ب الثيرِ الرحمٰ الرحم

ایستایی ساختمان

Г

همکاران محترم و هنرجویان عزیز: پیشنهادات و نظرات خود را دربارهٔ محتوای این کتاب به نشانی تهران- صندوق پستی شمارهٔ ۴۸۷۴/۱۵ دفتر تألیف کتابهای درسی فنی و حرفهای و کاردانش، ارسال فرمایند. پیام نگار(ایمیل) info@.tvoccd.sch.ir وبگاه (وبسایت)

برنامهریزی محتوا و نظارت بر تألیف: دفتر تألیف کتابهای درسی فنی و حرفه ای و کاردانش نام کتاب: **ایستایی ساختمان** – ۴۹۴۷ مؤلفان: مهندس محمداسماعیل خلیل ارجمندی، مهندس مجید شجاعی اردکانی اعضای کمیسیون تخصصی: **ابوالقاسم رافع، محمدعلی فرزانه، محمدصالح رحیم لبافزاده و مالک مختاری** نظارت بر چاپ و توزیع: ادارهٔ کل نظارت بر نشر و توزیع مواد آموزشی تهران: خیابان ایرانشهر شمالی – ساختمان شمارهٔ ۴ آموزش و پرورش (شهید موسوی) تلفن : ۹-۱۹۱۱۱۱۱۱۱ پرانشهر شمالی – ساختمان شمارهٔ ۴ آموزش و پرورش (شهید موسوی) وب سایت: ۹-۸۸۳۱۱۱۶۱ دورنگار: ۸۸۳۰۹۲۶۶ ، کدپستی: ۱۵۸۴۷۴۷۳۵۹ وب سایت: ۳۰ محمدایی و طراحی جلد: امیرحسین متینی ناشر: شرکت چاپ و نشر کتابهای درسی ایران: تهران – کیلومتر ۱۷ جادهٔ مخصوص کرج – خیابان ۶۱ (داروپخش) تلفن: ۵-۱۹۱۱ دورنگار: ۴۴۹۸۵۱۶۰ ، صندوق پستی: ۱۳۹

حقٌ چاپ محفوظ است.

شابک ۱ – ۲۲۴۳ – ۵ – ۹۷۸ – ۹۷۸ – ۹۷۸ ISBN 978-964-05-2243-1



مهمترین چیزی که برای کشور ما لازم است، تعهد اسلامی و تهذیب اسلامی است.

امام خميني (قدس سره الشريف)

مقدمه:

کتاب حاضر مشتمل بر دو بخش استاتیک (فصل های ۱ تا ۶) و مقاومت مصالح مقدماتی (فصل های ۲ تا ۹) است که تحت عنوان ایستایی به رشته تحریر در آمده است. با توجه به این که هنرجویان رشتهٔ ساختمان دروس استاتیک و مقاومت مصالح را در سه مقطع متوسطه، کاردانی و کارشناسی ناپیوسته می گذرانند، لذا در این مقطع سعی شده است مبانی مقدماتی دروس فوقالذکر با تأکید بیشتر بر روی استاتیک مد نظر قرار گیرد و در بخش مقاومت مصالح مقدماتي صرفاً به آشنايي با مباني مقاومت مصالح اكتفا شده است. با توجه به این که اغلب آیین نامه های ساختمانی از دستگاه آحاد اندازه گیری بین المللی (SI) استفاده می کنند، در این کتاب نیز از این دستگاه به عنوان دستگاه آحاد اندازه گیری استفاده شده است. در فصل اول کتاب به مفاهیم عمومی و تعاریف پایه در مکانیک نیوتنی اشاره شده است. و در فصل دوم، هنرجويان با بردارها و جمع و تفريق بردارها به صورت ترسيمي آشنا مي شوند. در فصل سوم به محاسبهٔ برآیند نیروها و گشتاور نیروها حول یک نقطه در حالت دوبعدی ير داخته مي شود. در فصل چهارم تعادل نقطهٔ مادی و تعادل اجسام صلب مورد بررسی قرار می گیرد. در فصل پنجم تحلیل سازههای ساختمانی شامل خرپا و تیر بیان می گردد. فصل ششم خواص هندسی سطوح را مطرح می نماید. در فصل هفتم و هشتم تنشهای محوری و برشی مورد بررسی واقع شدهاند. در فصل نهم برای ایجاد انگیزه در هنرجویان تعیین شماره مقطع تیر بهصورت ساده و صرفاً به منظور آشنایی با نحوهٔ طراحی مطرح گردیده است. از آنجایی که آموزش بصری (استفاده از تصاویر و فیلم) در یادگیری تأثیر بیشتری دارد، به همراه کتاب، لوح فشرده ای شامل فایل pdf کتاب به همراه فیلم های آموزشی ارائه می گردد که با کلیک کردن روی آیکون فیلم، فیلم آموزشی آن بخش نمایش داده می شود. توصبه به همکاران گرامی:

۱- استفاده و آموزش ماشین حساب غیربرنامه پذیر آزاد است و بهتر است در هر کلاس از یک نوع تهیه گردد.
 ۲- استفاده از راه حل های مختلف توسط هنرجویان آزاد می باشد.
 ۳- استفاده همکاران محترم از کتاب کار باعث افزایش توانمندی هنرجویان می گردد.

۴- توصیه می شود به منظور تفهیم بهتر مسائل استاتیکی متناسب با موضوع هر بخش،
 دستسازه های لازم توسط هنرجویان تهیه و مورد استفاده قرار گیرد. به عنوان مثال: انواع
 تکیه گاه ها – خرپاها و . . . می توانند به عنوان موضوع دستسازه ها قرار گیرند.
 ۵- دقت محاسبات تا دو رقم اعشار کفایت می نماید و تنها در مورد نسبت های مثلثاتی تا

۶- در حل مسائل آخر هر فصل نحوهٔ تحلیل مسائل دارای اشکال پیچیده، با ترسیمات ساده برای هنرجویان تشریح گردد.

۶- در ارائهٔ مسائل کتاب سعی شده است اجزای ساختمانی به صورت واقعی نمایش داده شود تا از این طریق هنر جویان تجسم بهتری از سازه های ساختمانی پیدا کنند، بنابراین لازم است همکاران محترم در زمان مناسب، نحوهٔ مدل کردن این اشکال را به منظور حل مسأله برای هنر جویان تشریح نمایند.

توصيه به هنرجويان عزيز:

سه رقم اعشار در نظر گرفته شود.

برای درک و فهم بهتر مسائل ایستایی توصیه می شود ابتدا مطالب تئوری را به دقت مطالعه نمائید و سپس مثالهای حل شده را بدون توجه به راه حل آنها تحلیل نموده و در نهایت جوابهای خود را با جوابهای کتاب مقایسه نمائید و موارد و علت اختلاف احتمالی جوابها را بررسی نمائید. تنها به این شیوه می توانید از این کتاب که سعی شده است بسیار ساده و روان در اختیار شما قرار گیرد بهرهمند شوید. ۱- مسئله را به دقت مطالعه کرده و معلومات و مجهولات آن را یادداشت نمائید. ۲- در صورت نیاز تبدیل واحدهای لازم را انجام دهید. ۳- شکل مسئله را به صورت ساده ترسیم نموده و اطلاعات لازم را روی آن نشان دهید. ۴- روابط مورد نیاز را بنویسید. دادههای مسئله را در آنها قرار داده و مجهولات را به دست آورید. ۵- سعی کنید جواب مسئله را از دید فنی بررسی و از منطقی بودن آنها اطمینان حاصل کنید.

از کلیه بزرگواران و صاحبنظران درخواست می شود، نظرات و پیشنهادات خود را به این دفتر ارسال کرده تا در چاپهای بعدی مورد استفاده قرار گیرد.

با تشكر – مؤلفين



بخش اول – استاتیک فصل اول – مقدمه و مفاهیم عمومی ۱-۱ تعریف علم مکانیک	فهرست:	
فصل اول - مقدمه و مفاهیم عمومی ۱-۱ تعریف علم مکانیک	بخش اول – استاتیک	
۱-۱ تعریف علم مکانیک ۲-۱ مفاهیم اصلی در علم مکانیک ۲۰۱۰- فضا (Space) ۳۰۰- زمان (Mass) ۳۰۰- زرو (Space) ۳۰۰- زرو (Force) ۳۰۰- زرو (Space) ۳۰۰- قرانین نیوتن ۳۰۰- قرانی (Space) ۳۰۰- توانی نیوتن ۳۰۰- قرانی (Space)	فصل اول – مقدمه و مفاهیم عمومی	
۱-۲ مفاهیم اصلی در علم مکانیک	تعريف علم مكانيك	۱ – ۱
 ۲-۱- فضا (Space)	مفاهیم اصلی در علم مکانیک	۲-۱
 ۲-۲-۲- زمان (Time)	فضا (Space)۳.	-1-7-1
 ۲–۳–۲ جرم (Mass)	زمان (Time) (Time) زمان (Time)	-2-2-1
-۲-۲ نیرو (Force) ۳۰۰ فرضیات. ۳۰۰ ۲۰۹ ۳۰۰ ۹۰ ۳۰۰ ۲۰۹ ۳۰۰ ۲۰۹ ۳۰۰ ۱۰۹ ۳۰۰ ۱۰۹ ۳۰۰ ۱۰۹ ۳۰۰ ۱۰۹ ۳۰۰ ۱۰۹ ۳۰۰ ۱۰۹ ۳۰۰ ۱۰۹ ۳۰۰ ۱۰۹ ۳۰۰ ۱۰۹ ۳۰۰ ۱۰۹ ۳۰۰ ۱۰۹ ۳۰۰ ۱۰۹ ۹۰۰ ۲۰۰۰ ۹۰۰ ۲۰۰۰ ۹۰۰ ۲۰۰۰ ۹۰۰ ۲۰۰۰ ۹۰۰ ۲۰۰۰ ۹۰۰ ۲۰۰۰ ۹۰۰ ۲۰۰۰ ۹۰۰ ۲۰۰۰۰ ۹۰۰ ۲۰۰۰۰ ۹۰۰ ۲۰۰۰۰ ۹۰۰ ۲۰۰۰۰ ۹۰۰ ۲۰۰۰۰ ۹۰۰ ۲۰۰۰۰ ۹۰۰ ۲۰۰۰۰۰ ۹۰۰ ۲۰۰۰۰۰۰ ۹۰۰۰۰۰۰۰ ۲۰۰۰۰۰۰۰۰ ۹۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰	جرم (Mass)	-3-1-1
۲-۱ فرضیات	نيرو (Force)	-4-7-1
 ۱) جسم صلب (Rigid Body) ۲) نقطه مادی (Particle) ۳) نقطه مادی (Particle) ۳) نقوانین نیو تن ۳) قانون اول نیو تن ۳) قانون دوم دوم دوم دوم دوم دوم دوم دوم دوم دوم	فرضيات۳	۳-۱
 ۲) نقطه مادی (Particle) ۲) نقطه مادی (Particle) ۳) قوانین نیوتن ۳) ۲-۱۰ قانون اول نیوتن ۳) ۲-۲۰ قانون دوم نیوتن ۳) ۲-۳۰ قانون سوم نیوتن ۳) ۲۰۳ کمیت های فیزیکی ۳) ۲۰۳ کمیت های عددی یا اسکالر ۳) ۲۰۳ بردارها (Vector) ۳) ۲۰۳ بردار لغزان ۳) ۲۰۳ بردار لغزان ۳) ۲۰۳ بردارهای می سنگ 	۱) جسم صلب (Rigid Body)	
۱-۹ قوانین نیو تن ۱-۹-۱- قانون اول نیو تن ۱-۹-۲- قانون دوم نیو تن ۱-۹۰-۰- قانون دوم نیو تن ۱۰۹-۲- قانون دوم نیو تن ۱۰۹-۳- قانون دوم نیو تن ۱۰۹-۳- قانون سوم نیو تن ۱۰۹-۳- قصل دوم – بُردارها ۱۰۹-۱۰- کمیت های فیزیکی ۱۰۹-۱۰- کمیت های برداری ۱۰۹-۱۰- انواع بردارها ۱۰۹-۱۰- بردار لغزان ۱۰۰-۱۰- بردارهای هم سنگ ۱۰۹-۱۰- بردارهای مخانه ۱۰۹-۱۰- بردارهای زوج ۱۰۹-۱۰- بردارهای مخانه ۱۰۹-۱۰- بردارهای زوج ۱۰۹-۱۰- بردارهای مخانه ۱۰۹-۱۰- بردارهای مخانه ۱۰۰-۱۰- بردارهای مخانه ۱۰۰-۱۰- بردارهای مخانه ۱۰۰-۱۰- بردارهای مخانه ۱۰۰-۱۰- بردارهای مخانه	۲) نقطه مادی (Particle)۳	
 ۱-۹-۱- قانون اول نیو تن ۲-۹-۲- قانون اول نیو تن ۲-۹-۲- قانون دوم نیو تن ۲-۹-۳- قانون سوم نیو تن ۲-۲-۳- کمیت های فیزیکی ۲-۱-۱- کمیت های عددی یا اسکالر ۲-۲- کمیت های عددی یا اسکالر ۲-۲- کمیت های عددی ای اسکالر ۲-۲- ۲ بردارها (Vector) ۲-۳- ۱ انواع بردارها ۲-۳- ۲ بردار لغزان ۲-۳- ۲ بردارهای هم سنگ ۲-۳- ۲ بردارهای معانافی ای جابی 	قوانين نيوتن	4-1
 ۲-۴-۲- قانون دوم نیو تن ۲-۴-۳- قانون سوم نیو تن ۲-۳-۴- قانون سوم نیو تن ۲-۳-۳- کمیت های فیزیکی ۲-۱-۱- کمیت های عددی یا اسکالر ۲-۲- کمیت های عددی یا اسکالر ۲-۲- کمیت های برداری ۲-۳- انواع بردارها ۲-۳- بردار لغزان ۲-۳- بردارهای هم سنگ ۲-۳- ۹. بردارهای معانگ 	قانون اول نيوتن۳	-1-4-1
۲-۹-۳- قانون سوم نیو تن ۴۰۰ قصل دوم – بُردارها ۲-۱ کمیتهای فیزیکی ۲۰۱ کمیتهای فیزیکی ۲۰۱۰ کمیتهای عددی یا اسکالر ۲۰۱۰ کمیتهای عددی یا اسکالر ۲۰۲ کمیتهای عددی یا اسکالر ۲۰۱۰ کمیتهای عددی یا اسکالر ۲۰۲ بردارها (Vector) ۲۰۳ انواع بردارها ۲۰۳۰ بردار لغزان ۲۰۳۰ بردار ها ۲۰۳۰ بردارها ۲۰۳۰ بردارها ۲۰۳۰ بردار لغزان ۲۰۳۰ بردارهای هم سنگ ۲۰۳۰۰ بردارهای معالف ۲۰۳۰۰ بردارهای مخالف ۲۰۳۰۰ برداریای مخالف ۲۰۰۰۰ برداریای مخالف ۲۰۰۰۰ برداریای مخالف ۲۰۰۰۰ برداریای مخالف ۲۰۰۰۰۰ برداریای مخالف ۲۰۰۰۰۰ برداریای مخالف ۲۰۰۰۰۰۰۰۰۰ برداریای مخالف	قانون دوم نيوتن۴	-7-4-1
المحمد المحم المحمد المحمد المحم المحمد المحمد المحم المحم المحمد المحمد المحم المحمد ال	قانون سوم نيوتن۴۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰۰	-3-4-1
۱-۲ کمیت های فیزیکی	فصل دوم – بُردارها	
 ۲-۱۱- کمیت های عددی یا اسکالر ۲-۲- کمیت های برداری ۲-۲ بردارها (Vector) ۲-۳ انواع بردارها ۲-۳- بردار لغزان ۲-۳۱- بردار ثابت ۲-۳۲ بردارهای هم سنگ ۲-۳-۲ بردارهای معانف 	کمیت های فیزیکی	۱-۲
 ۲-۱۲ کمیت های برداری ۲-۲ بردارها (Vector) ۲-۳ انواع بردارها ۲-۳-۱۰ بردار لغزان ۲-۳-۲ بردار ثابت ۲-۳-۲ بردارهای هم سنگ ۲-۳-۳ بردارهای معانگ 	کمیت های عددی یا اسکالر۸	-1-1-7
 ۲-۲ بردارها (Vector). ۲-۳ انواع بردارها٩ ۲-۳-۱- بردار لغزان٩ ۲-۳-۲- بردار ثابت٩ ۲-۳-۲- بردارهای هم سنگ٩ ۲-۳-۲- بردارهای معانف٩ ۲-۳-۲- بردارهای مخالف٩ 	کمیتهای بر داری	-7-1-7
۲–۳ انواع بردارها۹ ۲–۳–۱– بردار لغزان۹ ۲–۳–۲- بردار ثابت۹ ۲–۳–۲- بردارهای هم سنگ۹ ۲–۳–۲- بردارهای زوج۹ ۲–۳–۵- بردارهای مخالف۹	بردارها (Vector)	۲-۲
۲-۳-۱- بردار لغزان۹ ۲-۳-۲- بردار ثابت۹ ۲-۳-۳- بردارهای همسنگ۹ ۲-۳-۲- بردارهای زوج۹ ۲-۳-۵- بردارهای مخالف۹		۳-۲
۲-۳-۲- بردار ثابت۹ ۲-۳-۳- بردارهای همسنگ۹ ۲-۳-۴- بردارهای زوج۹ ۲-۳-۲- بردارهای مخالف۹ ۲-۳-۲- برداریکه (واحد)۹	من المربع م بردار لغزان	-1-4-2
۲-۳-۳- بردارهای هم سنگ۹ ۲-۳-۲- بردارهای زوج۹ ۲-۳-۲- بردارهای مخالف۲-۳-۲- بردارهای مخالف۲۰۰۰ بردار یکه (واحد)	،ر ر بردار ثابت	-7-7-7
۲-۳-۴- بردارهای زوج۹ ۲-۳-۲- بردارهای مخالف۲-۳-۲- بردارهای مخالف۱۰ ۲-۳-۲- بردار یکه (واحد)	بر دارهای هم سنگ	-٣-٣-٢
.ر و ی ویج ۲-۳-۵- بردارهای مخالف	بردارهای زوج۹.	-4-7-7
بر و ک ۲-۳-۶- بردار یکه (واحد)۲-۹۰- بردار یکه (واحد)	بر دارهای مخالف	-۵-۳-۲
	.ر د ی برداریکه (واحد)۱۰۰۰	-8-8-7
۲–۲–۷ سردار نيرو	بر در بر در مربق می بردار نیرو	-7-٣-٢

جمع و تفريق بردارها	4-4
روش های جمع و تفریق بردارها	-1-4-7
روش ترسیمی	-1-1-4-7
الف) روش مثلث	
ب) روش متوازی الاضلاع۱۲	
ج) روش چندضلعی	
تجزیهٔ یک بردار به مؤلفههای آن به روش ترسیمی	۵-۲
تجزیهٔ یک بردار به مؤلفههای متعامد آن در دستگاه مختصات دکارتی۱۷	۶-۲
نمایش برداری یک بردار در دستگاه مختصات دکارتی۱۹	-1-8-1
تعیین اندازهٔ یک بردار با استفاده از مؤلفههای متعامد آن	۷-۲
فصل سوم – نیرو و سامانهٔ نیرویی	
انواع نیرو	۳-۲
نیروهای خارجی	-1-1-٣
نیروهای داخلی	-7-1-8
برآیند دو یا چند نیرو	۲-۳
محاسبهٔ برآیند سامانهٔ چندنیرویی وارد به نقطهٔ مادی ۲۸	-1-7-8
گشتاور، لنگر (مُمان)	۳-۳
گشتاور چند نیرو	۴-۳
قضيه وارينون	۵-۳
زوج نيرو	۶-۳
خصوصيات زوج نيرو۳۹	-1-8-8
فصل چهارم – تعادل	
تعادل	1-4
تعادل نقطهٔ مادی	-1-1-4
پيكر آزاد جسم ۴۸	-7-1-1-4
تعادل جسم صلب	-7-1-4
انواع تکیه گاه ها و عکس العمل های آن ها	۲-۴
انواع تکیه گاه ها	-1-7-4
محاسبه عکس العمل های تکیه گاهی اجسام صلب۵۳	۳-۴

فصل پنجم – تحلیل سازەھای ساختمانی	
خر پا (Truss)	۵ – ۵
انواع خرپا	-1-1-0
شکل خرپاها	-2-1-0
فرضيات تحليل خرپاها	-۳-1-۵
روش تحیل خرپا	-4-1-0
روش مفاصل (گرهها) در تحلیل خرپاها۶۸	-۵-۱-۵
اعضای صفر نیرویی	-8-1-0
تحليل تيرها۷۳	۲-۵
تعريف تير (Beam)	-1-2-0
انواع تیرها از نظر شرایط تکیه گاهی۷۳	-۲-۲-۵
انواع بارهای وارد به تیر	-۳-۲-۵
رفتار تیر تحت تأثیر بارهای خارجی۷۵	-4-7-0
تعیین عکس العمل های تکیه گاهی تیرها با بار گسترده یکنواخت۷۵	-۵-۲-۵
نیروهای داخلی در تیرها با بار متمرکز	-8-2-0
علائم قرار دادی نیروهای داخلی تیرها۷۸	-1-8-8-0
محاسبهٔ نیروهای داخلی تیرها با بار متمرکز۷۸	-8-8-8-0
مقادیر حداکثر نیروهای برشی و لنگر خمشی در تیرها با بار متمرکز۸	-V-T-۵
ترسیم نمودارهای نیروی برشی و لنگر خمشی تیرها با بار متمرکز ۸۱	-8-8-5
فصل ششم – خواص هندسی سطوح	
گشتاور اول سطح (ممان استاتیک)	۶ ۱
گشتاور اول (ممان استاتیک) سطوح مرکب۹۷	۲-۶
مرکز سطح سطوح مرکب۹۹	۳-۶
استفاده از تقارن در تعیین مرکز سطح سطوح متقارن۱۰۲	۴-۶
سطوح با یک محور تقارن	-1-4-8
سطوح با دو محور تقارن۱۰۲	-7-4-8
گشتاور دوم سطح (ممان اینرسی) (Moment of Inertia)	۵ – ۶
قضیه محورهای موازی	۶-۶
محاسبه ممان اینرسی سطوح مرکب	۷ – ۶

مدول مقطع (اساس مقطع) (Section Modulus)		
مشخصات هندسی مقاطع نوردشده	۹ –۶	
بخش دوم – مقاومت مصالح		
فصل هفتم – نیرو و تنش محوری		
نیروهای محوری (Axial Load))-Y	
تنش محوری (Axial Stress)	۲-۲	
تغییر طول اجسام تحت تاثیر بارهای محوری۱۲۸	۳-۲	
قصل هشتم – نیرو و تنش برشی		
نیروی برشی (مماسی)	۱-۸	
تنش های برشی (مماسی)۱۳۷	۲-۸	
بررسی رفتار اتصالات برشی ساده با پیچ یا پرچ۱۳۸	۳-۸	
تنش کششی حداکثر ایجاد شده در ورق.ها	-1-٣-٨	
تنش لهیدگی	-T-T-X	
تنش برشی در پیچها یا پرچها۱۳۹	-٣-٣-λ	
گسیختگی برشی ورق	-4-4-1	
فصل نهم – تنش در تیرها		
تنش خمشی در تیرها با مقطع متقارن	۱–۹	
تنش های خمشی حداکثر در تیر	-1-1-9	
تنش برشی متوسط تیرهای با مقطع I شکل	۲–۹	
تعیین شمارهٔ مقطع تیر فولادی با استفاده از تنش خمشی ماکزیمم تحت بار متمر کز ۱۵۲	۳-۹	
ضمیمه – جداول مشخصات نیمرخ های فولادی۱۵۷		
منابع و مآخذ		

• فصل اول مقدمه و مفاهیم عمومی



بخش اول - استاتیک

هدف های رفتاری

۱-۱ تعریف علم مکانیک:

در این کتاب از حوزه های فوق، در بخش اول با مکانیک اجسام صلب ساکن (استاتیک) و در بخش دوم تا حدودی با مکانیک اجسام تغییر شکل پذیر (مقاومت مصالح)آشنا می شویم.

۲-۱ مفاهیم اصلی در علم مکانیک: مفاهیم اصلی و مورد استفاده در علم مکانیک و معرفی یکاهای اندازه گیری آنها در سامانهٔ بین المللی یکاها (SI) به شرح زیر می باشد. -۱-۲-۱ فضا (Space): ناحیه هندسی است که رویدادهای فیزیکی در آن رخ می دهد. موقعیت هر نقطه در فضا را مکان می نامیم که نسبت به یک نقطهٔ مرجع تعیین می شود و واحد اندازه گیری آن در سامانهٔ SI ، متر (m) می باشد. Time) : (Time): زمان فاصلهٔ بین وقوع دو رویداد فیزیکی زمان نام دارد و واحد اندازه گیری آن ثانیه (s) می باشد. Mass): جرم (Mass): هر چیزی که فضا را اشغال نماید ماده نام دارد و جسم ماده ای است که به وسیلهٔ یک سطح بسته محدود شده است. مقدار مادهٔ تشکیل دهندهٔ هر جسم را جرم آن جسم می نامیم و واحد اندازه گیری آن کیلو گرم (kg) است. -۲-۲-۱ نيرو (Force): تأثیر یک جسم بر جسم دیگر را نیرو می نامیم و واحد اندازه گیری آن نیوتن (N) است. ۲-۱ فرضیات: در علم مکانیک به منظور ساده تر شدن حل مسائل، فرضیاتی به شرح زیر در نظر گرفته می شود. () جسم صلب (Rigid Body): جسمی است که در اثر اعمال نیرو تغییر شکل ندهد. ۲) نقطه مادی (Particle): جسمی است که از ابعاد آن صرفنظر می شود؛ به عنوان مثال می توان کره زمین را در فضا به صورت یک نقطه مادی در نظر گرفت. ۲-۱ قوانين نيوتن: مكانيك اجسام صلب بر اساس قوانين نيوتن به شرح زير استوار است: ۱-۴-۱ قانون اول نيوتن: هرگاه مجموع نیروهای وارد بر یک جسم صفر باشد: اگر جسم ساکن باشد تا ابد ساکن باقی می ماند.

را الكر در حال حركت باشد به حركت يكنواخت و مستقيم الخط خود ادامه مى دهد.

۱-۴-۲ قانون دوم نیوتن:
 هرگاه مجموع نیروهای وارد بر یک جسم صفر نباشد، آن جسم شتابی متناسب با مجموع نیروها
 و در راستای آن می گیرد. قانون دوم نیوتن با رابطهٔ زیر تعریف می شود:
 F = m.a

در این رابطه: F مجموع نیروهای وارد بر جسم بر حسب N m جرم جسم بر حسب kg a شتاب ایجاد شده در جسم بر حسب m می باشد.

یک مورد خاص و بسیار مهم این قانون وزن اجسام است که به صورت زیر تعریف می شود:

تعريف وزن (Weight):

وزن نیرویی است که از طرف زمین به اجسام وارد می شود و با رابطه (۱–۲) بیان می گردد که شباهت زیادی با رابطه F=m.a دارد.

واحد دیگر وزن، کیلوگرمنیرو (kgf) میباشد که معادل ۱۰ نیوتن است یعنی: ۱kgf = ۱۰N

> ۱–۴–۳ قانون سوم نیوتن: هر عملی را عکس العملی است مساوی با آن و در جهت خلاف آن.



یادآوری: در این کتاب از سامانه بین المللی واحدهای اندازه گیری (SI) استفاده می کنیم که در اکثر کشورها نیز پذیرفته شده است. واحدهای اندازه گیری کمیتها در کتاب محاسبات فنی ساختمان بیان گردیده و در این جا به منظور تکمیل آن پیشوندهای واحدهای اندازه گیری را یادآوری می نمائیم و مزیت آن در این است که با استفاده از این پیشوندها از نوشتن اعداد خیلی بزرگ و خیلی کوچک اجتناب می شود. به عنوان مثال می توان N ۲۴۷۵۰۰ را به صورت kN ۲۴۷/۵ او یا ۲۴۷۰۰۰ را

تذكر:

بین پیشوند و واحد اندازه گیری مورد نظر از هیچ علامتی استفاده نمی شود اما بین دو واحد اندازه گیری مختلف هر علامتی نظیر × و / می تواند وجود داشته باشد به طور مثال: N.m یعنی نیو تن متر و nm یعنی نانومتر (n ۰۰۱۰)

جدول (۱–۱) پیشوندهای آحاد اندازه گیری					
نام پيشوند	علامت اختصارى	مقدار عددی	شکل توانی		
پيکو	р	•/••••	۱ ۰ -۱۲		
نانو	n	•/•••••	۱ • ^{-۹}		
ميكرو	μ	•/••••	۱ • -۶		
میلی	m	•/••1	۱۰-۳		
كيلو	K	١,	۱۰۳		
مگا	М	۱,۰۰۰,۰۰۰	۱۰۶		
گیگا	G	۱,۰۰۰,۰۰۰	١٠٩		
ترا	Т	۱,۰۰۰,۰۰۰,۰۰۰	1 • 17		

خودآزمايي

(ع)
$$\sqrt{\frac{N}{mm^{r}}} = ?M\frac{N}{m^{r}}$$
 (د) $MN.m$? N.cm

رو ۲µN.Mm = ? N.m (و
$$\frac{kN}{mm^{\tau}} = ? \frac{N}{m^{\tau}}$$

$$j) \quad \lambda \wedge \frac{kN}{mm^{r}} = ? \frac{N}{mm^{r}}$$

تاریخ مهندسی (مطالعه آزاد) اخوانالصفا گروهی از متفکران و فیلسوفان بودند که در سال ۳۷۳ هجری در بصره به صورت انجمنی مخفی گرد آمدند. نام افراد این انجمن تماماً مشخص نیست ولی بعضی از افراد این گروه، ایرانی بودهاند: ابوسلیمان محمدبن مشیر بستی مقدسی و ابوالحسن علی بن هارون زنجانی و محمدبن احمد نهر جوری از جمله ایرانیان اخوان الصفا بودهاند. گزیده ای از نظرات اخوان الصفا دربارهٔ پدیدارهای طبیعی که در بخشی از رسایل آن ها موسوم به «حدود و رسوم» آمده است تعاریف بنیادی استاتیک و مقاومت مصالح است که در زیر نقل گردیده اند. مکان: هر موضوعی که شیء متمکن را در بر گیرد، و آن نهایات جسم است. زمان: شمارهٔ حرکت های سپهر، و تکرار شب و روز است.



بُردارها



بخش اول - استاتیک

هدف های رفتاری

پس از آموزش این فصل از فراگیر انتظار می رود بتواند: ۱- کمیت های فیزیکی را بشناسد. ۲- انواع بردارها را تعریف نماید. ۳- جمع و تفریق بردارها را به روش ترسیمی انجام دهد. ۴- یک بردار را به مؤلفه های آن تجزیه نماید. ۵- نمایش برداری بردارها را بداند.

۲-۱
 ۲-۱-۱- کمیت های فیزیکی
 ۲-۱-۱- کمیت های عددی یا اسکالر
 کمیت هایی هستند که فقط دارای اندازه یا مقدار می باشند؛ مانند جرم، زمان، طول جسم و
 کار و انرژی.
 ۲-۱-۲- کمیت های برداری
 کمیت هایی هستند که علاوه بر مقدار دارای جهت و راستا نیز می باشند. مانند: بردارهای نیرو،
 گشتاور، سرعت، شتاب و جابجایی.

(Vector) بردارها (Vector)

هر بردار به صورت یک پیکان با طولی متناسب با مقدار آن ترسیم می شود به عنوان مثال در شکل (۲-۱)، بردار نیروی (F) با مقدار ۸۰ N و با زاویه °۳۰ نسبت به محور x و در جهت و راستای نشان داده شده ترسیم شده است. نکته:

زاویه امتداد هر بردار باید با یک امتداد مبنا که معمولاً امتدادهای x یا y است، مشخص شود.



۲-۳ انواع بردارها ۲-۳-۱- بردار لغزان

برداری است که اگر در راستای خود جابهجا شود، اثر آن بر جسم تغییر ننماید. همانند نیروی F در شکل (۲-۲)





۲-۳-۲ بردار ثابت برداری است که مکان معینی را در فضا اشغال می کند و نمی توان آنرا جابجا نمود. مثلاً ضربه ای که به سر انسان وارد می شود با ضربه ای که با همان مقدار و همان جهت به پای او وارد می آید متفاوت است.

۲-۳-۳ بردارهای همسنگ

دو بردار مساوی، موازی و هم جهت را بردارهای هم سنگ می نامیم. شکل (۲–۳)



۲-۳-۲- بردارهای زوج دو بردار مساوی، موازی و مختلف الجهت را بردارهای زوج می نامیم. شکل (۲-۴)



۲–۵–۳ بردارهای مخالف دو بردار مساوی، همراستا و مختلف الجهت را بردارهای مخالف گویند. شکل (۲–۵)



۲–۶–۶– بردار یکه (واحد) برداری که مقدار (اندازه) آن برابر واحد است را بردار یکه یا واحد می نامیم. ۲–۳–۷– بردار نیرو برداری است که علاوه بر مقدار، جهت و راستا دارای نقطه اثر نیز می باشد و واحد اندازه گیری آن نیوتن (N) است و مطابق قانون دوم نیوتن به صورت زیر تعریف می شود:



تعریف نیوتن با استفاده از قانون دوم نیوتن یک نیوتن مقدار نیرویی است که اگر به جرم یک کیلوگرم وارد شود، در آن شتابی معادل یک متر بر مجذور ثانیه و در جهت اِعمال نیرو ایجاد نماید. F = m.a $N = 1 kg \times 1 \frac{m}{r_s}$



جمع و تفريق بردارها

عملیات جمع و تفریق کمیتهای برداری با جمع و تفریق کمیتهای عددی (اسکالر) متفاوت است. در این کتاب برای نشان دادن یک بردار مانند \overline{V} از علامت (-) در بالای آن استفاده می شود و برای نشان دادن مقدار (اندازه) آن بردار علامت (-) بالای آن برداشته می شود.

بردار V : V ... V

۲-۴-۲ روش های جمع و تفریق بردارها

جمع و تفریق بردارها به دو روش ۱- ترسیمی ۲- محاسباتی انجام می شود که در این فصل با روش ترسیمی و در فصل بعد با روش های محاسباتی آشنا خواهید شد. ۲-۴-۲-۱ روش ترسیمی

در این روش با استفاده از وسایل ترسیم و مقیاس مناسب جمع و تفریق بردارها انجام می شود. روش های ترسیمی جمع و تفریق بردارها شامل سه روش زیر می باشد: الف) روش مثلث ب) روش متوازی الاضلاع ج) روش چندضلعی لازم به ذکر است که روش های مثلث و متوازی الاضلاع برای مجموع یا تفاضل دو

بردار و روش چندضلعی برای مجموع یا تفاضل بیش از دو بردار مناسب می باشند. الف) روش مثلث دو بردار $\overrightarrow{\mathrm{P}}$ و $\overrightarrow{\mathrm{Q}}$ مطابق شکل (۲–۷) مفروض است. برای به دست آوردن مجموع

دو بردار P و Q مطابق شکل (۲-۷) مفروض است. برای بهدست اوردن مجموع آنها یعنی $ec{P}+ec{Q}$ به صورت زیر عمل میکنیم:





۱) از نقطه دلخواه مانند A همسنگ یکی از بردارها ترسیم می شود
 ۲) از انتهای بردار اول همسنگ بردار دوم ترسیم می شود
 ۳) برداری که از ابتدای بردار اول به انتهای بردار دوم وصل می شود مجموع دو بردار
 خواهد بود که مقدار آن به وسیلهٔ خط کش مقیاس اندازه گیری می شود: شکل (۲-۸)









مجموع دو بردار به روش متوازی الاضلاع





تفاضل دو بردار به روش متوازیالاضلاع

۲-۵ تجزیهٔ یک بردار به مؤلفه های آن به روش ترسیمی

همان گونه که در قسمت قبل دیدیم دو بردار با امتداد و مقادیر مشخص را می توان با استفاده از روش های مثلث یا متوازی الاضلاع با یکدیگر جمع نمود و مجموع آن ها را به دست آورد؛ که این بردار مجموع را بر آیند دو بردار اولیه نیز می نامند. حال چنان چه دو امتداد دلخواه در صفحه داشته باشیم و برداری به نام \vec{F} نیز داده شده باشد می توان آن را بر روی دو امتداد مورد نظر به شرح ذیل تجزیه نمود که عکس عمل جمع دو بردار می باشد. شکل های (۲–۱۴) و (۲–۱۵)

) از انتهای بردار \vec{F} دو خط به موازات محورهای a و b ترسیم نموده (خطوط'a و'b) تا آنها را در نقاط O_{Λ} و O_{Λ} آنها را در نقاط O_{Λ} و O_{Λ}

۲) بردار \overrightarrow{OO} مؤلفهٔ \overrightarrow{F} روی امتداد a خواهد بود که با $\overrightarrow{F_a}$ نشان داده می شود. ۳) بردار \overrightarrow{OO} مؤلفهٔ \overrightarrow{F} روی امتداد b خواهد بود که با نماد $\overrightarrow{F_b}$ نشان داده می شود. روش فوق، روش کلی برای تجزیهٔ یک بردار است. حالت خاصی از آن تجزیهٔ یک بردار روی دو محور متعامد (عمود بر هم) است که کاربرد زیای در حل مسائل ایستایی دارد.





۲-۶-۲ تجزیهٔ یک بردار به مؤلفه های متعامد آن در دستگاه مختصات دکارتی مطابق شکل (۲-۱۶) بردار \overline{R} با زاویه θ نسبت به محور x مفروض است. می خواهیم آن را روی محورهای متعامد x و y تجزیه نمائیم. چنان چه مطابق مراحل سه گانه در بخش (۲-۵) عمل کنیم، به شکل (۲-۱۲) خواهیم رسید.





۲-۶-۲- نمایش برداری یک بردار در دستگاه مختصات دکارتی در دستگاه مختصات دکارتی محورهای ox و oy بر یکدیگر عمود بوده و بردارهای واحد (یکه) روی آنها به ترتیب با i imes i نمایش داده می شوند و برداری مانند بردار \overline{R} در این دستگاه با رابطهٔ زیر تعریف می شود:

$$\vec{\mathbf{R}} = \mathbf{R}_{\mathbf{x}}\vec{\mathbf{i}} + \mathbf{R}_{\mathbf{y}}\vec{\mathbf{j}} \qquad (\mathbf{f}_{-}\mathbf{f})$$

که در رابطهٔ بالا ${f R}_x$ مؤلفهٔ ${f \overline R}$ روی محور ${f x}$ و ${f R}_y$ مؤلفهٔ ${f \overline R}$ روی محور ${f y}$ میباشد.

) مثال ۴

فرم برداری بردار F در شکل (مثال ۳) را بنویسید.
حل:
فرم برداری بردار
$$\vec{F}$$
 در شکل (مثال ۳) را بنویسید.
حل:
فرم برداری بردار \vec{F} به صورت $\vec{f} = F_x \vec{i} + F_y \vec{j}$ می باشد.
 $F_x = \Lambda \${\$} / \cdot 7N$
با توجه به نتایج مثال ۳ داریم:
 $F_y = \delta \cdot \cdot N$
بنابراین:
 $\vec{F} = \Lambda \${\$} / \cdot 7\vec{i} + \delta \cdot \cdot \vec{j}$

۲-۷ تعیین اندازهٔ یک بردار با استفاده از مؤلفه های متعامد آن

همان طور که یک بردار را می توان به دو مؤلفه روی امتدادهای مختلف تجزیه کرد می توان به کمک مؤلفه های یک بردار، اندازهٔ بردار و زاویهٔ آنرا به کمک رابطهٔ فیثاغورث و نسبت های مثلثاتی تعیین کرد.

هر گاه برداری مانند $ec{f R}=R_xec{f i}+R_yec{f j}$ داشته باشیم، می توان اندازه f R و زاویه آن را با امتداد x به صورت زیر تعیین نمود:

مقدار (اندازه) بردار R = $\sqrt{R_x^r + R_y^r}$ (۵-۲) (۵-۲) R مقدار (اندازه) بردار R مقدار (اندازه) بردار R مقدار (اندازه) بردار R مقدار (۱۰ محور x ها (۶-۲)) مقدار (۱۰ محور x ها (۶-1)) مقدا(۱۰ محو(x ها (۶-1))) مقدا(1-10)) مقدا(1-10)) مقدا(1-1







۱- کمیت های فیزیکی را نام برده و هر یک را تعریف کنید و مثال بزنید.
 ۲- از کمیت های زیر کدام یک اسکالر و کدام یک برداری می باشند؟
 شتاب – وزن – سطح – حجم – جابه جایی
 ۳- انواع بردارها را نام برده و هر کدام را تعریف کنید.
 ۴- در هر شکل جمع بردارهای داده شده را به روش ترسیمی نشان دهید و اندازه و زاویهٔ بردار بر آیند با امتداد افق را با استفاده از خط کش و نقاله اندازه گیری نمائید.







ه- در شکلهای زیر حاصل عبارات $\overrightarrow{
m A}-\overrightarrow{
m B}$ و $\overrightarrow{
m F}-\overrightarrow{
m F}m d$ را به روش ترسیمی تعیین







فصل سوم نيرو و سامانة نيرويي



بخش اول - استاتیک



هدف های رفتاری

نیرو نیرو کمیتی است برداری که می تواند باعث ایجاد حرکت، تغییرِ شکل یا چرخش در اجسام گردد.

۱-۳ انواع نیرو
 ۱-۱- نیروهای خارجی
 نیروهایی هستند که از محیط اطراف و در خارج از وجود جسم به آن وارد می شوند.
 مکانیک اجسام صُلب (استاتیک) فقط به نیروهای خارجی توجه دارد؛ مانند: وزن گوی در
 شکل (۳-۱) که به کف وارد می شود.




الف) نیروهای متمرکز: اگر نیرو به طول کوچکی از جسم وارد گردد آنرا نیروی متمرکز مینامند. شکل (۳–۲)



ب) نیروهای گسترده: اگر نیرو در طول قابل توجهی از جسم پخش گردد آنرا نیروی گسترده گویند. شکل (۳–۳)



▲ شکل ۳-۳

۳-۱-۲- نیروهای داخلی

نیروهایی هستند که در داخل جسم و بین ذرات تشکیل دهندهٔ آن ایجاد می شوند؛ مانند نیرویی که شخص هنگام اجرای بارفیکس در دستان خود احساس می کند؛ در مکانیک اجسام تغییر شکل پذیر (مقاومت مصالح) به نیروهای داخلی توجه می شود.

T-۳ بر آیند دو یا چند نیرو منظور از بر آیند دو یا چند نیرو عبارت است از جمع برداری آن ها، بنابراین بردار بر آیند به تنهایی اثر همهٔ نیروهای وارد به جسم را دارد. به عنوان مثال در شکل (۳-۴) شناور B در مسیری به حرکت در می آید که در واقع امتداد بردار بر آیند دو نیروی وارده از طرف قایق های A و C خواهد بود. این بدان معناست که می توان به جای دو نیروی مذکور نیروی بر آیند آن ها را در امتداد مسیر حرکت شناور قرار داده و آن را به حرکت در آورد.



۲-۲-۱ محاسبهٔ برآیند سامانهٔ چندنیرویی وارد به نقطهٔ مادی

۲٨

 $F_r = F_r = F_r$ هر گاه بر یک نقطهٔ مادی مانند P مطابق شکل (۳–۵– الف) نیروهای $F_r = F_r$ و $F_r = F_r$ و ارد شود، به کمک تجزیه به شرح زیر می توان اندازهٔ برآیند این نیروها (R) و راستای برآیند با محور x یعنی (θ) را تعیین نمود. شکل (۳–۵– ب)







- تعیین مجموع نیروهای همراستا با محورهای x و y (ΣF_v و ΣF_v). $R_x = \Sigma F_x = 1 \text{VgV} / \text{VV} + \text{VggV} / \text{V} \rightarrow R_x = \text{SgV} / \text{VV} N$ $\mathbf{R}_{_{\mathrm{V}}} = \boldsymbol{\Sigma} F_{_{\mathrm{V}}} = \mathsf{NVFV} \,/\, \mathsf{VV} - \mathsf{N} \cdot \mathsf{TA} \Longrightarrow \mathbf{R}_{_{\mathrm{V}}} = \mathsf{VTT} \,/\, \mathsf{Fq} \;\; \mathbf{N}$ گام چهارم: $\vec{R} = R_{x}\vec{i} + R_{y}\vec{j}$ - نمایش برداری بردار بر آیند $\vec{R} = \Delta ST1 / FY \vec{i} + VTT / F9 \vec{j}$ ب) گام ينجم: - نمایش ترسیمی بردار بر آیند با توجه به فرم برداری R بردار بر آیند $R_v = \Sigma F_v = v \tau \tau / \epsilon q N$ و روش متوازیالاضلاع $R_x = \Sigma F_x = \Delta \beta \pi 1 / \gamma \cdot N$ ج) گام ششم: محاسبة اندازة بر آيند به كمك رابطة (٣-٧) $R = \sqrt{R_x^{\ r} + R_y^{\ r}} \Longrightarrow R = \sqrt{\Delta \beta r \ln / \beta n'} + \sqrt{r r r / \beta n'}$ $\Rightarrow R = \Delta \beta V \Lambda / 9 N$ د) گام هفتم: محاسبة زاوية بر آيند با محور x ها به كمك رابطة (٨-٨) $\theta = \tan^{-1} \left| \frac{R_y}{R} \right| \Rightarrow \theta = \tan^{-1} \left| \frac{\gamma \pi \tau / \tau_{\theta}}{\Delta \epsilon \pi 1 / \tau_{\theta}} \right| \Rightarrow \boxed{\theta = \tau / \tau_{\theta}}$ ه) مسیر جابه جایی سنگ در راستای بردار برآیند مطابق شکل زیر خواهد بود. سیر جابہجایی سنگ $F_{j} = \mathfrak{r} \cdots N$



۳-۳ گشتاور، لنگر (مُمان)

یکی از اثرات نیرو بر اجسام تمایل به ایجاد چرخش در آنها می باشد که به این پدیده گشتاور گفته می شود.

مطابق شکل های (۳-۱۰) و (۳–۱۱) نیرو باعث چرخش در اجسام می گردد.





مقدار گشتاور حول یک محور عبارت است از حاصل ضرب نیرو (F) در کوتاه ترین فاصله نیرو یا امتداد آن تا محور مورد نظر (d). گشتاور را با M نمایش می دهند و رابطهٔ آن به صورت زیر نوشته می شود:

$$M = F.d \qquad (9-7)$$

با توجه به شکل (۳–۱۲) نیروی F حول محور 'OO ایجاد گشتاور مینماید.در این شکل d کوتاه ترین فاصله امتداد نیروی F تا محور 'OO میباشد که بازوی لنگر نیز خوانده می شود بنابراین خواهیم داشت:

 $M_{OO'} = F.d$

(1.-7)



گشتاور نیز کمیتی برداری است که آن را با نماد **آ** نمایش میدهند و جهت آن مطابق ضرب بردارها خواهد بود که در مقاطع بالاتر با آن آشنا خواهید شد.

در این کتاب به دلیل بررسی نیروها در صفحه، گشتاور حول نقطه در نظر گرفته می شود لذا جهت چرخش آن در جهت عقربه ساعت کمی و یا خلاف عقربه ساعت خواهد بود. بنابراین با توجه به شکل (۳–۱۲–b) گشتاور نیروی F حول نقطهٔ A واقع بر محور OO به صورت رابطهٔ (۳–۱۱) خواهد بود.

 $M_{A} = F.d$

(11 - 7)



۴-۳ گشتاور چند نیرو اگر به یک جسم چند نیرو اِعمال شود گشتاور آنها نسبت به یک نقطه برابر است با مجموع جبری گشتاور هر نیرو نسبت به آن نقطه یعنی:

$$M_{O} = \sum_{i=1}^{\infty} F_{i}d_{i} = F_{i}d_{i} + F_{r}d_{r} + \dots + F_{n}d_{n}$$
 (17-7)



در شکل زیر گشتاور نیروهای نشان داده شده را حول نقطهٔ O محاسبه کنید و جهت آنرا بنویسید.



۵-۳ قضيه وارينون

٣9

گشتاور برآیند چند نیرو حول یک نقطهٔ معین برابر است با مجموع گشتاورهای آن ها حول همان نقطه و یا گشتاور یک نیرو حول هر نقطه برابر است با مجموع گشتاورهای مؤلفههای آن نیرو حول همان نقطه.

کاربرد این قضیه در مثال ۵ نشان داده شده است.



لف) با استفاده از تعریف: ابتدا با استفاده از روابط مثلثاتی در مثلث قائمالزاویه بازوی لنگر یعنی (d) را محاسبه مینمائیم؛ داریم:



$$\cos \alpha = \frac{\text{out} \sigma}{e^{\tau}}$$

$$e^{\tau} = \frac{d}{\epsilon} \Rightarrow d = \epsilon \times \cos \tau \cdot \hat{\sigma} \Rightarrow d = \tau / \epsilon \sigma$$

$$M_{o} = F.d \Rightarrow M_{o} = \epsilon \cdot \cdot \times \tau / \epsilon \sigma$$

$$M_{o} = r \cdot \tau \cdot \tau \wedge \epsilon n.m$$

ب) با استفاده از قضیهٔ وارینون در این روش ابتدا نیروی F را به دو مؤلفهٔ متعامد تجزیه نموده و گشتاور آنها را نسبت به نقطهٔ O محاسبه و با یکدیگر جمع مینمائیم.

$$F_{x} = F.\cos\theta \Longrightarrow F_{x} = \mathfrak{P} \cdot \cdot \times \cos\mathfrak{r} \cdot^{\circ} \Longrightarrow F_{x} = \mathfrak{ang}/\mathfrak{Pn} N$$

$$F_{y} = F.\sin\theta \Longrightarrow F_{y} = \mathfrak{P} \cdot \cdot \times \sin\mathfrak{r} \cdot^{\circ} \Longrightarrow F_{y} = \mathfrak{r} \cdot \cdot N$$



با توجه به شکل بازوی لنگر F_x برابر ۴ متر و چون امتداد مؤلفهٔ F_y از نقطهٔ O می گذرد. بازوی لنگر آن صفر است. خواهیم داشت:

$$\begin{split} \mathbf{M}_{o} &= \sum_{i=1}^{n} \mathbf{F}_{i} \mathbf{d}_{i} \Longrightarrow \mathbf{M}_{o} = \mathbf{F}_{i} \mathbf{d}_{i} + \mathbf{F}_{r} \mathbf{d}_{r} \\ \mathbf{M}_{o} &= \mathbf{F}_{x} \times \mathbf{F} + \mathbf{F}_{y} \times \mathbf{i} = \mathbf{\Delta} \mathbf{1} \mathbf{9} / \mathbf{F} \mathbf{1} \times \mathbf{F} \\ \hline \mathbf{M}_{o} &= \mathbf{T} \cdot \mathbf{V} \mathbf{A} / \mathbf{F} \mathbf{F} \mathbf{N} \mathbf{.m} \end{split}$$

نكته:

۳٨

هرگاه امتداد یک نیرو از نقطهای عبور نماید گشتاور آن نیرو نسبت به همان نقطه برابر صفر است.



M=F.d



تحقيق كنيد:

چگونه می توان به کمک گشتاورگیری نسبت به یک نقطهٔ دلخواه مانند O در شکل (۳–۱۳) خصوصیت سوم زوج نیرو را اثبات کرد.



خلاصه فصل • نیرو کمیتی است برداری که باعث حرکت، تغییر شکل و یا چرخش اجسام می گردد. • انواع نیرو عبارتند از: نیروهای خارجی، نیروهای داخلی. • منظور از برآیند دو یا چند نیرو عبارت است از نیرویی که به تنهایی اثر همهٔ نیروها را در خود داشته باشد. • برای تعیین برآیند چند نیرو از روش تجزیه به مؤلفه های متعامد استفاده می شود و مقدار برآیند از رابطهٔ ^۲(ΣF_x)^۲ (ΣF_x)^۲ (ΣF_x)⁷ + (ΣF_y)⁷ • گشتاور یک نیرو نسبت به یک محور عبارت است از حاصل ضرب نیرو (F) در کوتاه ترین فاصلهٔ نیرو تا آن محور (b). و از رابطهٔ F.d به دست می آید. • گشتاور یک نیرو نسبت به یک محور عبارت است از حاصل ضرب نیرو (F) در کوتاه ترین فاصلهٔ نیرو تا آن محور (b). و از رابطهٔ F.d به دست می آید. • قضیه وارینون: گشتاور برآیند چند نیرو حول یک نقطهٔ معین برابر است با مجموع گشتاورهای آنها حول همان نقطه. • به دو نیروی مساوی، موازی و مختلف الجهت زوج نیرو گفته می شود. • گشتاور زوج نیرو برابر است با حاصل ضرب یکی از نیروها در فاصلهٔ بین آنها.









۶- در شکلهای زیر گشتاور نیرو را حول نقطه A محاسبه نمائید.





(ب)



(ج)







بخش اول - استاتیک



هدف های رفتاری

۲-۱ تعادل مفهوم تعادل آناست که ذره یا جسم مادی هیچ گونه حرکت و یا چرخشی نداشته باشد. به منظور بررسی تعادل اجسام، آنها را به دو حالت در نظر می گیریم. ۱- نقطه مادی ۲- جسم صلب



۴-۱-۱- تعادل نقطهٔ مادی

با توجه به تعریف نقطهٔ مادی در فصل اول، نیروهای وارد به جسم در یک نقطه متقارب خواهند بود و شرط تعادل در این حالت آناست که برآیند نیروهای وارده صفر باشد یعنی:

$$\sum \vec{F} = \cdot \qquad (1 - f)$$



در صفحه مختصات دکارتی رابطهٔ (۴–۱) را می توان به صورت زیر نوشت:

$$\Sigma \vec{F} = \cdot \Longrightarrow \begin{cases} \Sigma \vec{F}_{x} = \cdot \\ \Sigma \vec{F}_{y} = \cdot \end{cases}$$
 (Y-F)



۴-۱-۱-۲- پیکر آزاد جسم به منظور بررسی تعادل اجسام، لازم است ابتدا جسم را از محیط اطراف خود جدا نموده و نیروهای وارد بر آن را در راستاهای موجود نمایش دهیم که به این عمل، ترسیم پیکر آزادجسم^۱ گفته می شود.



در شکل (۲-۴) وزنهٔ ۲۰N توسط سه رشته کابل AB و BC و BD و BD نگهداری شده است. چون کابل ها فقط نیروی کششی را تحمل مینمایند بنابراین نیروهای وارد به نقطه B به صورت کششی بوده و پیکر آزاد آن مطابق شکل (۴–۳) خواهد بود.



نكته:

در حل مسائل تعادل نقطهٔ مادی، ابتدا پیکر آزاد آنرا ترسیم نموده و سپس به کمک معادلات تعادل (۴–۲) مجهولات مسئله را محاسبه می نمائیم.

1- FBD (Free Body Diagram)



$$\begin{split} & \exists J_{AB} \mbox{ or } P_{AB} \mbox{ or } P_{AC} \mbox{ or } P_{AC} \mbox{ or } P_{AB} \mbox{ or } P_{AB} \mbox{ or } P_{AC} \mbox{ or } P_{AC} \mbox{ or } P_{AB} \mbox{ or } P_{AB} \mbox{ or } P_{AC} \mbox{ or } P_{AB} \mbox{ or } P_{AB} \mbox{ or } P_{AC} \mbox{ or } P_{AB} \mbox{ or } P_{AC} \mbox{ or } P_{$$

۲-۱-۴ تعادل جسم صلب

۵.

در قسمت قبل بنا به فرض، اجسام را به عنوان یک نقطه مادی در نظر گرفتیم. در حالی که چنین فرضی همیشه امکانپذیر نخواهد بود و نمی توان از ابعاد جسم صرف نظر نمود بنابراین در این حالت نیروها در یک نقطه متقارب نخواهند بود و علاوه بر حرکت، امکان دَوَران (گشتاور) جسم تحت تأثیر نیروهای وارده نیز وجود دارد. لذا شرط تعادل در مورد اجسام صلب به صورت زیر خواهد بود: $I - برای این که جسم در راستای محور X جابه جایی نداشته باشد باید: <math>\rightarrow = \sum_{Y=Y}^{Y} \sum_$ ۲-۴ انواع تکیه گاهها و عکس العمل های آن ها

برای بررسی تعادل اجسام صلب، همانند نقاط مادی باید ابتدا پیکر آزاد آن ها را ترسیم نمود. برای این منظور، باید جسم را از محیط اطراف آن جدا نمائیم و چون اجسام بر روی تکیهگاه هایی قرار دارند که با توجه به نوع آن ها مانع از حرکت (جابه جایی) و یا چرخش جسم می گردند، لازم است ابتدا تکیه گاه ها و عکس العمل های آن ها را معرفی نمائیم. تعریف عکس العمل تکیه گاهی

منظور از عکس العمل تکیه گاهی اجسام واکنشی است که تکیه گاه در جهت حفظ تعادل آن ها از خود نشان می دهد و مانع از حرکت و یا دوران جسم مورد نظر می شود. ۴-۲-۱- انواع تکیه گاه ها

الف) تکیه گاه غلطکی (یک مجهولی)

عبارتاست از تکیهگاهی که تنها یک عکسالعمل آن هم عمود بر سطح اتکای خود دارد؛ همانند چرخ اتومبیل روی سطح بدون اصطکاک. ب) تکیهگاه مفصلی (دومجهولی)

به تکیه گاهی گفته می شود که دارای دو عکس العمل می باشد؛ یکی مماس بر سطح اتکا و دیگری عمود بر آن خواهد بود.

> ج) تکیه گاه گیردار (سه مجهولی) تکیه گاهی است که دارای سه عکس العمل به شرح زیر میباشد: ۱- مماس بر سطح تکیه گاه ۲- عمود بر سطح تکیه گاه ۲- عکس العمل دورانی د) تکیه گاه میله ای



هر گاه جسم توسط کابل به تکیه گاه متصل شود، عکس العمل کابل به صورت کششی و در راستای آن خواهد بود.

در جدول (۴–۱) انواع تکیه گاهها و عکس العمل های آن ها معرفی شده اند.



جدول (۴-۱) انواع تکیه گاه				
رديف	نوع تکیه گاه	شکل واقعی	شکل شماتیک	عكس العمل هاى تكيه گاهى
•	غلطكى			N
٨	مفصلى	Contraction of the second seco		
r	گیردار		A جوش یا	M A _y
9	ميلداي	D D D S S S C	میله کوتاه C	F _{BC}
3	کابلی			

۳-۴ محاسبه عکس العمل های تکیه گاهی اجسام صلب

همان طور که گفته شد شرط تعادل اجسام صلب بر آورده شدن معادلات (۴–۳) می باشد و برای نیل به این هدف به صورت زیر عمل می نمائیم. گام اول – ترسیم پیکر آزاد جسم

ابتدا جسم را از تکیهگاهها جدا نموده و با توجه به نوع تکیهگاه، عکس العملهای مربوطه را در محل تکیهگاه و در جهت دلخواه قرار میدهیم. به عنوان مثال پیکر آزاد تیر شکل (۴-۴-الف) به صورت شکل (۴-۴-ب) خواهد بود.





گام دوم – تجزیهٔ نیروها

همهٔ نیروهای مورب را روی پیکر آزاد در صورت وجود به مؤلفههای آن تجزیه مینمائیم. به عنوان مثال در شکل (۴–۴–ب) نیروی P به دو مؤلفهٔ متعامد تجزیه شده است. <u>گام سوم – تشکیل معادلات و حل آنها</u> با تشکیل معادلات تعادل و حل آنها مجهولات مسئله (عکسالعملها) تعیین

۵٣

مى شوند.









) خلاصة فصل

۵۸

• مفهوم تعادل آن است که ذره یا جسم مادی هیچ گونه حرکت و یا چرخشی نداشته باشد. • شرط تعادل نقطه مادی آن است که برآیند نیروهای وارد بر آن صفر باشد یعنی:

$$\Sigma \vec{F} = \cdot \Longrightarrow \begin{cases} \Sigma \vec{F}_x = \cdot \\ \Sigma \vec{F}_y = \cdot \end{cases}$$

• هرگاه جسم یا نقطه مادی را از محیط اطراف خود جدا و نیروهای وارد بر آنها را در راستاهای موجود نمایش دهیم، پیکر آزاد جسم و یا نقطه مادی را ترسیم نمودهایم. • شرایط تعادل جسم صلب عبارتاست از:

 $\begin{cases} \Sigma F_{X} = \cdot \\ \Sigma F_{Y} = \cdot \\ \Sigma M = \cdot \end{cases}$

 برای تعیین عکس العمل های تکیه گاهی از معادلات تعادل جسم صلب و یا نقطهٔ مادی استفاده می شود.







(۵)

۲– کشش کابل ها را در شکل زیر بهدست آورید.





۶.









(و)


بخش اول - استاتيك

هدف های رفتاری

پس از آموزش این فصل از فراگیر انتظار می رود بتواند: ۱ – تحلیل سازه را تعریف نماید. ۲ – خرپا را بشناسد و انواع آن را نام ببرد. ۳ – فرضیات تحلیل خرپا را بداند. ۴ – روش مفاصل (گرهها) را در تحلیل خرپا به کار گیرد. ۵ – اعضای صفر نیرویی را در خرپاها تعیین نماید. ۸ – عضای صفر نیرویی را در خرپاها تعیین نماید. ۲ – رفتار تیر تحت تأثیر بارهای خارجی را بشناسد. ۸ – عکسالعمل های تکیه گاهی تیرها با بار گسترده یکنواخت را بهدست آورد. ۹ – نیروهای داخلی تیرها با بار محاسبه نماید. ۱۰ – نمودارهای نیروی برشی و لنگر خمشی در تیرهای با بار متمرکز را ترسیم نماید. ۱۱ – مقادیر حداکثر نیروی برشی و لنگر خمشی تیرها با بار متمرکز را بهدست آورد.

مقدمه:

سازههای ساختمانی شامل انواع سازههای قابی، سازههای پوستهای، سازههای کابلی وسازههای خرپایی میباشد.

به هر عضو یا مجموعهای از اعضا که نیروی وارد شده را تحمل نموده و منتقل نماید. سازه گفته می شود.

بنابراین تیرها ، ستونها، بادبندها و ... نیز نوعی سازه میباشند.

منظور از تحلیل سازه، بررسی پایداری سازه، تعیین عکس العمل های تکیه گاهی، نیروهای داخلی و تغییر شکل سازه تحت تاثیر نیروهای خارجی وارد به آن می باشد که در فصل چهارم راجع به تعیین عکس العمل ها بحث شد و در این فصل تنها به تعیین نیروهای داخلی در اجزای خرپاهای صفحهای و تیرها بسنده می شود.

(Truss) خريا (Truss)

خرپاها سازههایی هستند متشکل از اعضا (میلههایی) که در دو انتهای خود به صورت مفصل (پین) به یکدیگر متصل شده و عموماً تشکیل شبکههای مثلثی میدهند. ۵–۱–۱– انواع خرپا

خرپاها به طور کلی به دو گروه تقسیم می شوند.

 ۱- خرپاهای صفحه ای: خرپاهایی هستند که فرم پایه آن ها تشکیل شده از سه عضو (میله) و سه گره (پین یا مفصل) که در یک صفحه واقع شده و با افزودن دو عضو و یک گره جدید گسترش می یابد.





۲- خرپاهای فضایی: به خرپاهایی گفته می شود که فرم پایه آن ها تشکیل شده از شش عضو و چهار گره که یک شبکه فضایی ساخته و با افزودن سه عضو و یک گره جدید گسترش می یابد.



۵–۱–۲– شکل خرپاها
همان طور که گفته شد خرپاهای ساده از تعدادی شبکه مثلثی تشکیل می یابند و دلیل استفاده
از هندسهٔ مثلثی در خرپاها، پایداری هندسی مثلث نسبت به سایر اشکال هندسی می باشد. چرا
که در مثلث تغییر زاویه مشروط به تغییر طول اضلاع آن می باشد و این تغییر در هندسهٔ مثلثی
خرپاها به سادگی اتفاق نمی افتد در حالی که در یک هندسهٔ چهارضلعی بدون تغییر طول اضلاع
آن ها تغییر شکل به راحتی صورت می پذیرد.

با توجه به شکل (۵–۳) دیده می شود که در چهارضلعی ABCD که اضلاع آن به صورت مفصل یا پین به هم متصل شده اند با وارد آوردن نیروی نه چندان بزرگ F به راحتی دچار تغییر شکل شده و نقطه B به B و C به C منتقل می شود بنابراین سازه ناپایدار بوده و این مسئله نامطلوب است.



برای تأمین پایداری سازه فوق کافی است عضو قطری BC را به آن بیافزاییم و چهار ضلعی را به دو مثلث تبدیل نماییم. (شکل ۵-۴)



کارعملی: شکلهای (۵–۳) و (۵–۴) را با قطعات چوبی و اتصال مفصلی بسازید و با اعمال نیروی متناسب، عملکرد آنها را با یکدیگر مقایسه نمایید.



۵-۱-۳- فرضیات تحلیل خرپاها:

منظور از تحلیل خرپا، تعیین نیروی داخلی هر عضو خرپا و محاسبهٔ عکس العمل های تکیه گاهی آن می باشد و مبتنی بر فرضیاتی به شرح ذیل است:

۱- نیروهای خارجی وارد بر خرپا در صفحه خرپا و در محل گرهها به آن اعمال
 می شود. شکل (۵-۵)



۲: اعضای خرپا (میلهها) به صورت مفصلی به یکدیگر متصل می شوند. با توجه به فرضیات فوق، نیروهای داخلی و خارجی در محل گره به صورت متقارب خواهند بود. بنابراین نیروهای داخلی اعضا در راستای آنها و به صورت کششی یا فشاری عمل می نمایند.



۵–۱–۴- روش تحیل خرپا

برای تحلیل خرپاها روش های مختلفی وجود دارد که در این قسمت به روش تحلیل مفاصل (گرهها) اشاره می شود و در مقاطع بالاتر با سایر روش های تحلیل خرپا آشنا خواهید شد. ۵–۱–۵– روش مفاصل (گرهها) در تحلیل خرپاها:

فلسفه این روش بر این اصل استوار است که چون کل خرپا در حال تعادل است پس هر گرهٔ آن نیز باید در حال تعادل باشد، بنابراین عموماً مراحل تحلیل خرپا در این روش عبارتاست از:

۱) محاسبه عکس العمل های تکیه گاهی \longrightarrow ۲) ترسیم پیکر آزاد هر گره \longrightarrow ۲) محاسبه عکس العمل العمل های تکیه گاهی $[\Sigma F_x = \cdot]$ ۳) اعمال شرایط تعادل هر گره (نقطهٔ مادی) یعنی: ۳) اعمال شده و محاسبهٔ مجهولات مورد نظر





شکل ۵–۷

نکته ۳– در ترسیم پیکر آزاد هرگره جهت نیروهای کششی از گره دور شده و جهت نیروهای فشاری به گره نزدیک می شود. نتیجه نهایی تحلیل خرپای شکل (۵–۷) در شکل (۵–۸) نشان داده شده است.



تاریخ مهندسی (مطالعه آزاد) در کتاب های تاریخ فنی غرب، چنین آمده است که اولین نوع ساختمان های خرپایی، در قرون شانزدهم میلادی ساخته شده است. همچنین گفته شده که اولین نوع خرپای واقعی ثبت شده در تاریخ در قرن شانزدهم میلادی توسط یک مهندس رومی به نام پالادیو (Paladio) (۱۵۸۰ – ۱۵۱۸ م) ابداع و ساخته شده است. اما سندهای تاریخی نشان دهندهٔ آن است که ساختمان خرپایی در ایران باستان از هزارهٔ سوم قبل از میلاد ساخته می شده است. مورد استناد در این بررسی لوحه ای است که در حفاری های باستان شناسی شوش به دست آمده و تاریخ آن به هزارهٔ سوم قبل از میلاد (پنج هزار سال پیش) می رسد.





- 0

- 0

۵–۱–۶– اعضای صفر نیرویی درمثال فوق ملاحظه گردید که نیروی داخلی عضو CD برابر صفر است که اصطلاحاً به آن عضو صفر نیرویی گفته می شود. در موارد زیر اعضای صفر نیرویی بدون تحلیل قابل تشخیص هستند.

الف) هرگاه در گرهای دو عضو غیر همراستا وجود داشته باشد و به آن گره نیروی خارجی و یا عکس العمل تکیه گاهی اعمال نشود، هر دو عضو صفر نیرویی خواهند بود. برای نمونه در شکل (۵-۹)، اعضای AB و AD دارای چنین شرایطی هستند بنابراین عضو صفر نیرویی خواهند بود. یعنی:

 $F_{AB} = F_{AD} = \cdot$



آیا این خرپا دارای عضو صفر نیرویی دیگری می باشد؟ چرا؟ نام ببرید.

ب) هرگاه در گرهای سه عضو وجود داشته باشد که دو عضو آن همراستا باشند، در صورتی که نیروی خارجی روی گرهٔ مذکور نباشد، عضو سوم صفر نیرویی خواهد بود. در خرپای شکل (۵–۱۰) اعضای BC و KJ و IJ صفر نیرویی می باشند.





۲-۵ تحلیل تیرها
 هدف از تحلیل تیر در این فصل تعیین عکس العمل های تکیه گاهی و نیروهای
 داخلی در هر مقطع از تیر می باشد.
 ۲-۵- تعریف تیر (Beam)

تیر عضوی است که بارهای عمود بر محور خود را تحمل و منتقل مینماید و در اکثر سازههای ساختمانی به کار میرود.

۵-۲-۲- انواع تیرها از نظر شرایط تکیه گاهی

با توجه به انواع تکیه گاهها که قبلاً معرفی شدهاند تیرها می توانند به صورتهای مختلف روی تکیه گاهها قرار گیرند که در این قسمت به معرفی چند نوع از آنها اکتفا می شود. شکل (۵–۱۱)



۵-۲-۳ انواع بارهای وارد به تیر بارها به صورتهای گوناگون به تیرها وارد می گردند که تعدادی از آنها عبارتاند از: الف) بار متمرکز







د) ترکیبی از انواع فوق



۵-۲-۴- رفتار تیر تحت تأثیر بارهای خارجی

هنگامی که تیری تحت تأثیر نیروهای خارجی مطابق شکل (۵–۱۶) واقع می شود، در آن پدیدههای خمش و برش ایجاد می گردد.

پدیده خمش باعث ایجاد کشش و فشار در لایه ها یا تارهای تحتانی و فوقانی تیر می گردد. شکل (۵–۱۶)



پدیده برش، رفتاری از تیر است که تمایل دارد تیر را در مقاطع مختلف آن قطع نماید. این رفتار، شبیه رفتار یک قیچی می باشد. شکل (۵–۱۷)



۵-۲-۵- تعیین عکس العمل های تکیه گاهی تیرها با بار گسترده یکنواخت برای محاسبه عکس العمل های تکیه گاهی تیرها تحت بار گستردهٔ یکنواخت ابتدا باید مقدار و محل اثر برآیند بارهای گسترده یکنواخت وارد به تیر را تعیین نمود. مطابق شکل (۵-۱۸) مقدار برآیند بار گسترده برابر مساحت مستطیل بار وارده و محل اثر آن نقطهٔ تلاقی دو قطر مستطیل (نصف طول آن) خواهد بود. با توجه به موارد فوق الذکر پیکر آزاد تیر را ترسیم نموده و عکس العمل های تکیه گاهی را





$$\Sigma \overrightarrow{F_x} = \cdot \Rightarrow \overrightarrow{B_x} = \cdot$$

 $\Rightarrow \overrightarrow{B_x} = \cdot \Rightarrow \overrightarrow{B_x} = \cdot$
 $\Rightarrow \overrightarrow{B_y} = \cdot \Rightarrow \overrightarrow{A_y} + \overrightarrow{B_y} - \overrightarrow{r} \cdot = \cdot$
 $\Rightarrow \overrightarrow{A_y} + \overrightarrow{B_y} - \overrightarrow{r} \cdot = \cdot$
 $\Rightarrow \overrightarrow{A_y} + \overrightarrow{B_y} = \overrightarrow{r} \cdot \overrightarrow{kN}$ I
 $\overleftarrow{\nabla} M_A = \cdot \Rightarrow \overrightarrow{r} \cdot \times 1/7 \Delta - \overrightarrow{B_y} \times \overrightarrow{r} / \Delta = \cdot$
 $\Rightarrow \overrightarrow{B_y} = 10 \ \overrightarrow{kN}$
 $\overrightarrow{A_y} + \overrightarrow{B_y} = \overrightarrow{r} \cdot \Rightarrow \overrightarrow{A_y} + \overrightarrow{A_y} = \overrightarrow{r} \cdot \Rightarrow \overrightarrow{A_y} = 10 \ \overrightarrow{kN}$
 \overrightarrow{I} is the set of the

۵-۲-۵- نیروهای داخلی در تیرها با بار متمرکز

هنگامی که تیر تحت تأثیر بار قرار می گیرد در هر نقطه از طول تیر نیروهایی به وجود می آیند که به آنها نیروهای داخلی تیر می گویند. برای این که نیروهای داخلی در هر نقطه از تیر تعیین شود باید یک برش (مقطع) عمود بر محور تیر در آن نقطه در نظر گرفت و پیکر آزاد یکی از قطعات سمت چپ یا راست مقطع مورد نظر را ترسیم نموده و با توجه به بحث تعادل اثر قطعه دیگر را بر روی آن اعمال کرد. به عنوان مثال در شکل (۵–۱۸) در مقطع a-a خواهیم داشت:







۵-۲-۶-۱- علائم قرار دادی نیروهای داخلی تیرها

برای ایجاد یکنواختی در محاسبات نیروهای داخلی در مقاطع تیرها بهتر است جهتهای مثبت نیروی برشی و لنگر خمشی را به صورت شکل (۵-۲۰) در نظر بگیریم.



۵-۲-۶-۲- محاسبهٔ نیروهای داخلی تیرها با بار متمرکز

برای محاسبهٔ نیروهای داخلی در هر مقطع، پس از ترسیم پیکر آزاد یکی از قطعات سمت چپ یا راست آن مقطع و قرار دادن نیروی برشی V و لنگر خمشی M مطابق قرارداد فوق کافیاست معادلات تعادل را برای مقطع مورد نظر تشکیل داده و اقدام به حل آنها نماییم.





۵-۲-۷- مقادیر حداکثر نیروهای برشی و لنگر خمشی در تیرها با بار متمرکز در مثال قبل چگونگی محاسبه نیروی برشی و لنگر خمشی در نقطه دلخواه C را مشاهده نمودیم. برای مهندسین معمولاً مقدار ماکزیمم نیروهای داخلی و محل آنها مهم است. حال این سوال مطرح می شود که مقادیر نیروی برشی و لنگر خمشی حداکثر در کدام نقطه از طول تیر به وجود می آید؟

برای پاسخ به این سوال باید مقادیر نیروی برشی و لنگر خمشی را در تمام نقاط طول تیر همانند مثال قبل محاسبه نموده تا مقادیر حداکثر مورد نظر و محل آنها مشخص شود که این روش، کاری است طاقتفرسا. لذا بهتر است که مقادیر نیروی برشی و لنگر خمشی در طول تیر را به صورت نمودار نشان داده و از روی نمودار مقادیر حداکثر نیروی برشی و لنگر خمشی و محل آنها را تعیین نمود. ۵-۲-۸- ترسیم نمودارهای نیروی برشی و لنگر خمشی تیرها با بار متمرکز نمودار نیروی برشی و یا لنگر خمشی عبارت است از نموداری که مقادیر نیروی برشی و لنگر خمشی را در هر نقطه از تیر مشخص نماید. هدف از ترسیم چنین نمودارهایی تعیین نقاطی است که حداکثر نیروی برشی و لنگر خمشی در آنها به وجود می آید .برای رسیدن به این هدف تیر را در محل هایی که بارگذاری آن تغییر می نماید به چند ناحیه تقسیم نموده و در هر ناحیه معادلات نیروی برشی و لنگر خمشی را بر حسب طول تیر تعیین و سپس نمودار معادلات مذکور ترسیم می گردد.

مراحل ترسیم نمودارهای نیروی برشی و لنگر خمشی در تیر با بار متمرکز به شرح ذیل خواهد بود:

۱- محاسبه عکس العمل های تکیه گاهی تیر

۲– مابین هر دو بار متمرکز یک مقطع به فاصله X از تکیهگاه در نظر گرفته و محدوده X را تعیین می نماییم. عکس العمل های تکیهگاهی نیز، بار متمرکز محسوب می شوند.

۳– پیکر آزاد یکی از قطعات سمت چپ و یا راست مقطع مورد نظر را ترسیم می کنیم.

۴- با تشکیل معادلات تعادل برای این قطعه به معادلات نیروی برشی و لنگر خمشی بر حسب X خواهیم رسید.

۵- با ترسیم نمودارهای نیروی برشی و لنگر خمشی در محدودههای مختلف تیر به نمودارهای موردنظر دست می یابیم.





٨٣

 $\label{eq:relation} \begin{tabular}{lllllllllll} & \end{tabular} & \end{tabular} \e$

۵- اکنون نمودار نیروی برشی را با استفاده از معادلات I و III ترسیم می نمائیم.

- (I) $V_a = v \cdot kN$ $v \leq x \leq m$
- (III) $V_{\rm b} = -1 \cdot kN$ $\forall m \le x \le \beta m$

۶- نمودار لنگر خمشی را با استفاده از معادلات II و IV و به روش نقطه یابی در نقاط ابتدا و انتهای هر ناحیه ترسیم می کنیم.

(II) $M_a = v \cdot x$ $\cdot \leq x \leq rm$ $\frac{x (m) M(kN.m)}{\cdot}$











نتیجه: در تیرهای کنسولی حداکثر نیروی برشی و لنگر خمشی در تکیهگاه بهوجود میآید.

خلاصة فصل

• خریاها به دو گروه کلی صفحهای و فضایی تقسیم می شوند. • خرياها تشكيل شبكة مثلثي مي دهند. • نيروهاي خارجي وارد بر خرياها در صفحه خريا و در محل گرهها به آنها اعمال مي شود. • اعضای خریاها به صورت مفصلی به یکدیگر متصل می شوند. • منظور از تحليل خريا، تعيين نيروي داخلي هر عضو خريا و محاسبة عكس العمل هاي تكيه گاهي آن مي باشد. • برای تحلیل خریاها از روش مفصل (گره) استفاده می شود. • در گرههای دارای دو عضو غیر همراستا در صورتی که نیروی خارجی وجود نداشته باشد هر دو عضو صفر نیرویی خواهند بود. • در گرههای دارای سه عضو که دو عضو آنها همراستا باشند، در صورت عدم وجود نیروی خارجی در آن گره، عضو سوم، صفر نیرویی خواهد بود. • هدف از تحلیل تیر، تعیین عکس العمل های تکیه گاهی و نیروهای داخلی در هر مقطع از تير مى باشد. • تیرها در اثر اعمال بارهای خارجی دارای رفتارهای خمشی و برشی می باشند. • نیروهای داخلی در هر مقطع از تیر عبارتند از : نیروی برشی و لنگر خمشی. • مقدار بر آیند بارهای گسترده یکنواخت برابر است با مساحت بار گسترده. • محل اثر برآیند بارهای گسترده یکنواخت در محل تلاقی دو قطر مستطیل بار وارده مى باشد.





۳– در خرپای شکل زیر اولاً: اعضای صفر نیرویی را تعیین کنید. ثانیاً: نیروی داخلی سایر اعضا را محاسبه کنید.



۴- در خرپاهای زیر اعضای صفر نیرویی را مشخص نمایید.



(الف)



·//

|A|













خواص هند سطوح









بخش اول - استاتیک

هدف های رفتاری

پس از آموزش این فصل از فراگیر انتظار می رود بتواند: ۱- خواص هندسی سطوح را بشناسد و نام ببرد. ۲- گشتاور اول سطح را تعریف نماید. ۳- مرکز سطح سطوح مختلف هندسی را بهدست آورد. ۴- مختصات مرکز سطح سطوح متقارن را تعیین نماید. ۵- روابط مربوط به گشتاور دوم سطح را بشناسد و به کار گیرد. ۶- ممان اینرسی سطوح مرکب را محاسبه نماید. ۷- اساس مقطع سطوح مختلف را بهدست آورد. ۸- مشخصات هندسی مقاطع نورد شده را از جدول استاندارد آن ها استخراج

مقدمه:

طول، سطح و حجم سه خصوصیت اصلی هندسی اجسام به شمار می روند. اجسام یک بعدی مانند طناب با طولشان، اجسام دو بعدی مانند یک قطعه زمین با مساحتشان و اجسام سه بعدی مثل یک ساختمان با حجمی که دارند مشخص می شوند.

این خصوصیات تمام ویژگی های اجسام را بیان نمی کنند؛ مثلاً دو قطعه زمین هم مساحت ممکن است دارای شکل های هندسی متفاوت باشند. بنابراین اجسام دارای خصوصیات دیگری نیز می باشند که در این فصل به بررسی بعضی از خصوصیات سطوح شامل گشتاور اول سطح، مرکز سطح، گشتاور دوم سطح و مدول مقطع یا اساس مقطع آن ها می پردازیم.

۶-۱ گشتاور اول سطح (ممان استاتیک)

در فصل دوم با گشتاور نیرو آشنا شدیم که عبارت بود از حاصل ضرب نیرو در فاصلهٔ آن نیرو تا یک محور. گشتاور اول سطح نیز تعریفی مشابه گشتاور نیرو داشته و عبارتاست از:

حاصل ضرب مساحت در فاصلهٔ مرکز آن تا محور مورد نظر.

گشتاور اول سطح با نماد Q نمایش داده می شود و واحد آن طول به توان ۳ می باشد یعنی m^۳ و یا cm^۳ و . . .



است.	امده	y	و	X
------	------	---	---	---

جدول (۶–۱)							
نام سطح	شکل هندسی	X	Ŧ	توضيحات			
مستطيل (مربع)	y \overline{x} G \overline{y} \overline{y} x b \overline{y} x	<u>b</u> ۲	<u>h</u> ז	مرکز سطح مستطیل محل تلاقی دو قطر آن میباشد			
مثلث قائمالزاويه	x y G G x y b x	<u>b</u> ٣	<u>h</u> ٣	مرکز سطح مثلث قائمالزاویه در فاصلهٔ [[] از قاعدهٔ آن میباشد			
دايره	y G x y x	r	r	مر کز سطح دایرہ مرکز دایرہ می باشد			

گشتاور اول سطح (ممان استاتیک) مستطیل را نسبت به محورهای x و y محاسبه کنید.



با توجه به شکل فاصله مرکز سطح از محورهای x و y عبارتند از:

$$\begin{split} \overline{X} &= \frac{b}{r} + r \Longrightarrow \overline{X} = \frac{r}{r} + r = \text{fcm} \\ \overline{Y} &= \frac{h}{r} + i \Longrightarrow \overline{Y} = \frac{r}{r} + i = \text{fcm} \\ A &= b.h = r \times \text{f} = \text{Acm}^r \\ Q_x &= A.\overline{Y} \Longrightarrow Q_x = \text{A} \times \text{r} = \text{rfcm}^r \\ Q_y &= A.\overline{X} \Longrightarrow Q_y = \text{A} \times \text{f} = \text{rfcm}^r \\ A &= b.h = r \times \text{f} \Rightarrow Q_x = \text{fcm}^r \\ A &= b.h = r \times \text{fcm}^r \\ A$$



۲-۶ گشتاور اول (ممان استاتیک) سطوح مرکب

به منظور محاسبه گشتاور اول سطوح مرکب، آنها را به سطوح هندسی ساده تجزیه نموده و ممان استاتیک هر یک از آنها را نسبت به محورهای مورد نظر محاسبه و با یکدیگر جمع جبری می نمائیم. یعنی:

$$Q_{x} = \sum_{i=1}^{n} A_{i} \overline{y}_{i}$$

$$Q_{y} = \sum_{i=1}^{n} A_{i} \overline{x}_{i}$$
(Y-8)

 \overline{y}_{r} \overline{y}_{r}

$$Q_{x} = \sum_{i=1}^{n} A_{i} \overline{y}_{i} \Longrightarrow Q_{x} = A_{i} \overline{y}_{i} + A_{r} \overline{y}_{r} + A_{r} \overline{y}_{r}$$
$$Q_{y} = \sum_{i=1}^{n} A_{i} \overline{x}_{i} \Longrightarrow Q_{y} = A_{i} \overline{x}_{i} + A_{r} \overline{x}_{r} + A_{r} \overline{x}_{r}$$

٩٧

شکا

به عنوان نمونه در شکل (۶-۲) خواهیم داشت:


جدول (۶–۲)					
سطوح	(A _i) مساحت ^۲	x cm	y cm	$Q_x = A\overline{y}_i$ cm^r	$Q_y = A\overline{x}_i$ cm^r
Α,	$\lambda \times \theta = \lambda \lambda$	٨	٩/۵	YT×9/۵=۶۸۴	۷۲×۸=۵۷۶
A _y	$\gamma T = \frac{\rho \times \rho}{T}$	14	٨	۲۷×۸=۷۱۶	277×14=272
Σ				14	٩۵۴

بنابراين:

Q _x	=14	cm ^r
Q _y	= 954	cm [°]

۳-۶ مرکز سطح سطوح مرکب

برای محاسبه مرکز سطح سطوح مرکب با توجه به این که گشتاور اول کل سطح با مجموع گشتاورهای اول اجزای سطح مرکب با هم برابرند می توان نوشت:

$$\left.\begin{array}{l}
\left.Q_{y} = A\overline{X} \\
\left.Q_{y} = \sum_{i=1}^{n} A_{i}\overline{x}_{i}\right\} \Rightarrow A\overline{X} = \sum_{i=1}^{n} A_{i}\overline{x}_{i} \Rightarrow \overline{X} = \frac{\sum A_{i}\overline{x}_{i}}{\sum A_{i}} \\
\left.Q_{x} = A\overline{Y} \\
\left.Q_{x} = \sum_{i=1}^{n} A_{i}\overline{y}_{i}\right\} \Rightarrow A\overline{Y} = \sum_{i=1}^{n} A_{i}\overline{y}_{i} \Rightarrow \overline{Y} = \frac{\sum A_{i}\overline{y}_{i}}{\sum A_{i}}$$

$$(7-5)$$

٩٩

در روابط فوق $\overline{\mathrm{X}}$ و $\overline{\mathrm{Y}}$ مختصات مرکز سطح مرکب مورد نظر می باشند که نسبت به محورهای مختصات دلخواه تعیین می شوند.



•

جدول (۶–۳)					
سطوح	مساحت (A _i) _{cm^r}	x _i cm	y _i cm	$Q_x = A\overline{y}_i$ cm^r	$Q_y = A_i \overline{x}_i$ cm ^v
Α,	۱•×۲۵=۲۵•	$r \cdot + \frac{r}{r} = r\Delta$	$\frac{\tau\Delta}{\tau} = 1\tau/\Delta$	۳۱۲۵	8200
A	۵×۵•=۲۵•	$\frac{\Delta}{\tau} = \tau \Delta$	$rac{\Delta}{r} + rac{\Delta}{r} = rr / \Delta$	۶۸۷۵	8200
Σ	۵۰۰			۱۰۰۰۰	170







۶-۶ استفاده از تقارن در تعیین مرکز سطح سطوح متقارن محور تقارن: خطی است که سطح را به دو قسمت مساوی و قرینه تقسیم میکند.

۶–۴–۱– سطوح با یک محور تقارن اگر سطح دارای یک محور تقارن باشد، مرکز سطح روی آن محور خواهد بود. شکل (۶–۳)



۶-۴-۲- سطوح با دو محور تقارن:
 هرگاه سطح دارای دو محور تقارن باشد مرکز سطح در محل تلاقی آن دو محور خواهد
 بود. شکل (۶-۴)







$$\overline{x} = \frac{9}{r} = \frac{7}{1} = \frac{7}{1} - \frac{7}{1} = \frac{1}{1} - \frac{7}{1} = \frac{7}{1} - \frac{7}{1}$$



۶ – ۵ گشتاور دوم سطح (ممان اینرسی) (Moment of Inertia) خط کشی را مطابق شکل (۶–۵) در نظر می گیریم اگر بخواهیم آنرا در دو حالت نشانداده شده خم کنیم به نظر شما درکدام حالت راحت تر خم می شود؟ چرا؟





باتوجه به مثال فوق درمی یابیم علی رغم آن که سطح مقطع خط کش در هر دو حالت یکسان است در حالت (الف) خط کش راحت تر خم می شود. یعنی مقاومت آن در مقابل خم شدن (خمش) کمتر از حالت (ب) می باشد. علت آن ممان اینرسی سطح مقطع خط کش است که در حالت (الف) کمتر از حالت (ب) می باشد.

به عنوان یک تعریف ساده از ممان اینرسی، می توان گفت: گشتاور دوم سطح یا ممان اینرسی عامل مقاوم در مقابل خمش می باشد و به توزیع ذرات تشکیل دهندهٔ جسم حول محور خمش بستگی دارد.

ممان اینرسی را با نماد I نشان داده و نسبت به محورهای مختلف با اندیس آن محور نامگذاری می شود. به عنوان مثال، _x یعنی ممان اینرسی نسبت به محور x.

واحد ممان اینرسی، طول به توان ۴ یعنی ^۴ mm یا ^۴ mm و ... میباشد. درجدول (۶-۴) روابط ممان اینرسی بعضی از سطوح هندسی ساده نسبت به محورهای مرکزی آنها آمده است.

جدول (۶–۴)				
نام سطح	شکل هندسی	Ix _G	Iy _G	
مستطيل	$\begin{array}{c} & & & & \\ & & & & \\ & & & \\ & & & & \\ & & & \\ & &$	<u>bh</u> ۳ ۱۲	<u>hb</u> ۳ ۱۲	
مربع	$\begin{array}{c} & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & &$	$\frac{a^{r}}{r}$	$\frac{a^{r}}{r}$	
دايره		$\frac{\pi r^{\epsilon}}{\epsilon}$	$\frac{\pi r^{\epsilon}}{\epsilon}$	

- 0

۶-۶ قضیه محورهای موازی

درقسمت قبل روش تعیین ممان اینرسی یک سطح نسبت به محور هایی که از مرکز آن سطح می گذرد ، را دیدیم.

حال می خواهیم ممان اینرسی یک سطح را نسبت به محورهایی که موازی محورهای مرکزی آن می باشند، به دست آوریم.

به عنوان مثال در شکل (۶–۵) با فرض اینکه ممان اینرسی آن نسبت به محورهای مرکزی ($y_{\rm G}$ و $x_{\rm G}$) معلوم باشد، میخواهیم ممان اینرسی مقطع را نسبت به محورهای X و X که با فاصله $d_{\rm A}$ و $d_{\rm A}$ از محورهای مرکزی قرار دارند، محاسبه کنیم.





این موضوع با قضیه محورهای موازی که به صورت زیر بیان می شود قابل محاسبه خواهد بود.

ممان اینرسی یک سطح نسبت به محورهایی که موازی با محورهای مرکزی آن سطح میباشند، برابر است با ممان اینرسی آن سطح نسبت به محورهای مرکزی به اضافه حاصل ضرب مساحت در مجذور فاصله محور مورد نظر تا مرکز سطح.

يعنى:

$$I_{X} = I_{x_{G}} + Ad_{y}^{\gamma}$$

$$I_{Y} = I_{y_{G}} + Ad_{y}^{\gamma}$$
(f-8)



حل:

الف) ابتدا ممان اینرسی را نسبت به محورهای مرکزی آن یعنی X_G و Y_g تعیین میکنیم.



 \mathbf{x}_{G} ب) با توجه به این که محور \mathbf{X} بر طول مستطیل مماس می باشد، فاصله آن از محور \mathbf{x}_{G} یعنی \mathbf{d}_{h} برابر است با:

 $d_{\gamma} = \frac{h}{\gamma}$ A = b.h $I_{X} = I_{xG} + Ad_{\gamma}^{\gamma} \Rightarrow I_{X} = \frac{bh^{\gamma}}{\gamma\gamma} + (b.h)(\frac{h}{\gamma})^{\gamma}$ $\Rightarrow I_{X} = \frac{bh^{\gamma}}{\gamma\gamma} + \frac{bh^{\gamma}}{\gamma} \Rightarrow I_{X} = \frac{bh^{\gamma} + \gamma bh^{\gamma}}{\gamma\gamma}$ $I_{X} = \frac{\gamma bh^{\gamma}}{\gamma\gamma} \Rightarrow I_{X} = \frac{bh^{\gamma}}{\gamma\gamma}$

ج) برای محور Y نيز خواهيم داشت:

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

 $A = b.h$
 $I_{Y} = I_{yG} + Ad_{\tau}^{\ \tau} \Rightarrow I_{Y} = \frac{hb^{\tau}}{1\tau} + (b.h)(\frac{b}{\tau})^{\tau}$
 $\Rightarrow I_{Y} = \frac{hb^{\tau}}{1\tau} + \frac{hb^{\tau}}{\tau} \Rightarrow I_{Y} = \frac{hb^{\tau} + \tau hb^{\tau}}{1\tau}$
 $I_{Y} = \frac{\tau hb^{\tau}}{1\tau} \Rightarrow I_{Y} = \frac{hb^{\tau}}{\tau}$

۶-۷ محاسبه ممان اینرسی سطوح مرکب

برای محاسبه ممان اینرسی سطوح مرکب، آنها را به اشکال هندسی ساده تجزیه نموده و ممان اینرسی هر یک را نسبت به محور مورد نظر محاسبه و با یکدیگر جمع جبری می نماییم. شکل (۶-۶)





۶– ۸ مدول مقطع (اساس مقطع) (Section Modulus) اساس مقطع یا مدول مقطع نیز خاصیتی از سطح است که همانند ممان اینرسی عامل مقاوم در مقابل خمش می باشد که در فصل نهم با کاربرد آن آشنا خواهید شد. مدول مقطع یک سطح مطابق شکل (۶–۷) با رابطه زیر تعریف می شود.



$$S_{x_{G}} = \frac{I_{x_{G}}}{C_{y}}$$
 (9-9)



در این رابطه داریم:

$$S_{x_G}$$
 : مدول مقطع یا اساس مقطع نسبت به محور \mathbf{X}_G : \mathbf{X}_{x_G}
 \mathbf{X}_G : ممان اینرسی سطح نسبت به محور \mathbf{X}_G : \mathbf{X}_{x_G}
 \mathbf{X}_G : فاصلۀ دورترین تار تحتانی یا فوقانی سطح نسبت به محور مرکزی (\mathbf{X}_G) میباشد
 $\mathbf{C}_{i} = \frac{\mathbf{h}}{\mathbf{r}}$
که در مقاطع متقارن برابر نصف کل ارتفاع مقطع میباشد. یعنی:
 $\mathbf{C}_{i} = \frac{\mathbf{h}}{\mathbf{r}}$
 $\mathbf{E}_{i} = \frac{\mathbf{h}}{\mathbf{r}}$
 $\mathbf{E}_{i} = \frac{\mathbf{h}}{\mathbf{r}}$
 $\mathbf{E}_{i} = \frac{\mathbf{h}}{\mathbf{r}}$
 $\mathbf{E}_{i} = \frac{\mathbf{E}_{i}}{\mathbf{r}}$
 $\mathbf{E}_{i} = \frac{\mathbf{E}_{i}}{\mathbf{r}}$

$$c_{r} = \frac{b}{r}$$







۹-۹ مشخصات هندسی مقاطع نوردشده

با توجه به این که مقاطع نوردشده با استانداردهای کارخانهٔ سازنده تولید می شوند، لذا برای هریک از مقاطع تولیدی شامل تیر آهن ها، ناودانی ها، نبشی ها و ... جداول مشخصات هندسی هر مقطع نیز ارائه می شود که با استفاده از این جداول مشخصات هندسی مقاطع نظیر ابعاد، سطح مقطع، ممان اینرسی و ... استخراج می شوند، به عنوان مثال شکل (۶–۷) قسمتی از جدول مشخصات مقاطع نیم پهن (IPE) را نشان می دهد که برای نمونه مشخصات هندسی IPE ۲۰۰



مشخصات IPE۲۰۰:

مساحت مقطع $h = 7 \cdot r mm = 7 \cdot r m = A = 7 \lambda/4 cm^{7}$ ارتفاع مقطع ممان اینرسی حول محور $x = 196 \cdot r mm = 1 \cdot r m = 196 \cdot r mm = 196$

درصورتی که مقطع مورد نظر ترکیبی از دو یا چند مقطع نوردشده باشد می توان ابتدا مشخصات هندسی مقطع نوردشدهٔ ساده (تکی) را از جدول استخراج نموده و سپس با استفاده از قضیه محورهای موازی مشخصات هندسی مقطع مرکب را بهدست آورد.

در شکل زیر دوتیر آهن IPE ۹۶ به صورت به هم چسبیده به عنوان یک مقطع مرکب ساخته شده است مطلوب است محاسبهٔ: الف) ممان اینرسی مقطع مرکب حول x و y. ب) مدول مقطع حول دو محور x و y.



ابتدا مشخصات هندسی مورد نیاز تیر آهن ۱۶ IPE او را از جدول استخراج می نماییم. IPE ۱۶ : (h=۱۶۰mm=۱۶cm , b=۸۲ mm=۸/۲ cm , A=۲۰/۱ cm^r , I_x =۸۶۹ cm^{*} , I_y =۶۸/۳ cm^{*})

الف) محاسبه _x J و _y مقطع مرکب: باتوجه به اینکه مقطع مرکب ساخته شده نسبت به محور های x و y متقارن می باشد کافیاست که ممان اینرسی یک پروفیل نسبت به محورهای مورد نظر را محاسبه نموده و دو برابر نماییم. بنابراین با استفاده از قضیه محورهای موازی خواهیم داشت:

$$I_{x} = \tau(I_{x_{G}} + Ad_{v}^{\tau})$$
$$I_{y} = \tau(I_{y_{G}} + Ad_{v}^{\tau})$$

باتوجه به شکل (الف) مقدار مقدار محور x به محور x به دلیل انطباق محورهای x_G در پروفیل تک و x در پروفیل مرکب برابر صفر است لذا: $I_x = rI_{x_G} \Rightarrow I_x = r \times \Lambda$ و مقدار f_{r} نسبت به محور Y برابر نصف عرض بال ۱۶ IPE میباشد یعنی: y_{G} y_{G} r_{r} y_{G} r_{r} x_{G} $x_{$

$$c_{\gamma} = \frac{h}{\gamma} = \frac{\gamma \beta}{\gamma} = \lambda cm$$

 $c_{\gamma} = b = \lambda / \gamma cm$

$$S_{x} = \frac{I_{x}}{c_{y}} \Longrightarrow S_{x} = \frac{1 \forall \forall \pi \land}{\land} = \forall 1 \forall / \forall \land cm^{\tau}$$
$$S_{y} = \frac{I_{y}}{c_{\tau}} \Longrightarrow S_{y} = \frac{\land 1 \forall / \forall \mathscr{F}}{\land / \forall} = 99 / \cdot \forall cm^{\tau}$$

110

نكته:

با توجه به نتایج مثال ۹ و مقایسهٔ آن با مشخصات هندسی IPE ۱۶ مشاهده می شود که: ممان اینرسی مقطع مرکب حول محور x دو برابر ممان اینرسی مقطع ساده (تکی) می باشد، به همین ترتیب اگر تعداد مقاطع n برابر شود و مرکز سطح آنها بر محور x منطبق باشد، ممان اینرسی مقطع مرکب حول محور x نیز n برابر خواهد شد.

خلاصة فصل

 گشتاور اول سطح نسبت به یک محور عبارت است از: حاصل ضرب مساحت، در فاصله مرکز آن تا آن محور مورد نظر و نسبت به محور های x و y به صورت زیر تعریف می شود:

$$Q_x = A.Y$$

 $Q_y = A.\overline{X}$

• گشتاور اول سطوح مرکب با تجزیه آنها به سطوح ساده هندسی و محاسبه گشتاور اول سطح هرکدام نسبت به محورهای مورد نظر و جمع جبری آنها محاسبه می شود. یعنی: $Q_x = \sum_{i=1}^n A_i . \overline{y_i}$ $Q_y = \sum_{i=1}^n A_i . \overline{x_i}$

مختصات مرکز سطح یک سطح هندسی با استفاده از گشتاور اول سطح و رابطهٔ زیر تعیین
 می شود:

$$\overline{\mathbf{X}} = \frac{\sum \mathbf{A}_{i} \overline{\mathbf{x}}_{i}}{\sum \mathbf{A}_{i}}$$
$$\overline{\mathbf{Y}} = \frac{\sum \mathbf{A}_{i} \overline{\mathbf{y}}_{i}}{\sum \mathbf{A}_{i}}$$

• اگر سطحی دارای یک محور تقارن باشد، مرکز سطح روی آن محور خواهد بود. • اگر سطحی دارای دو محور تقارن باشد، مرکز سطح، محل تلاقی آن دو محور خواهد بود. • ممان اینرسی عامل مقاوم در مقابل خمش است. • اگر تعداد مقاطع روی یک محور n برابر شود درصورتی که مرکز سطح آنها روی آن محور قرار گیرد در این حالت ممان اینرسی کل نیز n برابر خواهد شد. • ممان اینرسی یک سطح نسبت به محورهای موازی محور مرکزی آن با رابطهٔ زیر تعیین • ممان اینرسی یک سطح نسبت به محورهای موازی محور مرکزی آن با رابطهٔ زیر تعیین می شود: می شود: می شود: می اصله دو محور X_G و X می باشد. $I_x = I_{x_G} + Ad_{r}$ • اساس مقطع نیز همانند ممان اینرسی عامل مقاوم در مقابل خمش است و از رابطهٔ زیر بهدست می آید: بهدست می آید: $C_{x} = \frac{I_{x}}{c_{y}}$ x محور x $S_{x} = \frac{I_{x}}{c_{y}}$ $S_{y} = \frac{I_{y}}{c_{y}}$ y فاصله دورترین تار مقطع تا محور y

مشخصات هندسی مقاطع نوردشده از جداول استاندارد آنها استخراج می شود.
 ممان اینرسی مقاطع مرکب با استفاده از قضیهٔ محورهای موازی محاسبه می شود.



















بخش دوم - مقاومت مصالح

هدف های رفتاری

مقدمه:

در بخش اول کتاب به بررسی نیروهای وارد بر اجسام پرداختیم و اجسام را صلب در نظر گرفتیم بدین مفهوم که جسم در اثر اعمال نیرو تغییر شکل نمی دهد که موضوع بحث استاتیک بود.

دراین بخش می خواهیم اثر نیروها را بر اجسام، بیشتر مورد بررسی قرار داده و رفتار آنها را تحت تاثیر نیروهای مختلف تجزیه و تحلیل نماییم، که با این فرض که جسم صلب نباشد، یعنی تغییر شکل اجسام نیز مد نظر می باشد، که موضوع بحث مقاومت مصالح است. بنابراین مقاومت مصالح شاخه ای از علم مکانیک است که رفتار اجسام جامد را تحت بارگذاریهای مختلف بررسی می نماید.

> رفتار اجسام تحت بار های مختلف عبارتند از : ۱- رفتار کششی و فشاری





مقطع آنها وارد می شوند. شکل (۷-۵) نیروهای محوری می توانند به صورت کششی یا فشاری به اجسام وارد شوند و در آنها افزایش یا کاهش طول ایجاد نمایند.

همان طور که در شکل (۲-۶) دیده می شود، بارهای محوری ضمن افزایش یا کاهش طول، سبب کاهش یا افزایش ابعاد دیگر جسم نیز می شوند که در این فصل تنها به بررسی رفتار طولی آنها می پردازیم.





(Axial Stress) تنش محوری (Axial Stress)

P میله منشوری مطابق شکل (۷ – ۷) را در نظر بگیرید که تحت تاثیر نیروی کششی P واقع شده است.

به نظر شما اثر نیروی P در یک مقطع دلخواه مانند (a-a) به چه صورت خواهد بود؟



در پاسخ به این سوال باید اینطور تصور نمود که هر ذرهٔ جسم در مقطع (a-a) مقداری از نیروی P را تحمل می نماید و اثر این نیرو در مقطع (a-a)، مطابق شکل (۸-۸)، به صورت نیروهای گسترده دیده می شود.



به این نیروهای گسترده موجود در سطح مقطع (a-a) تنش گفته می شود. بنابراین می توان گفت:

«نیروی وارد به واحد سطح، تنش نامیده می شود»

چنانچه نیروی وارده نیروی محوری باشد، تنش ایجاد شده را تنش محوری نامیده و با رابطه زیر تعریف می شود.

σ =
$$\frac{\pm P}{A}$$
 (۱-۷)
σ : تنش محوری (فشاری یا کششی)
P : نیروی محوری (کششی با علامت + و فشاری با علامت –)
A : سطح مقطع



واحد تنش در سیستم SI با توجه به رابطهٔ آن،
$$rac{N}{m^{ imes}}(پاسکالPa) می باشد و بهتر است به منظورهماهنگی با آئین نامه ها در محاسبات از واحد $rac{N}{mm^{ imes}}$ (مگاپاسکالMPa) استفاده شود.
نکته:$$

اگر نیروی محوری (P) کششی باشد تنش ایجادشده تنش کششی خواهد بود و o مثبت میباشد. اگر نیروی محوری (P) فشاری باشد تنش ایجادشده تنش فشاری خواهد بود و o منفی میباشد.

P=۲۵۰ KN ستونی کوتاه مطابق شکل روبه رو تحت تاثیر نیروی محوری P=۲۵۰KN قرار دارد. مطلوب است محاسبه تنش در پای ستون (از وزن ستون صرف نظر شود).

 $P = -r_{\Delta} \cdot KN = -r_{\Delta} \cdot \times \dots = -r_{\Delta} \cdot \dots \cdot N$ نیروی P فشاری است: $A = \frac{\pi d^r}{\epsilon} = \frac{\pi \times r \cdot \cdot^r}{\epsilon} = r_{1} \cdot \dots \cdot mm^r$

$$\sigma = \frac{P}{A} = \frac{-\tau_{\Delta} \cdots}{\tau_{1} \tau_{\cdots}} \Longrightarrow \sigma = -\tau / \mathfrak{s} \frac{N}{mm^{\tau}} \downarrow MPa$$

۱۲۵

علامت منفی نشانگر آن است که تنش محوری ایجاد شده فشاری می باشد. در صورتی که جسم دارای مقطع متفاوت باشد (شکل ۷-۹– الف) و یا بارگذاری در نقاط مختلف آن انجام شود (شکل ۷-۹– ب) تنش در هر قسمت از جسم متفاوت بوده و باید نیرو و مساحت هر قسمت را جداگانه تعیین و از رابطهٔ (۷–۱) تنش را در هر قسمت محاسبه





قطعه پیوسته ای مطابق شکل تحت تاثیر نیروی کششی P قرار گرفته است، هرگاه نیروی P را به آرامی افزایش دهیم، احتمال گسیختگی در کدام یک از نواحی a و d و c بیشتر است؟ چرا؟



جواب: با توجه به این که مقدار P در هر سه ناحیه ثابت است، با افزایش تدریجی نیروی P مطابق رابطه $\frac{\pm P}{A} = \sigma$ مقدار تنش در ناحیه c به دلیل سطح مقطع کوچک تر آن نسبت به نواحی a و b زودتر به تنشی می رسد که جسم دیگر قادر به تحمل آن نمی باشد.



۳-۷ تغییر طول اجسام تحت تاثیر بارهای محوری

میلهٔ BC به طول L و سطح مقطع A مطابق شکل (۲–۱۰– الف) مفروض است. اگر نیروی کششی P به آن وارد شود، سبب افزایش طول میله به اندازهٔ (ΔL) خواهد شد که مقدار آن از رابطهٔ زیر تعیین می شود. شکل (۲–۱۰– ب)

$$\Delta L = \frac{P. L}{A. E}$$
 (Y-Y)

در این رابطه E ضریب ارتجاعی (مدول الاستیسیته) جسم می باشد که به جنس آن بستگی دارد و در آزمایشگاه مقاومت مصالح مقدار آن تعیین می شود و واحد آن نیز همان واحد تنش یعنی $rac{N}{mm^7}$ و یا (MPa) است.

В

C

В

C

(الف)

L

ΔĪ

جدول (۷–۱) ضریب ار تجاعی مصالح		
ضریب ارتجاعی MPa یا MPa	مصالح	
۲×۱۰ ^۵	فولاد	
۱/۲ ×۱۰۵	چدن	
•/Y ×) • ^۵	آلومينيوم	
۱×۱۰ ^۵	مس	

درجدول (۲-۱) ضریب ارتجاعی بعضی از مصالح آورده شده است.

مطلوب است تغییر طول میله فولادی مطابق شکل زیر؛ اگر ضریب ارتجاعی میله ۲۰mm $L = \lambda \cdot cm$ مقطع A-A Ρ=۴νικΝ $P = fy N KN = fy N \cdots N$ $L = \land \cdot cm = \land \cdot \cdot mm$ $A = \frac{\pi D^{r}}{\epsilon} = \frac{\pi / 1 \epsilon \times r^{r}}{\epsilon} = \pi 1 \epsilon mm^{r}$ $E = \tau \times \iota \cdot^{a} \frac{N}{mm^{\tau}}$ $\Delta L = \frac{P_{\cdot} L}{\Lambda - F} = \frac{f \vee \cdots \times \Lambda \cdots}{r \vee f \times r \times 1} \Longrightarrow \boxed{\Delta L = f mm}$ نكته: اگر در شکل (۲-۷) نیروی P فشاری باشد، این نیرو سبب کاهش طول میلهٔ می گردد كه مقدار آن از همان رابطة (۲-۲) محاسبه مي شود. چنانچه جسم دارای مقطع و یا جنس یکنواخت نباشد و یا بارگذاری در نقاط مختلف انجام شود در این صورت آنرا به بخش های مختلف تقسیم نموده و تغییر طول هر بخش را مطابق رابطهٔ (۷–۲) محاسبه می کنیم و برای محاسبه تغییر طول نهایی جسم آن ها را با یکدیگر جمع جبری مى نماييم يعنى: $\Delta L = \sum_{i=1}^{n} \frac{P_i \cdot L_i}{A_i \cdot E_i}$ $(\gamma - \gamma)$



•

V





۵- نیرویی برابر kN ۱۰۰۰ بر یک صفحهٔ کف ستون (Base Plate) وارد می شود. اگر تنش زیر صفحه MPa ۵ باشد، مطلوب است محاسبهٔ ابعاد کف ستون در صورتی که، صفحهٔ کف ستون:
کف ستون:
ب) نسبت طول به عرض آن ۱/۵ باشد
ب) نسبت طول به عرض آن ۱/۵ باشد
ج) دایره باشد.
۶- یک ستونک فلزی به قطر nm ۱۰۰ نیرویی برابر ۸۸ kN را مطابق شکل به وسیلهٔ مفحه کف ستون بر روی دیواری به ضخامت ۲۰۰ میلی متر وارد می کند. در صورتی که مفحه در نظر باشد تنش در مولی به محاصری به محاصری ۲۰۰ مولی به عرض آن ۱۰۰ باشد
۶- یک ستونک فلزی به قطر nm ۱۰۰ نیرویی برابر ۸۸ kN را مطابق شکل به وسیلهٔ مفحه کف ستون بر روی دیواری به ضخامت ۲۰۰ میلی متر وارد می کند. در صورتی که در نظر باشد تنش در زیر صفحه، حداکثر به MPa ۱ محدود شود، مطلوب است محاسبهٔ: الف) ابعاد صفحه کف ستون؟
ب) تنش در مقطع ستونک؛



۲- در شکل زیر اگر مقطع میله دایره ای به قطر \mathbf{d} و جنس آن از فولاد باشد و خواسته باشیم ($\mathbf{E} = 1/4$ باشد، مطلوب است محاسبهٔ قطر میله (\mathbf{d}). ($\mathbf{E} = 1/4$ باشد، مطلوب است محاسبهٔ قطر میله (\mathbf{d}).

ĭ··kN ← ►۲۰۰kN ۵۰۰ cm




هدف های رفتاری

۱-۸ نیروی برشی (مماسی)

نیروی مماس بر سطح مقطع اجسام را نیروی برشی (مماسی) مینامیم. در شکل (۸-۱) نیروی F به سطح مقطع A وارد می شود. اگر نیروی F را به دو مؤلفهٔ متعامد تجزیه نمائیم، مؤلفهٔ افقی آن (۷) بر سطح مقطع مماس می باشد. بنابراین نیروی برشی محسوب می شود و مؤلفهٔ قائم (۹) بر سطح مقطع عمود بوده و لذا نیروی محوری محسوب می گردد.



<u>سکل ۸–۱</u>



- 0

- 0

۳-۸ بررسی رفتار اتصالات برشی ساده با پیچ یا پرچ

با توجه به شکل (۸-۴) به بررسی رفتارهای مختلف این نوع اتصالات می پردازیم:



۸–۳–۱– تنش کششی حداکثر ایجاد شده در ورق ها با توجه به رابطهٔ ($\frac{P}{\Lambda} = \sigma$) تنش محوری یا قائم ورق ها وقتی به حداکثر می رسد که سطح مقطع کاهش یابد لذا در محل پیچ یا پرچ به دلیل وجود سوراخها، سطح مقطع ورق ضعیف شده و تنش حداکثر در آن مقطع ایجاد می شود و امکان گسیختگی در این مقطع وجود دارد و مطابق شكل خواهيم داشت: شكل (٨-٥) A = (b - nd)t(Υ-Λ) بنابراین برای تعیین کمترین سطح مقطع ورق ها (A_{min}) لازم است مقاطع مختلفی در طول اتصال در نظر گرفته و سطح مقطع هرکدام را محاسبه نموده و کمترین آنها را در رابطهٔ $\sigma = rac{P}{\Lambda}$ قرار دهیم تا مقدار حداکثر تنش کششی تعیین شود. دررابطه (n (۲-۸) تعداد پیچها در مقطع شکل ۸–۵ مورد نظر و d قطر پیچها یا پرچها، b عرض و t ضخامت صفحهها می باشد. ۱- باید توجه داشت که در این گونه اتصالات ممکن است مقاطع دیگری وجود داشته باشند که تنش کششی حداکثر در آنها ایجاد می شود که در مقاطع بالاتر با آنها آشنا خواهید شد.

۸–۲–۲ تنش لهیدگی

نیروی کششی اعمال شده در اتصال شکل (۸-۶) در محل سوراخها به جدارهٔ ورقها توسط پیچ فشار وارد می آورد که باعث لهیدگی سطح تماس آنها می شود و تنش حاصل، تنش لهیدگی نامیده می شود و از رابطهٔ زیر به دست می آید.



بدیهی است که تنش لهیدگی حداکثر ($\sigma = b_{max}$)در صفحهای ایجاد می شود که کمترین ضخامت (t_{min})را داشته باشد. یعنی:

$$\sigma_{\rm bmax} = \frac{P}{\rm Ndt_{min}} \qquad (f-\lambda)$$

در روابط (۸–۳) و (۸–۴)، N تعداد کل پیچها یا پرچهای اتصال می باشد.

۸-۳-۳- تنش برشی در پیچها یا پرچها

باتوجه به تعریف نیروی برشی (مماسی)، نیروی کششی P در اتصال شکل (۸–۷) بر سطح مقطع پیچها یا پرچها مماس بوده بنابراین نیروی برشی برای پیچها یا پرچها محسوب می شود:



در این رابطه N تعداد کل پیچها یا پرچها و A سطح مقطع یکی از آنها می باشد.

۸-۳-۴- گسیختگی برشی ورق

هرگاه فاصله مراکز سوراخها از یکدیگر و یا از لبههای ورق، از حد معینی کمتر باشد. امکان پارگی ورق مطابق شکل (۸–۸) وجود دارد.

لذا بر اساس آییننامه باید فاصلهٔ مرکز تا مرکز سوراخها و همچنین مرکز سوراخها تا لبههای ورق از سه برابر قطر پیچ کمتر نباشد. یعنی:

$$S \ge rd$$
 (9-1)







_

-)•

خلاصة فصل

• نیروی برشی یا مماسی به نیرویی گفته می شود که بر سطح مقطع جسم مماس باشد.
• تنش برشی از رابطهٔ
$$\frac{V}{A} = \tau$$
 محاسبه می شود.
• اتصالات برشی ساده با پیچ یا پرچ، در حالات زیر مورد بررسی قرار می گیرند:
• اتصالات برشی ساده با پیچ یا پرچ، در حالات زیر مورد بررسی قرار می گیرند:
() تنش کششی ایجاد شده در تسمه ها در مقطع ضعیف شده برابر است با:
() تنش کششی ایجاد شده در تسمه ها در مقطع ضعیف شده برابر است با:
() تنش کششی ایجاد شده در تسمه ها در مقطع ضعیف شده برابر است با:
() تنش کششی ایجاد شده در تسمه ها در مقطع ضعیف شده برابر است با:
() تنش کششی ایجاد شده در تسمه ها در مقطع ضعیف شده برابر است با:
() تنش کششی ایجاد شده در تسمه او در تسمه نازک تر ایجاد می شود. یعنی:
() تنش لهیدگی حداکثر در محل سوراخ ها و در تسمه نازک تر ایجاد می شود. یعنی:
() تنش برشی در پیچ ها یا پرچ ها از رابطهٔ زیر به دست می آید:
() تنش برشی در پیچ ها یا پرچ ها از رابطهٔ زیر به دست می آید:
() تنش برشی در پیچ ها یا پرچ ها از رابطهٔ زیر به دست می آید:
() تنش برشی در پیچ ها یا پرچ ها از رابطهٔ زیر به دست می آید:
() تر می در پیچ ها یا پرچ ها از رابطهٔ زیر به دست می آید:
() تر می در پیچ ها یا پرچ ها از رابطهٔ زیر به دست می آید:
() تر می در پیچ ها یا پرخ می از گرخ خور به دست می آید:
() تر می در پیچ ها یا پرخ می از گرخ خور به دست می آید:
() تر می در پیچ ها یا پرخ می از گرخ خور به دست می آید:
() تر می در پیچ ها یا پرخ می از گرخ خور به دست می آید:
() تر می در پیچ ها یا پرخ می از گرخ خور می در پیچ می از گرخ خور به دست می آید می می آی در پرخ می خود از می در پرخ می خود از می در پرخ می خود از می در پرخ می

۴) به منظور جلوگیری از گسیختگی برشی تسمهها باید فاصلهٔ سوراخها از یکدیگر و از لبهٔ ورقها از سه برابر قطر پیچ یا پرچ کمتر نباشد. یعنی:

 $S \ge rd$







-٣

0 فصل نهم تنش در تیرها بخش دوم - مقاومت مصالح M_{z}

هدف های رفتاری پس از آموزش این فصل از فراگیر انتظار می رود بتواند: ۱- تنش خمشی را در تیرها بشناسد. ۲- تنش خمشی حداکثر در هر مقطع از تیر با مقاطع متقارن را با بار متمرکز محاسبه کند. ۳- حداکثر تنش خمشی تیرها با مقاطع متقارن را با بار متمرکز به دست آورد. ۴- شماره مقطع مورد نیاز تیرها تحت بار متمرکز را به کمک رابطهٔ خمش، با استفاده از پروفیل های استاندارد تک یا دوبل به دست آورد.

۱-۹ تنش خمشی در تیرها با مقطع متقارن

می گردد.

149

شکا ۹

در شکل (۹–۱) تیر با بارگذاری نشان داده شده، به صورت شکل (۹–۲) خم



مرب ۲-۹ شکل ۲-۹

ملاحظه می شود که تارهای تحتانی تیر کشیده شده و تارهای فوقانی آن فشرده می شود بنابراین در هر مقطع این تیر، ناحیه تحتانی دارای تنش کششی و ناحیه فوقانی دارای تنش فشاری می باشد که به تنش های مذکور تنش های خمشی گفته می شود.

حداکثر تنشهای کششی (σ_t) و فشاری (σ_c) ایجادشده در مقطع تیر مطابق شکل (۳-۹) بهترتیب در تارهای تحتانی و فوقانی خواهد بود.



مقدار این تنشها از رابطهٔ (۹–۱) محاسبه می گردد که به رابطهٔ خمش معروف است:

$$\sigma = \frac{MC}{I} \qquad (1-9)$$

۱-۱-۹ تنش های خمشی حداکثر در تیر

رابطهٔ (۹–۱) مقادیر حداکثر تنش کششی یا فشاری (σ_{max})در هر مقطع دلخواه از تیر را تعیین می کند.

برای محاسبه حداکثر تنش کششی یا فشاری در طول تیر لازم است در رابطه (۱-۹) لنگر خمشی حداکثر تیر (M_{max}) را از نمودار لنگر خمشی تیر جایگزین نمائیم. یعنی:

$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max}C}{I} \qquad (1-4)$$







با استخراج مشخصات ۱۸ IPE از جداول پیوست خواهیم داشت:

$$IPE IA \begin{cases} I_x = 10\% cm^{e} = 10\% (10\% cm^{e}) cm^{e} \\ C = \frac{h}{\gamma} = \frac{14}{\gamma} = 9 \cdot mm \end{cases}$$

$$\sigma = \frac{76 \times 1.^{e} \times 9}{10\% \times 1.^{0}} \Longrightarrow \boxed{\sigma = 10\% / 60 \text{ MPa}}$$

$$\sigma = \frac{76 \times 1.^{e} \times 9}{10\% \times 1.^{0}} \Longrightarrow \boxed{\sigma = 10\% / 60 \text{ MPa}}$$

$$results on the end of the end o$$

$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max}C}{I_x} \Longrightarrow \sigma_{\max} = \frac{\frac{\frac{97}{\Delta \times 1} \cdot \frac{9}{2} \times 9}{187 \times 1} \Longrightarrow \sigma_{\max} = \frac{\frac{97}{\Delta \times 1} \cdot \frac{9}{2} \times 9}{\sigma_{\max} = \frac{97}{2} \times 10^{-1} \times 10^{-1}} \Longrightarrow \sigma_{\max} = \frac{97}{2} \times 10^{-1} \times 1$$

۲-۹ تنش برشی متوسط تیرهای با مقطع I شکل (مطالعه آزاد) در فصل پنجم با نمودارهای نیروی برشی (V) و لنگر خمشی (M) تیرها آشنا شدیم. بر اساس این نمودارها، هر نقطه از تیر دارای مقدار معینی نیروی برشی و لنگر خمشی می باشد. تیرها باید مقادیر حداکثر نیروی برشی (V_{max})و لنگر خمشی (M_{max}) ایجادشده را تحمل نمایند. در تیرهای I شکل، جان تیر سهم بیشتری در تحمل نیروهای برشی دارد بنابراین برای

محاسبهٔ تنش برشی در تیرها، در رابطهٔ ($\frac{V}{A}$) که در فصل هشتم آمده است، سطح جان تیر را قرار می دهیم.

لذا تنش برشی متوسط $(au_{
m ave})$ در تیرها از رابطهٔ (۹–۳) بهدست می آید.

$$au_{ave} = rac{V}{A_w}$$
 (۳-۹)
که A_w مطابق شکل (۴-۹) برابر است با:
 $A_w = h.t_w$ (۴-۹)

در این رابطه:

(h) ارتفاع مقطع تیرآهن و (t_w) ضخامت جانِ تیر میباشد که از جداول مربوطه استخراج میگردد.

برای محاسبهٔ تنش برشی حداکثر (au_{max}) در تیر باید به جای ${f V}$ در رابطهٔ (۳–۹) از ${f V}_{max}$ استفاده شود.







۳-۹
 تعیین شمارهٔ مقطع تیر فولادی با استفاده از
 تنش خمشی ماکزیمم تحت بار متمرکز

به طور کلی طراحی تیر یعنی تعیین مشخصات مقطع مورد نیاز با توجه به بارهای وارده و کنترل های لازم مانند کنترل تنش برشی حداکثر، کنترل تغییر شکل و . . . که با استفاده از آئین نامه های مربوطه انجام می گیرد.

در این قسمت با روش تعیین شماره مقطع مورد نیاز تیر فولادی با استفاده از رابطهٔ (۲-۹) آشنا می شوید و کنترل های لازم را در مقاطع بالاتر فرا خواهید گرفت.

تنش خمشی حداکثر تیر که عموماً تعیین کننده شماره مقطع مورد نیاز آن می باشد از رابطهٔ (۹–۲) بهدست می آید.

به طور کلی تنش ایجاد شده در هر مصالحی نباید از مقدار معینی تجاوز نماید که این مقدار تنش معین را تنش مجاز مصالح مورد نظر می نامند.

مقدار تنش مجاز توسط آئیننامههای مربوطه مشخص شده و با نماد ^סall نشان داده می شود. در این کتاب مقدار تنش مجاز مصالح فولادی در خمش معادل ۱۴۴ MPa در نظر گرفته شده است.^۱

بنابراین تنش خمشی حداکثر در تیرهای فولادی نباید از ۱۴۴ MPa تجاوز نماید در نتیجه رابطهٔ (۹–۲) به صورت زیر در خواهد آمد.

$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max} \cdot C}{I_x} \le 1\% \text{ MPa}$$

$$\text{importance} in \text{ importance} in \text{ imp$$

۱- مقدار تنش مجاز به عوامل مختلفی بستگی دارد که به منظور سادگی و پرهیز از طولانی شدن بحث به طور خلاصه آنرا معادل ۱۴۴ MPa در نظر میگیریم. «به مقدار S_x حاصل از رابطهٔ (۹–۴) اساس مقطع لازم گویند.» بنابراین برای تعیین شمارهٔ مقطع تیر با استفاده از رابطهٔ (۹–۴) اساس مقطع لازم تیر، محاسبه شده و از جداول پروفیل های ساختمانی می توان شمارهٔ مقطع مورد نیاز را که دارای اساس مقطعی معادل یا بزرگ تر از مقدار محاسبه شده از رابطهٔ فوق می باشد، استخراج می شود.

) مثال '

کنترل نمائید در مثال (۱) آیا با توجه به تنش مجاز خمشی تیر که معادل ۱۴۴ MPa میباشد تیرآهن IPE ۱۸ جوابگوی بار وارده میباشد یا خیر و در صورت لزوم مقطع مورد نیاز را تعیین نمائید. حل: تنش خمشی ماکزیمم در مثال (۱) برابر م $\sigma_{\max} = 478/14~{
m MPa}$ محاسبه شده که بزرگ تر از تنش مجاز خمشی یعنی $\sigma_{
m all} = 144 \; {
m MPa}$ میباشد بنابراین IPE ۱۸ جوابگوی بار وارده نمي باشد. بنابراين بايد اساس مقطع مورد نياز را محاسبه نمائيم. با توجه به رابطهٔ (۹–۴) خواهيم $S_{x_{k_{i}}} \ge \frac{M_{max}}{v_{i}}$ داشت: $\Rightarrow S_{x_{e};y} = \frac{\mathfrak{F} \mathfrak{r} / \Delta \times \mathfrak{l} \cdot \mathfrak{r}}{\mathfrak{l} \mathfrak{r}} = \mathfrak{F} \mathfrak{r} \mathfrak{r} \mathfrak{r} \mathfrak{r} \operatorname{r} \mathfrak{r} \operatorname{r} \mathfrak{r} \mathfrak{r} \mathfrak{r} \mathfrak{r}$ \Rightarrow S_x = ۴۳۴/۰۳ cm^r \Rightarrow IPE از جدول \Rightarrow IPE \Rightarrow IPE r. $S_{x} = \Delta \Delta Y \ cm^{r} > FTF/.T$ بنابراین برای این که تنش خمشی ماکزیمم تیر از حد مجاز تجاوز نکند باید مقطع آن حداقل PE ۳۰ باشد. چنان چه بخواهیم از تیرآهن دوبل به عنوان تیر فوق استفاده نمائیم. کافیاست اساس مقطع لازم را نصف نموده و بر اساس آن شمارهٔ مقطع مورد نیاز را از جدول استخراج و به صورت دوبل مورد استفاده قرار دهیم. خواهیم داشت:

$$S_{x} = \frac{4\pi \frac{7}{7} - \frac{7}{7}}{7} \leq \frac{1}{7} \leq \frac{1}{7} \leq 107 \times 107 \text{ cm}^{7}}{7}$$

$$\Rightarrow IPE \rightarrow 107 \times 10^{7} = 107 \times 10^{7} \text{ cm}^{7} = 107 \times 10^{7} \text{ cm}^{7} = 107 \times 10^{7} \text{ cm}^{7} = 10^{7} \text{ cm}^{7}$$

خلاصهٔ فصل • در اثر خمش در تیر، تنش های کششی و فشاری ایجاد می شود. • مقادیر تنش خمشی حداکثر در هر مقطع از تیر در تارهای فوقانی و تحتانی از رابطهٔ زیر محاسبه می شود. $\sigma = \frac{MC}{I}$ • تنش خمشی حداکثر تیر از رابطهٔ زیر بهدست می آید. $\sigma_{max} = \frac{M_{max}C}{I}$ • تنش مجاز خمشی تیرهای فولادی برابر ۱۴۴ MPa در نظر گرفته می شود. $\sigma_{all} = ۱۴۴ MPa$

• برای تعیین اساس مقطع تیرآهن لازم از رابطهٔ زیر استفاده می شود.

$$S_x \ge \frac{M_{max}}{166}$$





ضميمه:

جداول مشخصات نيم رخ هاى فولادى



نيمرخ نيم پهن IPE																	
x –	A= سطح مقطع G= وزن واحد طول l= ممان اینرسی S= اساس مقطع i= شعاع ژیراسیون																
TDE	h	b	s	t	r	С	h-2c	Α	G	I _x	Sx	i _x	l _y	Sy	i _y	a 1	r _T
	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	cm ²	kg/m	cm ⁴	cm ³	cm	cm ⁴	cm ³	cm	mm	mm
80	80	46	3.8	5.2	5	10.2	59	7.64	6	80.1	20	3.24	8.49	3.69	1.05	63	12.2
100	100	55	4.1	5.7	7	12.7	74	10.3	8.1	171	34.2	4.07	15.9	5.79	1.24	79	14.6
120	120	64	4.4	6.3	7	13.3	93	13.2	10.4	318	53	4.9	27.7	8.65	1.45	96	16.9
140	140	73	4.7	6.9	7	13.9	112	16.4	12.9	541	77.3	5.74	44.9	12.3	1.65	112	19.3
160	160	82	5	7.4	9	16.4	127	20.1	15.8	869	109	6.58	68.3	16.7	1.84	129	21.7
180	180	91	5.3	8	9	17	146	23.9	18.8	1320	146	7.42	101	22.2	2.06	145	24
200	200	100	5.6	8.5	12	20.5	159	28.5	22.4	1940	194	8.26	142	28.5	2.24	162	26.4
220	220	110	5.9	9.2	12	21.2	177	33.4	26.2	2770	252	9.11	205	37.3	2.48	179	29.1
240	240	120	6.2	9.8	15	24.8	190	39.1	30.7	3890	324	9.97	284	47.3	2.6	196	31.8
270	270	135	6.6	10.2	15	25.2	219	45.9	36.1	5790	429	11.2	420	62.2	3.02	220	35.6
300	300	150	7.1	10.7	15	25.7	248	53.8	42.2	8360	557	12.5	604	80.5	3.35	245	39.5
330	330	160	7.5	11.5	18	29.5	271	62.6	49.1	11770	713	13.7	788	98.5	3.55	270	42.1
360	360	170	8	12.7	18	30.7	298	72.7	57.1	16270	904	15	1040	123	3.79	294	44.7
400	400	180	8.6	13.5	21	34.5	331	84.5	66.3	23130	1160	16.5	1320	146	3.95	326	47.1
450	450	190	9.4	14.6	21	35.6	378	98.8	77.6	33740	1500	18.5	1680	176	4.12	365	49.4
500	500	200	10.2	16	21	37	426	116	90.7	48200	1930	20.4	2140	214	4.31	404	51.8
550	550	210	11.1	17.2	24	41.2	467	134	106	67120	2440	22.3	2670	254	4.45	442	54
600	600	220	12	19	24	43	514	156	122	92080	3070	24.3	3390	308	4.66	481	56.5



Cast IPE نیمرخ نیم پهن لانه زنبوری شده A = سطح مقطع A = سطح مقطع G = وزن واحد طول I = ممان اینرسی C = L = C													
H = 1.5 h													
Cast IPE mm mm mm mm cm ² kg/m cm ⁴ cm ³ cm ²	cm ⁴	cm ³											
120 80 120 3.8 5.2 9.16 0.718 206 34.3 6.12	189	31.6											
150 100 150 4.1 5.7 12.4 1.21 437 58.2 8.25	403	53.7											
180 120 180 4.4 6.3 15.8 1.86 809 89.9 10.6	746	82.8											
210 140 210 4.7 6.9 19.7 2.7 1370 131 13.1	1270	121											
240 160 240 5 7.4 24.1 3.78 2200 184 16.1	2030	169											
270 180 270 5.3 8 28.7 5.06 3330 247 19.1	3070	228											
300 200 300 5.6 8.5 34.1 6.7 4910 327 22.9	4540	302											
<u>330 220 330 5.9 9.2 39.9 8.63 6990 423 26.9</u>	6460	392											
<u>360 240 360 6.2 9.8 46.5 11 9790 544 31.7</u>	9070	504											
405 270 405 6.6 10.2 54.8 14.6 14550 719 37	13470	665											
	19410	863											
495 330 495 7.5 11.5 75 24.3 29580 1200 50.2	27330	1100											
540 360 540 8 12.7 87.1 30.8 40890 1510 58.3	37780	1400											
000 400 600 8.6 13.5 102 39.7 58290 1940 67.3	53700	1790											
	111000	2320											
	155700	2900											
900 600 900 12 19 192 110 235300 5230 120	213700	4750											

- 0

-)•

		,	,				UN	نی P	ح ناودا	نيمرخ								
X -	- Circ		t t s		fa - x								Ċ	مقطع حد طوا ینرسی مقطع یراسیور	سطح و وزن وا ممان ا اساس شعاع ژ	=A =G =I =S =i		
	h	b	s	t=r1	r ₂	С	h-2c	Α	G	I _x	S _x	i _x	I _y	Sy	i _y	e _y	x _M	a 1
UNP	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	cm ²	kg/m	cm ⁴	cm ³	cm	cm ⁴	cm ³	cm	cm	cm	mm
30x15	30	15	4	4.5	2	9	12	2.21	1.74	2.53	1.69	1.07	0.38	0.39	0.42	0.52	0.74	
30	30	33	5	7	3.5	14.5	1	5.44	4.27	6.39	4.26	1.08	5.33	2.68	0.99	1.31	2.22	
40x20	40	20	5	5.5	2.5	11	18	3.66	2.87	7.58	3.79	1.44	1.14	0.86	0.56	0.67	1.01	
40	40	35	5	7	3.5	14.5	11	6.21	4.87	14.1	7.05	1.5	6.68	3.08	1.04	1.33	2.32	
50x25	50	25	5	6	3	12.5	25	4.92	3.86	16.8	6.73	1.85	2.49	1.48	0.71	0.81	1.34	
50	50	38	5	7	3.5	15	20	7.12	5.59	26.4	10.6	1.92	9.12	3.75	1.13	1.37	2.47	4
60	60	30	6	6	3	12.5	35	6.46	5.07	31.6	10.5	2.21	4.51	2.16	0.84	0.91	1.5	
65	65	42	5.5	7.5	4	16	33	9.03	7.09	57.5	17.7	2.52	14.1	5.07	1.25	1.42	2.6	16
80	80	45	6	8	4	17	47	11	8.64	106	26.5	3.1	19.4	6.36	1.33	1.45	2.67	28
100	100	50	6	8.5	4.5	18	64	13.5	10.6	206	41.2	3.91	29.3	8.49	1.47	1.55	2.93	42
120	120	55	7	9	4.5	19	82	17	13.4	364	60.7	4.62	43.2	11.1	1.59	1.6	3.03	56
140	140	60	7	10	5	21	97	20.4	16	605	86.4	5.45	62.7	14.8	1.75	1.75	3.37	70
160	160	65	7.5	10.5	5.5	22.5	116	24	18.8	925	116	6.21	85.3	18.3	1.89	1.84	3.56	82
180	180	70	8	11	5.5	23.5	133	28	22	1350	150	6.95	114	22.4	2.02	1.92	3.75	96
200	200	/5	8.5	11.5	6	24.5	151	32.2	25.3	1910	191	1.1	148	27	2.14	2.01	3.94	108
220	220	80	9	12.5	6.5	26.5	166	37.4	29.4	26900	245	8.48	197	33.6	2.3	2.14	4.2	122
240	240	85	9.5	13	0.5	28	185	42.3	33.2	3600	300	9.22	248	39.6	2.42	2.23	4.39	134
260	260	90	10	14	7 5	30	201	48.3	37.9	4820	3/1	9.99	317	41.1	2.56	2.30	4.00	146
200	200	90	10	10	C.1 0	32	210	50.5	41.0	028U	448 525	10.9	399 40F	57.2 67.9	2.14	2.03	5.02	174
320	320	100	14	17.5	8 75	37	232	75.9	+0.2	10870	670	12.1	507	80.6	2.9	2.1	1 82	182
350	350	100	14	16	0.70	34	283	77.3	60.6	12840	734	12.1	570	75	2.01	2.0	4.02	204
380	380	102	13.5	16	8	33.5	200	80.4	63.1	15760	820	14	615	78.7	2.12	2.7	4.58	207
400	400	110	14	18	9	38	325	91.5	71.8	20350	1020	14.9	846	102	3.04	2.65	5.11	240



نیمرخ نبشی با بال مساوی Angle Equal Leg															
A= سطح مقطح B= وزن واحد طول I= ممان اینرسی I= ممان اینرسی S= اساس مقطح i= شعاع ژیراسیون															
a X s	r ₁	r ₂	Α	G	е	w	v ₁	l _x =l _y	S _x =S _y	i _x =i _y	Jξ	i _ξ	Jη	Wη	ί _η
mm	mm	mm	cm ²	kg/m	cm	cm	cm	cm⁴	cm ³	cm	cm ⁴	cm	cm	cm ³	cm
20 X 3	3.5	2	1.12	0.88	0.6	1.41	0.85	0.39	0.28	0.59	0.62	0.74	0.15	0.18	0.37
20 X 4	3.5	2	1.45	1.14	0.64	1.41	0.9	0.48	0.35	0.58	0.77	0.73	0.19	0.21	0.36
25 X 3	3.5	2	1.42	1.12	0.73	1.77	1.03	0.79	0.45	0.75	1.27	0.95	0.31	0.3	0.47
25 X 4	3.5	2	1.85	1.45	0.76	1.77	1.08	1.01	0.58	0.74	1.61	0.93	0.4	0.37	0.47
25 X 5	3.5	2	2.26	1.77	0.8	1.77	1.13	1.18	0.69	0.72	1.87	0.91	0.5	0.44	0.47
30 X 3	5	2.5	1.74	1.36	0.84	2.12	1.18	1.41	0.65	0.9	2.24	1.14	0.57	0.48	0.57
30 X 4	5	2.5	2.27	1.78	0.89	2.12	1.24	1.81	0.86	0.89	2.85	1.12	0.76	0.61	0.58
30 X 5	5	2.5	2.78	2.18	0.92	2.12	1.3	2.16	1.04	0.88	3.41	1.11	0.91	0.7	0.57
35 X 3	5	2.5	2.04	1.6	0.96	2.47	1.36	2.29	0.9	1.06	3.63	1.34	0.95	0.7	0.68
35 X 4	5	2.5	2.67	2.1	1	2.47	1.41	2.96	1.18	1.05	4.68	1.33	1.24	0.88	0.68
35 X 5	5	2.5	3.28	2.57	1.04	2.47	1.47	3.50	1.45	1.04	5.63	1.31	1.49	1.01	0.67
30 X 0	5	2.0	3.07	3.04	1.00	2.47	1.53	4.14	1.71	1.04	0.0	1.5	1.77	1.10	0.00
40 X 3	6	3	2.35	2.42	1.07	2.03	1.52	J.45	1.10	1.21	7.00	1.52	1.44	1 18	0.78
40 X 5	6	3	3.79	2.42	1.12	2.00	1.50	5.43	1.00	1.2	8.64	1.52	2.22	1.10	0.70
40 X 6	6	3	4 48	3.52	12	2.83	1.04	6.33	2.26	1 19	9.98	1 49	2.67	1.57	0.77
45 X 4	7	3.5	3.49	2.74	1.23	3.18	1.75	6.43	1.97	1.36	10.2	1.71	2.68	1.53	0.88
45 X 5	7	3.5	4.3	3.38	1.28	3.18	1.81	7.83	2.43	1.35	12.4	1.7	3.25	1.8	0.87
45 X 6	7	3.5	5.09	4	1.32	3.18	1.87	9.16	2.88	1.34	14.5	1.69	3.83	2.05	0.87
45 X 7	7	3.5	5.86	4.6	1.36	3.18	1.92	10.4	3.31	1.33	16.4	1.67	4.39	2.29	0.87
50 X 4	7	3.5	3.89	3.06	1.36	3.54	1.92	8.97	2.46	1.52	14.2	1.91	3.73	1.94	0.98
50 X 5	7	3.5	4.8	3.77	1.4	3.54	1.98	11	3.05	1.51	17.4	1.9	4.59	2.32	0.98
50 X 6	7	3.5	5.69	4.47	1.45	3.54	2.04	12.8	3.61	1.5	20.4	1.89	5.24	2.57	0.96
50 X 7	7	3.5	6.56	5.15	1.49	3.54	2.11	14.6	4.15	1.49	23.1	1.88	6.02	2.85	0.96
50 X 8	7	3.5	7.41	5.82	1.52	3.54	2.16	16.3	4.68	1.48	25.7	1.86	6.87	3.19	0.96
50 X 9	7	3.5	8.24	6.47	1.56	3.54	2.21	17.9	5.2	1.47	28.1	1.85	7.67	3.47	0.97
55 X 5	8	4	5.32	4.18	1.52	3.89	2.15	14.7	3.7	1.66	23.3	2.09	6.11	2.84	1.07
55 X 6	8	4	6.31	4.95	1.56	3.89	2.21	17.3	4.4	1.66	27.4	2.08	7.24	3.28	1.07
55 X 8	ð	4	0.23	0.40	1.64	3.89	2.32	22.1	5.72	1.64	34.8	2.06	9.35	4.03	1.07
60 X 5	0	4	5.82	1.9	1.72	3.09	2.43	20.3	0.97	1.02	41.4	2.02	9.02	4.00	1.00
60 X 6	8	4	6.01	4.07	1.04	4.24	2.32	22.8	5 20	1.02	30.7	2.0	0.03	3.40	1.17
60 X 8	8	4	9.03	7.09	1.09	4 24	2.53	29.1	6.88	1.02	46.1	2.23	12 1	4 84	1 16

181

- 0

-)•







0.05

404 C V 7 4

183

40.0

007

منابع و مآخذ: ۱- خاکی، علی، ایستایی ساختمان، شرکت چاپ و نشر کتابهای درسی ایران ۲- فرشاد، مهدی، مکانیک مهندسی – جلد اول: استاتیک، انتشارات پژوهش ۳- مریام، ج – ال، استاتیک، ترجمهٔ حمید لعل خو

f- ENGINEERING MECHANICS STATICS,

J.T.MERIAM&L.G.KRAIGE, SEVENTH EDITION

D- STATICS AND MECHANICS OF MATERIALS,

Ferdinand P.Beer&E.Russell Johnston, Jr.&John T.DeWolf&David F.Mazurek

۶- MECHANICS OF MATERIALS, Third Edition

ROY R. CRAIG, JR.

۲- فرشاد، مهدی، تاریخ مهندسی در ایران، انتشارات میرماه
 ۸- و سایتهای مختلف اینترنتی مرتبط با موضوع

