است و در آن وارد می‌شود. اگر دما در جهت عکس هم

s.a.m









وقتی که از فرسایش می‌گوئیم تغییر در طول و در عرض است یعنی تغییر در سطح است اما در طول تغییر کرده‌ها می‌تواند

تغییر در عرض یعنی تغییر در عرض و در طول یعنی تغییر در طول و در عرض یعنی تغییر در سطح است اما در طول تغییر کرده‌ها می‌تواند

تغییر در سطح یعنی تغییر در سطح و در طول یعنی تغییر در طول و در عرض یعنی تغییر در سطح است اما در طول تغییر کرده‌ها می‌تواند

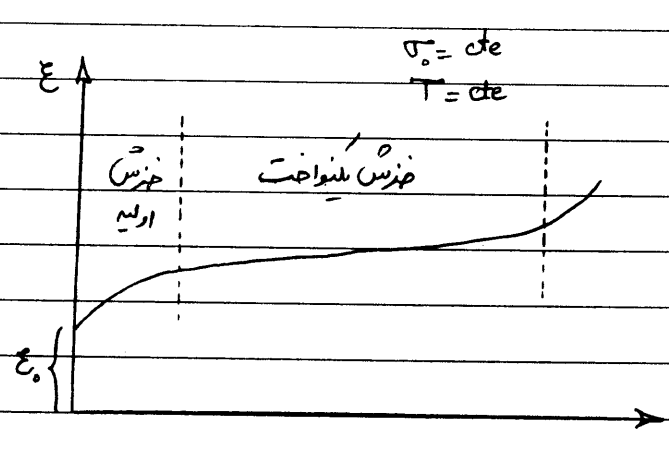
در منطقه (I) که در سطح تغییر یافته است یعنی آنچه نفوذ در آن را تغییر یافته است

در منطقه (II) که در سطح تغییر یافته است یعنی آنچه نفوذ در آن را تغییر یافته است

تغییر در سطح یعنی تغییر در سطح و در طول یعنی تغییر در طول و در عرض یعنی تغییر در سطح است اما در طول تغییر کرده‌ها می‌تواند

۸۴، ۸۵، ۸۶

"جایگاه نسبت و لیم"

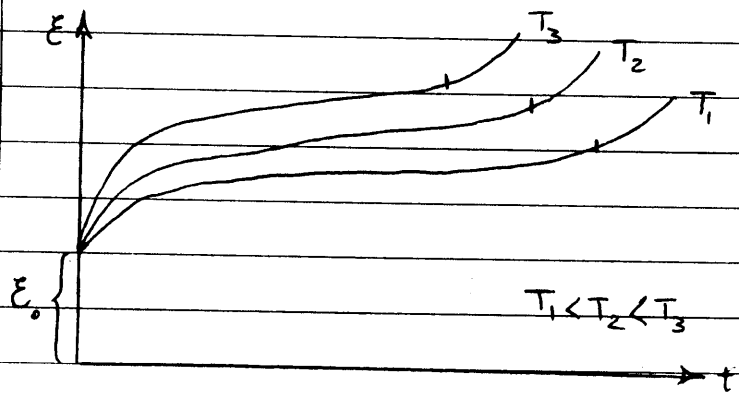


تغییر در سطح یعنی تغییر در سطح و در طول یعنی تغییر در طول و در عرض یعنی تغییر در سطح است اما در طول تغییر کرده‌ها می‌تواند

تغییر در سطح یعنی تغییر در سطح و در طول یعنی تغییر در طول و در عرض یعنی تغییر در سطح است اما در طول تغییر کرده‌ها می‌تواند

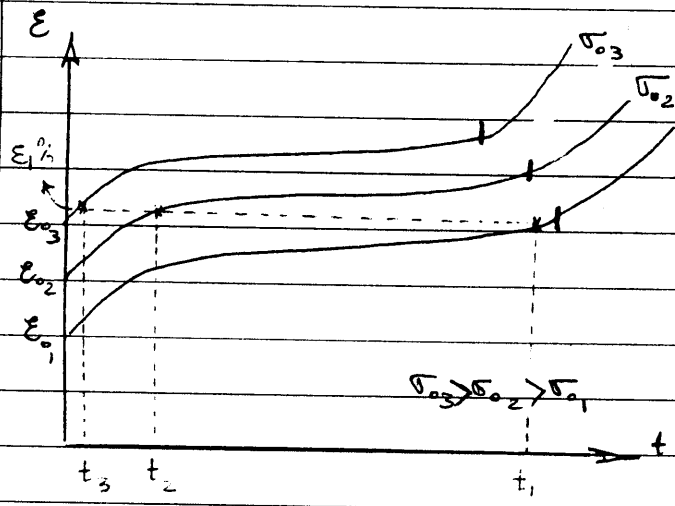
"این نسبت اولیه (I) در دامنه‌های مختلف فرسایش"

s.a.m



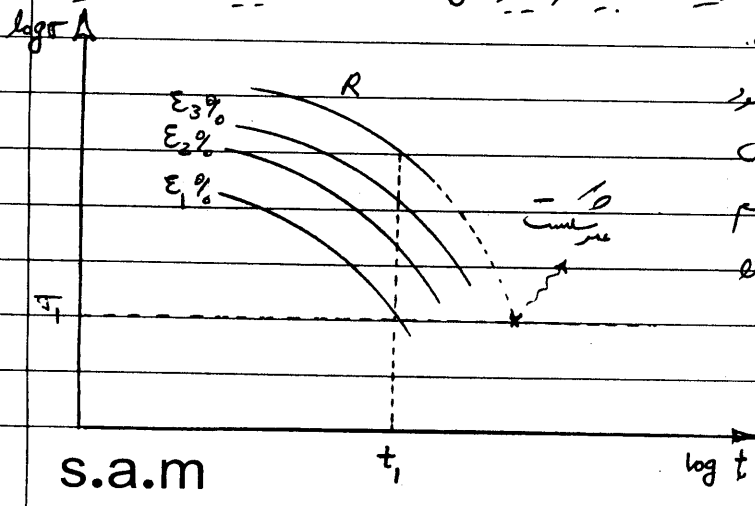
استدلال تغییر دما در سیم کشی است  
 از منحنی کرنش با دماهای مختلف رسم سیم به نفعی تعادل  
 هر دمای سردتر در دماهای سردتر  
 هر دمای گرمتر در دماهای گرمتر  
 در این است یعنی طول سیم و قطعه با افزایش دما کوتاهتر می شود

در صورت کشش منطقه III منطقه طول سیم  
 تغییر است این اثر کشش در این منطقه و سرد است  
 در دماهای سردتر در دماهای سردتر و در دماهای گرمتر در دماهای گرمتر  
 در این منوال کرنش سیم است



اگر کشش اولیه (σ0) روی منحنی کرنش  
 اگر کشش اولیه متفاوت در نظر بگیریم  
 برای هر یک یک سطح خواص و است  
 بنابراین سطح تفاوت خواص بود  
 با رسم هر دینیم به تغییر کشش اولیه بر روی  
 منطقه II اثر کشش دارد یعنی هر چه  
 کشش اولیه بیشتر باشد منطقه III کوچکتر  
 و عمر قطعه کمتر است

کشش کرنش در همه اجسام هم در این وقت و مکانی داریم که در دماهای بالا هر چه دما بالاتر است کرنش  
 با سیم در عرض مواد ایمان هم است که یک قطعه از یک ماده به سیم تغییر شکل ندهد سیم کشی با دماهای سردتر



تعمیر و با هر یک تغییر شکل این نظام سیم است  
 اگر تغییر شکل بیشتر از ۳٪ بود با این نظام عرض شود  
 یعنی در هر یک از اجسام مهم است در این سیم  
 منحنی رسم می کشیم  $\log A$  بر حسب  $\log t$  رسم  
 می کشیم که کشش اولیه است. هر خواص عمر قطعه در  
 این کشش اولیه فاصله شده به سمت آوریم منحنی  
 عمر قطعه را می مانعاً سیم کشی قطعه نیست

