



دانشگاه صنعتی اصفهان

مرکز اطلاعات مدارک علمی ایران  
تهیه مدارک

دانشکده مهندسی مکانیک

پایان نامه دوره کارشناسی ارشد

"گرایش طراحی جامدات"

مسیرهای تنش اصلی در اجسام

زیر نظر:

دکتر محمود همامی

توسط:

فرزاد آریانا

اردیبهشت ۱۳۷۰

۱۹۹۵۲

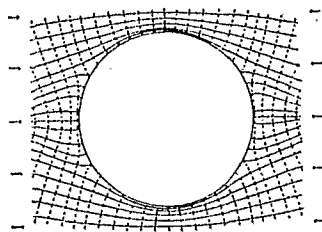
" بسم الله الرحمن الرحيم "

پایان نامه آقای فرزاد آریانا درجسه مورخ ۲۴/۲/۷۰ کمیته پایان  
نامه متشکل از اساتید ذیل مورد بررسی و تأیید قرار گرفت.

۱- آقای دکتر محمود همای ، استاد راهنمای رساله

۲- آقای دکتر حسن خادمی زاده ، استاد کمیته تخصصی

۳- آقای دکتر ابراهیم شیرانی مسئول کمیته کارشناسی ارشد دانشکده



مسیرهای تنش اصلی در اجسام

فهرست مطالب  
XXXXXXXXXXXX

صفحه	عنوان
۱	- خلاصه
۲	- مقدمه
۶	- توابع تنش ساده
۱۰	- مسائل متقارن
۱۱	- تمرکز تنش ( صفحه شامل سوراخ تحت کشش )
۱۸	- دایره موهر برای مسیرهای تنش اصلی صفحه سوراخدار
۳۶	- تئوری متغیرهای مختلط در دو بعد
۴۳	- تنشهای یکنواخت
۴۴	- ناحیه خارج سوراخ با تنشهای اصلی در بی نهایت
۴۶	- نیروهای سطحی روی ناحیه نیمه بی نهایت
۴۷	- بار خطی قائم
۴۹	- بار خطی مماسی
۵۰	- بار گسترده قائم
۵۲	- بار گسترده برشی
۵۸	- مختصات منحنی الخط
۵۹	- مختصات بیضوی
۶۰	- ناحیه نامحدود بایک حفره بیضی شکل
۶۴	- تحلیل تنش در نوك ترك
۶۶	- شكاف تحت فشار داخلی
۶۸	- بررسی مسیرهای تنش اصلی بصورت کیفی
۷۰	- مثالهایی در بررسی کیفی مسیرهای تنش اصلی
۸۲	- تئوری فتوالاستیسیتی
۸۴	- پیلا ریزاسیون

فهرست مطالب  
XXXXXXXXXXXX

<u>صفحه</u>	<u>عنوان</u>
۸۶	— انکسار
۸۸	— انکسار دو بیل
۹۶	— تنش و انکسار دو بیل
۹۹	— خلاصه و نتیجه گیری از نوارهای فتو الاستیک
۱۰۰	— آنالیز نوارهای ایزوکلینیک و رسم مسیره‌های تنش اصلی به کمک آنها
۱۰۵	— آنالیز نوارهای ایزو کروماتیک
۱۱۱	— تکنیکهای کاربردی در فتو الاستیسیته
۱۱۳	— مراتب کسری نوار
۱۱۴	— جدا سازی تنشهای اصلی
۱۱۵	— روش تابش مایل
۱۱۶	— روش تفاضل برشی
۱۱۸	— مثالهایی در تحلیل تنش با استفاده از روش فتو الاستیسیته
۱۲۰	— محاسبه تمرکز تنش از روش فتو الاستیسیته
۱۲۲	— ضمیمه
۱۲۴	— مراجع و منابع

۱

- خلاصه :

هدف از این پروژه ارائه مفاهیمی است که بابت بهره‌گیری از آنها بطور کیفی مسیرهای تنش اصلی در اجسام را حدس زده و با توجه به آنها جریان تنش مشخص گردد. بدین منظور ابتدا در حالتی که میدان تنش مشخص است بطور آنالیتیک مسیرهای تنش اصلی مشخص می‌شوند. حالتی هم که میدان تنش مشخص است ولی بطور آنالیتیک مسیرهای اصلی قابل تعیین نباشند بصورت عددی مورد بررسی قرار خواهند گرفت. در مرحله بعد بررسی خود را بصورت لوکال در آورده و اثر توزیعات تنش گوناگون بر روی مسیرهای تنش اصلی مورد توجه و بررسی قرار می‌گیرند و نهایتاً "بامعرفی اصولی ساده و روشن روش تعیین مسیرهای تنش اصلی در حالتی که بارگذاری و هندسه جسم پیچیده باشد (بدون درست داشتن میدان تنش) ارائه می‌گردد و نقاط ضعف این روش نیز مشخص می‌شود. در قسمت آخر پروژه نحوه تعیین مسیرهای تنش اصلی با استفاده از روش فتوالاستیسیته آمده است. و برای آنکه بحث فتوالاستیسیته بطور نسبتاً جامع ارائه شود نکات و مفاهیم کلی فتوالاستیسیته نیز ارائه شده است.

## بسم الله الرحمن الرحيم

## مقدمه :

ملل قدیم اثرات اعجاب آوری از معماری و ساختمان از خود بجای گذاشته اند که از آن میان بناهای رومیان و یونانیان بیشتر جلب توجه می کند . با توجه به اینکه در آن اعصار محاسبات مهندسی در طرح سازه ها تقریباً موجود نبوده است این سؤال مطرح می شود که چگونه آنان بناهای عظیم را همراه با ظرافت ( که امروزه ملحوظ داشتن آن بدون محاسبات مهندسی غیرممکن بنظر می آید ) اجرامی کرده اند . جواب این سؤال را می توان بصورت زیر تشریح نمود :

ترکیبی از نبوغ ذاتی و ایده های ریاضی - فلسفی که در اثر تجربه در ذهن یک مهندس ایجاد می گردد .

منظور از صورت فلسفی این ایده ها عمدتاً " حس زیبایی شناسی در فرم فلسفی آن است .

زیبایی با تعریف : ترکیبی از تناسب و سادگی . از دیدگاه فیزیکی یکی از قالبهای این ایده ها جریان تنش در اجسام است که نشان می دهد در چه نواحی تنش شدید تر خواهد بود .

البته بحث در مورد اینکه آیا جریان تنش ریشه آن ایده های ذهنی است و یا خیر مشکل است ولی

در هر صورت وجوه اشتراکی میان آنها برقرار است زیرا شکست اجسام عموماً " در اثر افزایش تنش در نقاط

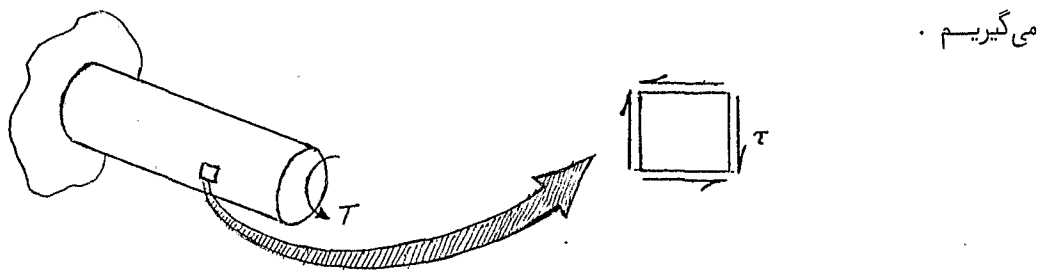
شروع شکست است که برای مواد ترد تنش قائم ( فشاری یا کششی ) و برای مواد نرم تنش برشی ملال

خواهد بود . ( صور دیگر مسائل تحلیل شکست، برای مثال افزایش دانسیته انرژی کرنشی مورد بحث ما نیست ) . برای تحلیل دقیق تر، جریان تنش را در فرم مسیرهای تنش اصلی بررسی می کنیم . مسیرهای تنش اصلی در هر نقطه جهاتی را نشان می دهند که تنش برشی در آن جهات صفر است و تنشهای قائم ماکزیمم و می نیمم خود را اختیار می نمایند . در مسائل دو بعدی جهات تنشهای اصلی از فرمول

$$tg 2\theta = \frac{2\tau_{xy}}{\sigma_x - \sigma_y}$$

بدست می آیند که در آن  $\sigma_x$  و  $\sigma_y$  مؤلفه های تنش قائم و  $\tau_{xy}$  مؤلفه تنش برشی در یک نقطه مشخص و در یک دستگاه مختصات معین کارتزین  $x$  و  $y$  می باشند . در صورتیکه میدان تنش مشخص باشد در هر نقطه جهات تنش اصلی محاسبه می گردد و از وصل این جهات به یکدیگر مسیرهای تنش اصلی حاصل می گردند، واضح است که از فرمول مذکور، در هر نقطه دو جهت عمود برهم حاصل می گردد . بنابراین مسیرهای تنش اصلی دو دسته منحنی متعامد را تشکیل می دهند .

به عنوان مثال میله ای با مقطع دایره ای یکنواخت که تحت پیچش خالص قرار گرفته باشد را در نظر



برای همان نشان داده شده در شکل حالت تنش بصورت برش خالص است .

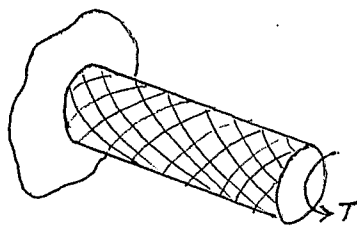


(۴)

بنابراین در هر نقطه روی شفت جهات اصلی بامحور شفت زاویه  $45^\circ$  می سازند و مسیرهای اصلی تنش شبکه‌های متعامد از هلیکس‌های  $45^\circ$  خواهند بود .

$$\operatorname{tg} 2\theta = \frac{2\tau_{xy}}{\sigma_x - \sigma_y} = \frac{\pm 2\tau}{0} = \pm \infty$$

$$\Rightarrow 2\theta = \pm \frac{\pi}{2} \Rightarrow \theta = \pm \frac{\pi}{4}$$



بطور شهودی اگر استوانه‌ای گچی را تحت پیچش قرار دهیم چون ماده ترد است و تحت تنش قائم می‌شکند، شکست بر روی یکی از هلیکس‌های مزبور اتفاق می‌افتد. آزمایش ساده تری را می‌توان بر روی سیگار انجام داد. با تعویض جهت کوپل پیچشی روی سیگار، هر دو دسته مسیرهای تنش اصلی قابل مشاهده اند (چون کاغذ تنش فشاری را تحمل نمی‌کند). با در دست داشتن میدان تنش در بعضی موارد می‌توان معادله مسیرهای تنش اصلی را بطور آنالیتیک بدست آورد. در این مورد از فرمول تانژانت نصف قوس و شیب یک منحنی در مختصات  $x$  و  $y$  استفاده می‌شود.

$$dy/dx = \operatorname{tg} \theta$$

$$\operatorname{tg} 2\theta = \frac{2 \operatorname{tg} \theta}{1 - \operatorname{tg}^2 \theta} = \frac{2(dy/dx)}{1 - (dy/dx)^2} = \frac{2 \tau_{xy}}{\sigma_x - \sigma_y}$$

از حل معادلهٔ دیفرانسیل زیر معادله مسیره‌های اصلی بدست می‌آید .

$$\frac{dy/dx}{1 - (dy/dx)^2} = \frac{\tau_{xy}}{\sigma_x - \sigma_y}$$

در مواردی که حل معادله دیفرانسیل فوق ممکن نباشد با استفاده از جهات اصلی بدست آمده

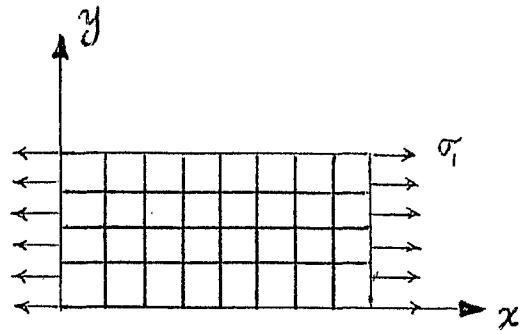
در هر نقطه و وصل آنها به یکدیگر مسیره‌های تنش اصلی بطور ترسیمی حاصل می‌شوند .

(6)

$$\sigma_x = \sigma_1$$

$$\sigma_y = 0$$

$$\tau_{xy} = 0$$



$$\operatorname{tg} 2\theta = \frac{2\tau_{xy}}{\sigma_x - \sigma_y} = \frac{2 \cdot 0}{\sigma_1 - 0} = 0$$

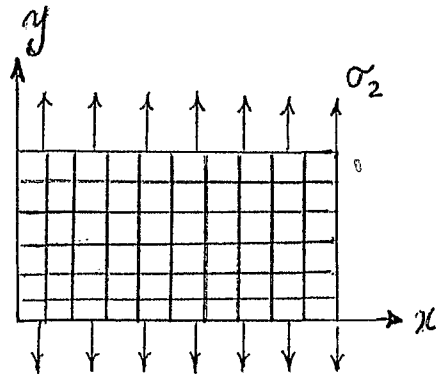
$$\implies \frac{dy}{dx} = 0 \implies y = \text{constant}$$

$$\implies \frac{dy}{dx} = \infty \implies \frac{dx}{dy} = 0 \implies x = \text{constant}$$

$$\sigma_x = 0$$

$$\sigma_y = \sigma_2$$

$$\tau_{xy} = 0$$



$$\operatorname{tg} 2\theta = \frac{2\tau_{xy}}{\sigma_x - \sigma_y} = \frac{2 \cdot 0}{0 - \sigma_2} = 0$$

$$\implies \frac{dy}{dx} = 0 \implies y = \text{constant}$$

$$\frac{dy}{dx} = \infty \implies \frac{dx}{dy} = 0 \implies x = \text{constant}$$

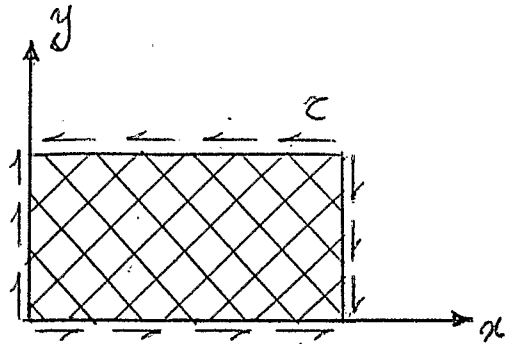
(Y)

$$\sigma_x = 0$$

$$\sigma_y = 0$$

∴

$$\tau_{xy} = \tau$$



$$\operatorname{tg} 2\theta = 2(dy/dx) / 1 - (dy/dx)^2 = \tau / 0 = \infty$$

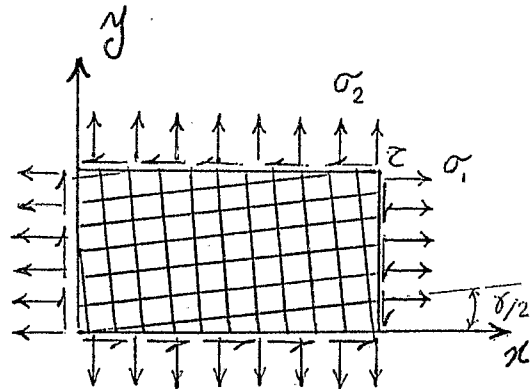
$$\implies 1 - (dy/dx)^2 / dy/dx = 0$$

$$\implies dy/dx = \pm 1 \implies y = \pm x + \text{constant}$$

$$\sigma_x = \sigma_1$$

$$\sigma_y = \sigma_2$$

$$\tau_{xy} = \tau$$



$$\operatorname{tg} 2\theta = 2\tau_{xy} / \sigma_x - \sigma_y = 2\tau / \sigma_1 - \sigma_2 = \text{constant} = \operatorname{tg} \delta$$

$$\implies 2\theta = \delta \pm k\pi$$

$$\implies \theta = \delta/2 \pm k\pi/2 \implies \theta = \delta/2$$
$$= \delta/2 + \pi/2$$

$$\delta = \operatorname{tg}^{-1} (2\tau / \sigma_1 - \sigma_2)$$

(λ)

$$\operatorname{tg} \varepsilon = 2\tau / \sigma_1 - \sigma_2 = 2(dy/dx) / (1 - (dy/dx)^2)$$

$\Rightarrow$

$$(dy/dx) / (1 - (dy/dx)^2) = 1/2c$$

$$2c = \sigma_1 - \sigma_2 / \tau \quad \Rightarrow \quad c = \sigma_1 - \sigma_2 / 2\tau$$

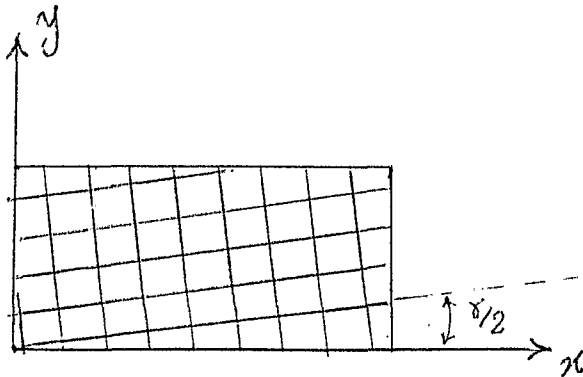
$$\Rightarrow (dy/dx)^2 + 2c(dy/dx) - 1 = 0$$

$$\Rightarrow dy/dx = -c \pm \sqrt{c^2 + 1} \Rightarrow y = (-c \pm \sqrt{c^2 + 1})X + \text{constant}$$

$$y = (-c + \sqrt{c^2 + 1})X + \text{constant}$$

$$y = (-c - \sqrt{c^2 + 1})X + \text{constant}$$

$$m \cdot m' = (-c - \sqrt{c^2 + 1})(-c + \sqrt{c^2 + 1}) = c^2 - c^2 - 1 = -1$$



(9)

$$c = 1/\operatorname{tg} \delta \implies -c + \sqrt{c^2 + 1} = -1/\operatorname{tg} \delta + \sqrt{1/\operatorname{tg}^2 \delta + 1}$$

$$= -1/\operatorname{tg} \delta + \sqrt{1 + \operatorname{tg}^2 \delta} / \operatorname{tg} \delta \implies -c + \sqrt{c^2 + 1} = -1 + 1/\cos \delta / \operatorname{tg} \delta$$

$$= -\cos \delta + 1/\cos \delta / (\sin \delta / \cos \delta) = 1 - \cos \delta / \sin \delta = 2 \sin^2(\delta/2) / (2 \sin(\delta/2) \cos(\delta/2)) \\ = \operatorname{tg} \delta / 2$$

$$\sigma_x = -\gamma x$$

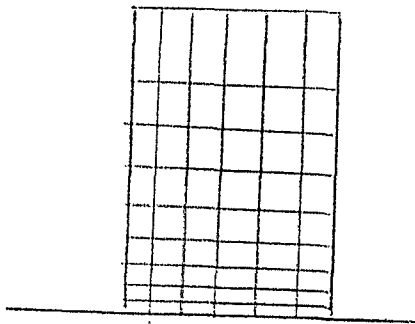
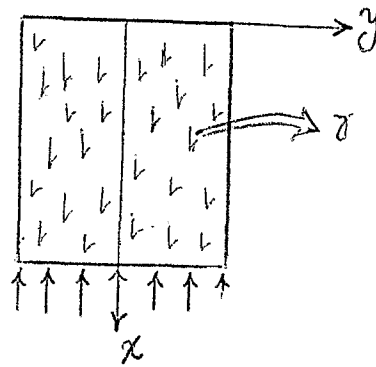
$$\sigma_y = 0$$

$$\tau_{xy} = 0$$

$$\operatorname{tg} 2\theta = 2 \operatorname{dy}/\operatorname{dx} / 1 - (\operatorname{dy}/\operatorname{dx})^2 = 0 / -\gamma x$$

$$\operatorname{dy}/\operatorname{dx} = 0 \implies y = \text{constant}$$

$$\operatorname{dy}/\operatorname{dx} = \infty \implies \operatorname{dy}/\operatorname{dx} = 0 \implies x = \text{constant}$$



مسائل متقارن

با توجه به اینکه روی محورهای تقارن هندسی و بارگذاری تنش برشی صفر است، محورهای

تقارن مذکور خود مسیرهای تنش اصلی می‌باشند.

