

به نام خدا



سازه فن آور پایدار آرات  
Saze FanAvar Paydar Arat

## اصول مهندسی زلزله

استاد: دکتر سجاد میرزا محمدی



- جلسه اول زلزله

- بارهای جانبی

۱- زلزله ۲- باد ۳- فشار جانبی خاکی

- برای مقاوم سازی سازه در برابر زلزله ۳ تحلیل وجود دارد

۱- تحلیل استاتیکی معادل ۲- تحلیل دینامیکی یا طیفی ۳- تحلیل تاریخچه زمانی

- انواع نامنظمی در ساختمان

۱- نامنظمی هندسی مانند نامنظمی پیوستگی ۲- نامنظمی ارتفاع مانند نامنظمی طبقه نرم و ضعیف نرم

- نامنظمی پیوستگی

زمانی که مرکز جرم و مرکز سختی روی یک خط عمود بر یکدیگر نباشد پیوستگی ایجاد می شود.

- در ساختمان مرکز جرم و مرکز سختی داریم.

- اگر کفای نه سختی جانبی ایجاد می کنند مثل دیوار برشی، قاب خمشی باید جوری تنظیم

شود که مرکز سختی و مرکز جرم روی یک خط عمود بر یکدیگر نباشد مرکز سختی ساختمان و مرکز جرم ساختمان

روی یک خط عمود بر یکدیگر نباشد پیوستگی به وجود می آید.

- یکی از بده های استفاده از تحلیل استاتیکی این است که نامنظمی نداشته باشیم

- بار استاتیکی نسبت به زمان ثابت است مانند بار مردن، بار ثقلی، بار زدن

- بار دینامیکی نسبت به زمان تغییر می کند و حتمی است مانند بار زلزله، بار باد

مثال: عمر مفید ساختمانی ۲۰ سال است در صد احتمال زلزله طرح برای ساختمانی که ۲۵

سال است ساخته شده است را بدست آورید

$$(1 - (1 - \frac{1}{475})^{20}) \times 100 = 4.14$$



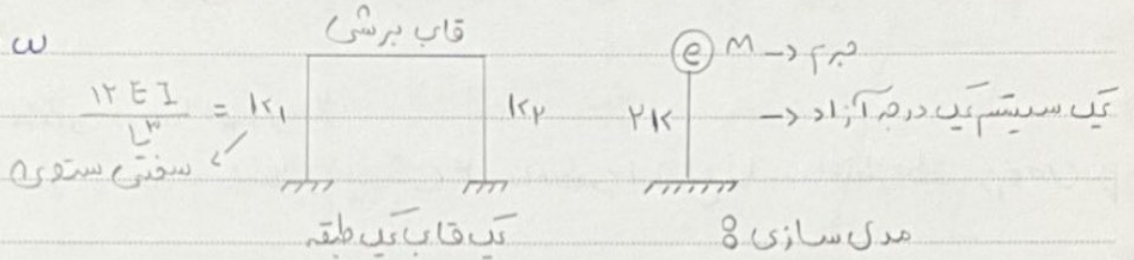
- جلسه دوم زلزله

۳. روش برای در نظر گرفتن نیروی زلزله داریم:
- ۱- تقلیل استاتیکی معادل ۲- تقلیل دینامیکی یا طیفی ۳- تقلیل تاریخچه زمانی

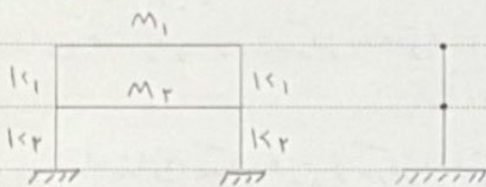
- طبق آیین نامه ۲۸۵۰ مای تو اینم از تقلیل استاتیکی استفاده کنیم.

سردهن پایه

$V = C \times W$



- شکل مدد:



از تقلیل ارتعاش آزاد بدست می آید.

- سیستم باربر جانبی:

و شتمتی از یک سازن است که وظیفه دارد در برابر بارهای جانبی مقاومت کرده و آنهارا در یک مسیر پیوسته و ایمن به سمت سازه کردن و زمین کفایت می کند مانند دیوار برشی مهاربند و قاب خمشی.

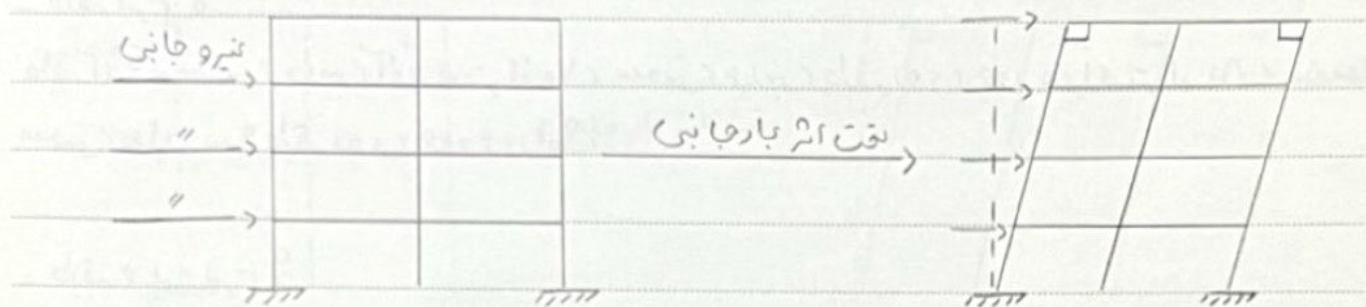
- بارهای وارد به سازن:

- ۱- بار ثقلی مانند بار مردن، بار زدن، بار باران، بار برف
  - ۲- بار جانبی مانند زلزله، باد، فشار جانبی جان
- بار ثقلی نمونه ای از بارهای استاتیکی می باشد که مقدار آن و جهت ثابت است.
- بار جانبی نمونه ای از بارهای دینامیکی می باشد که مقدار آن و جهت متغیر است.

- در تیر قاب بتنی انتقال تیرها به ستون صلب می باشد قاب ها همگی خمشی هستند ولی در تیر قاب فولادی انتقال می تواند صلب نباشد می تواند مفصلی باشد انتقال مفصلی باشد یعنی فقط می تواند بارهای ثقلی را تحمل کند و در برابر بارهای جانبی تحمل ندارد.

### سیستم قاب خمشی :

زاویه تیر ستون ها تحت اثر بار جانبی تغییر نمی کند و ۹۰° باقی می ماند.



### انواع زلزله :

۱- زلزله بصره برداری ۲- زلزله طرح ۳- زلزله حداکثر

- دوره بازگشت زلزله طرح ۴۷۵ سال یعنی در ۴۷۵ سال گذشته ما کمترین زلزله می بوده.

### اجزا در سازه ۲ دسته هستند :

- اجزا سازه ای مثل تیر و ستون و اجزا غیر سازه ای مثل تأسیسات

- در ۳ حالت می توانیم از تحلیل استاتیکی برای در نظر گرفتن نیرو زلزله در سازه استفاده کنیم :

۱- تعداد طبقات ساختمان کمتر از ۳ طبقه باشد.

۲- ساختمان آئر منظم باشد تا ارتفاع ۵۰ متر می توانیم استفاده کنیم.

۳- ساختمان آئر هم نامنظمی دارد آئر نامنظمی پیشینی زیاد نباشد و نامنظمی طبقه نرم و

خوبی نرم نداشته باشد باز هم استفاده از تحلیل استاتیکی تا ارتفاع ۵۰ متر مجاز است.



- ساختمان منظم :

یعنی ساختمانی که ویژگی‌های نامنفق را نداشته باشد.

- انواع نامنفق ساختمان :

۱- نامنفق دندسی مانند نامنفق پیوستی ۲- نامنفق ارتفاع مانند نامنفق طبقه نرم و ضعیف

- طبقه نرم :

طبقه ای که سختی جانبی آن کمتر از ۷۰٪ سختی جانبی طبقه روی خود و یا کمتر از ۸۰٪ متوسط سختی‌های سه طبقه روی خود می‌باشد.

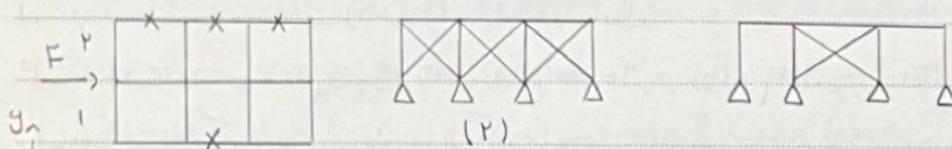
- طبقه خیلی نرم :

طبقه ای که سختی جانبی آن کمتر از ۴۰٪ سختی جانبی طبقه روی خود و یا کمتر از ۷۰٪ متوسط سختی‌های سه طبقه روی خود می‌باشد.

- نامنفق طبقه نرم و خیلی نرم روی دو آن حیران‌گرد.

- در ساختمان یک مرتبه جرم و یک مرتبه سختی داریم که تفاوت این دو باعث می‌شود نامنفق پیوستی اتفاق بیفتد.

- اگر فاصله مرتبه جرم و مرتبه سختی کم شود پیوستی کم می‌شود و اگر جابجایی‌ها درست انجام شده باشد این اتفاق می‌افتد. مرتبه جرم و مرتبه سختی تفاوت کمتری بین یک پیوستی کم است که وابسته به جابجایی‌های دهی است که در پلان می‌شود.



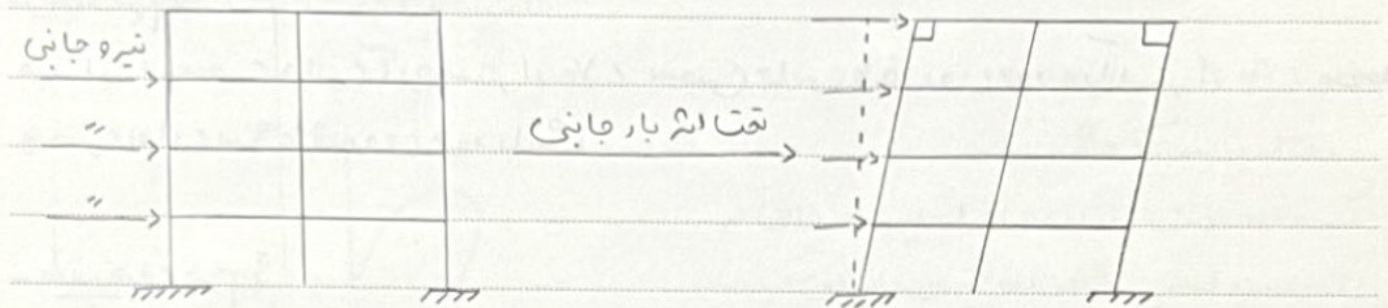
- قاب شماره (۲) در برابر نیروی جانبی مثل زلزله از خود مقاومت نشان می‌دهد و در کدها چون مهار بند دارد و مهار بند سیستم باربر جانبی است.



- در یک قاب بتنی افعال تیرها به ستون صلب می باشد قاب ها که کلی خمشی هستند ولی در یک قاب فولادی افعال می تواند صلب نباشد می تواند مفصلی باشد افعال مفصلی باشد یعنی فقط می تواند بارهای ثقلی را تحمل کند و در برابر بارهای جانبی تحمل ندارد.

### - سیستم قاب خمشی :

زاویه تیر ستون ها نسبت اثر بار جانبی تغییر نمی کند و  $90^\circ$  باقی می ماند.



### - انواع زلزله :

۱- زلزله بهره برداری ۲- زلزله طرح ۳- زلزله حد اکثر

- دوره بازگشت زلزله طرح ۴۷ سال یعنی در ۴۷ سال گذشته ما کمترین زلزله چه بوده.

### - اجزا در سازه ۲ دسته هستند :

- اجزا سازه ای مثل تیر و ستون و اجزا غیر سازه ای مثل تأسیسات.

- در ۳ حالت می توانیم از تحلیل استاتیکی معادل برای در نظر گرفتن نیروی زلزله در سازه

استفاده کنیم : ۱- تعداد طبقات ساختمان کمتر از ۳ طبقه باشد ۲- ساختمان آجر منظم باشد

تا ارتفاع ۵ متر می توانیم استفاده کنیم ۳- ساختمان آجر کعبه نامنظمی دارد آجر نامنظمی

بیشتر از ۵ متر نباشد و نامنظمی طبقه نرم و خیلی نرم نداشته باشد باز هم استفاده از تحلیل

استاتیکی تا ارتفاع ۵ متر مجاز است.



- ساختمان منظم ۱

یعنی سازه‌هایی که ویژگی‌های فضای نامنظمی را نداشته باشد.

- انواع نامنظمی ساختمان ۱

۱- نامنظمی هندسی مانند نامنظمی بی‌بیشی ۲- نامنظمی ارتفاع مانند نامنظمی طبقه نرم یا فیلد نرم

- طبقه نرم ۱

طبقه‌ای که سختی جانبی آن کمتر از ۷۰٪ سختی جانبی طبقه روی خود و یا کمتر از ۸۰٪ متوسط سختی فضای سه طبقه روی خود باشد.

- طبقه خیلی نرم ۱

طبقه‌ای که سختی جانبی آن کمتر از ۹۰٪ سختی جانبی طبقه روی خود و یا کمتر از ۷۰٪ متوسط سختی فضای سه طبقه روی خود باشد.

- نامنظمی طبقه نرم و فیلد نرم روی توان جبران کرد.

- در ساختمان یک مرتبه جرم داریم و یک مرتبه سختی که تفاوت این دو تا باعث می‌شود نامنظمی بی‌بیشی اتفاق بیفتد.

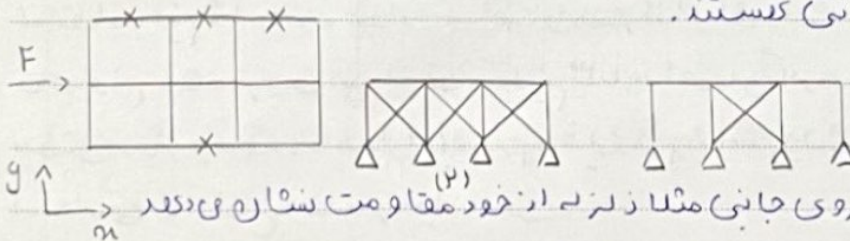
- اگر فاصله مرتبه جرم و مرتبه سختی کم شود بی‌بیشی کم می‌شود و اگر جابجایی کما

درست انجام شده باشد این اتفاق می‌افتد مرتبه جرم و مرتبه سختی تفاوت کمتری بین

لنگر بی‌بیشی هستند که واسطه به جابجایی کما هستند که در پلان می‌شود.

- دیوارهای خارجی ۲۰ سانتی هستند.

- دیوارهای داخلی ۱۰ سانتی هستند.

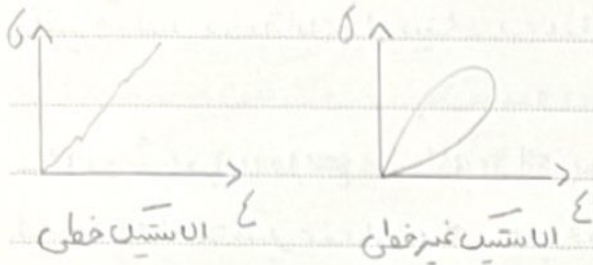


- قاب سازه (۲) در برابر نیروی جانبی مثل زلزله از خود مقاومت نشان می‌دهد.

چون مهاربند دارد و مهاربند سیستم بادبرجانبی است.

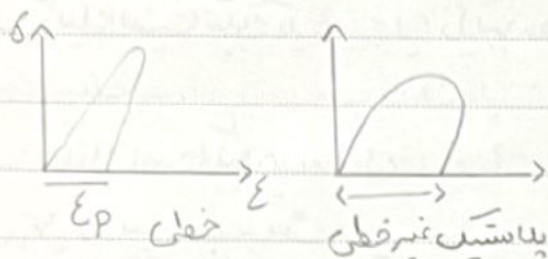
- رفتار مصالح :

۱- رفتار الاستیک یا ارتجاعی ۲- رفتار پلاستیکی



- رفتار الاستیک یا ارتجاعی :

آهسته آهسته وقت بارگذاری قرار بگیرد کفندی که بار را برداریم به حالت اولیه خود برمیگردد.



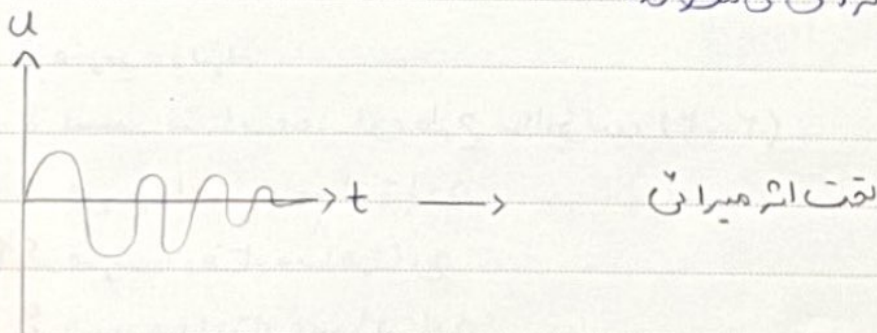
- رفتار پلاستیکی :

آهسته آهسته وقت بارگذاری قرار بگیرد کفندی که بار را برداریم به حالت اولیه خود بر نمیگردد.

یا کرنش پلاستیکی  
یا کرنش ماندگار

- سازه به دلیل پدید آمدن میرایی که دارد وقتی نیروی ماندگار زلزله به آن وارد می شود در نهایت جابه جایی سازه صفر می شود. آهسته میرایی وجود نداشته باشد وقتی نیروی ماندگار زلزله به سازه وارد شود جابه جایی سازه تا ابد ادامه خواهد داشت.

- در سازه پدیده ای داریم به نام میرایی که این میرایی همانند استهلاک انرژی می باشد.  
- میراگرها باعث استهلاک انرژی می شوند.





- جلسه سوم زلزله

- زلزله یک بار دینامیکی یا بار جانبی است یعنی مقدار، اندازن و جهت آن نسبت به زمین تغییر می کند. در مقابل بار دینامیکی، بار استاتیکی داریم که مقدار، اندازن و جهت آن تغییر نمی کند.

- ۳ روش برای طراحی سازه ها در برابر زلزله داریم:

۱- تحلیل استاتیکی معادل ۲- تحلیل دینامیکی طیفی ۳- تحلیل تاریخچه زمانی

- تحلیل استاتیکی یک نیروی را به صورت برش پایه  $V_u = V_u$  به سازه وارد می کند.

$$V_u = C W \rightarrow$$

- تحلیل استاتیکی معادل

$V_u$  نیروی برش پایه

$C$  ضریب زلزله

$W$  وزن مؤثر سازه

- نیروی زلزله که یک نیروی دینامیکی و نسبت به زمان است را  $V_u$  تبدیل می کند به بار استاتیکی. وقتی ما ضریب زلزله را بدست آوردیم در وزن سازه ضرب می کنیم نیروی بدست می آید به نام برش پایه یا  $V_u$  و  $V_u$  را به سازه اعمال می کنیم به صورت یک بار استاتیکی. به همین دلیل به این رابطه تحلیل استاتیکی معادل می گوئیم. در واقع بار دینامیکی زلزله را به یک بار ساده به یک عدد تبدیل می کنیم.

$$C = \frac{A B I}{R_u}$$

$C$  ضریب زلزله

$A$  نسبت شتاب میان طرح مطابق بند (۲-۲)

$I$  ضریب اهمیت ساختمان

$R_u$  ضریب رفتار ساختمان

$$B = B_1 N$$

$B$  ضریب بازتاب ساختمان

$$T = 0.175 H$$

T زمان یا دوره تناوب

H ارتفاع سازه از تراز پایه

- در تحلیل استاتیکی ارتفاع تا ۱۵ متر مجاز است.

- می خواهیم سازه ای در برابر زلزله طراحی کنیم که نیروی برش پایه  $V_b$  کمی به سازه وارد شود. این روش این است که  $R_u$  را افزایش دهیم تا سطح کاهش پیدا کند.

- در سازه یک مرکز سختی و یک مرکز جرم داریم که تفاوت بین این دو باعث ایجاد گشتاور پویایی می شود که باعث ایجاد پویایی در سازه می شود. سیستم یک جهت  $\Delta$  و یک جهت  $\nabla$  دارد. برای اینکه در جهت  $\Delta$  و در جهت  $\nabla$  مقاوم در برابر زلزله باشد باید سیستم باربر جانبی داشته باشد. ما سیستم ممانته مهار کننده ها که این بار جانبی را به طور انبوه از طریق مسیر اینها به سازه وارد منتقل کند.

- ضریب رفتار سازه  $R_u$  نشان دهنده آن سیستم سازه ای است که انتخاب می کنیم.

- وقتی ضریب زلزله را بدست آوردیم دروزن سازه ضریب می کنیم تا نیروی برش پایه  $V_b$  بدست آید و نیروی برش پایه را در قاب می کشیم و در طبقات توزیع می کنیم و بعد تحلیل به ماکسیم می کند این نیرو را در تیرها و ستون ها توزیع کنیم وقتی تحلیل صورت گرفت توزیع کردیم می توانیم طراحی کنیم.

- مخرجی شبی خاک بالاتر برود بهتر است.



مسئله ۸: ضریب زلزله ساختمانی با عرضهای زیر را بدست آورید؟

۱- ساختمان در شرف تهرآن واقع شده است.

← خطر نسبی زلزله بسیار زیاد است پس  $A = 0.35$

۲- ساختمان از نوع مسکونی باشد.

← گروه ۳ می باشد پس  $I = 1$

۳- سیستم ساختمانی ساختمانی قاب خمشی فولادی متوسط + مهار بند و اتراوی ویرن فولادی

← طبق جدول ۳-۲ آیین نامه ۲۸۵۰ سیستم دوگانه مورد  $R_u = 4$

۴- خان مورد نظر از نوع تیب ۱ می باشد.

چون سیستم ده تانه از این فرمول استفاده  $T = 0.175 \sqrt{H} \rightarrow T = 0.175 \sqrt{20} = 0.147$

چون خان تیب ۱ است  $T_0 = 0.1$   
 $T_S = 0.14 \rightarrow$  " " "  
 $S = 1.5 \rightarrow$  " " "  
 $S_0 = 1 \rightarrow$  " " "

$$\Rightarrow T > T_S \rightarrow 0.147 > 0.14 \Rightarrow B_1 = (S+1) \left( \frac{T_S}{T} \right)$$

$$B_1 = (S+1) \left( \frac{T_S}{T} \right) = (1.5+1) \left( \frac{0.14}{0.147} \right) = 2.12$$

$$\text{چون } T > T_S \Rightarrow N = \frac{0.17}{4 - T_S} (T - T_S) + 1 \rightarrow \frac{0.17}{4 - 0.14} (0.147 - 0.14) + 1 = 1.013$$

$$B_1 = 2.12 \text{ و } N = 1.013 \rightarrow B = B_1 N = 2.12 \times 1.013 = 2.14$$

$$C = \frac{ABI}{R_u} = \frac{0.35 \times 2.14 \times 1}{4} = 0.12$$

ب- تریه فوق را به ای خان های بی ۲ و ۳ و ۴ انجام داده و نتایج را مقایسه کنید.

آله از خان بی ۲ استفاده کنیم %

$$A = 0,35$$

$$I = 1$$

$$Ru = 4$$

$$T = 0,47$$

$$T_0 = 0,1$$

$$T_S = 0,5$$

$$S = 1,5$$

$$S_0 = 1$$

$$\Rightarrow T < T_S \Rightarrow N = 1 \text{ <sup>ص</sup> } , T_0 < T < T_S \Rightarrow B_1 = S + I = 1,5 + 1 = 2,5$$

$$B = B_1 N \rightarrow B = 2,5(1) = 2,5 \quad C = \frac{ABI}{Ru} = \frac{0,35 \times 2,5 \times 1}{4} = 0,14$$

آله از خان بی ۳ استفاده کنیم %

$$A = 0,35$$

$$I = 1$$

$$Ru = 4$$

$$T = 0,47$$

$$T_0 = 0,15$$

$$T_S = 0,7$$

$$S = 1,75$$

$$S_0 = 1,1$$

$$\Rightarrow T < T_S \Rightarrow N = 1 \text{ <sup>ص</sup> } , T_0 < T < T_S \Rightarrow B_1 = S + I = 1,75 + 1 = 2,75$$

$$B = B_1 N \rightarrow B = 2,75(1) = 2,75$$

$$C = \frac{ABI}{Ru} = \frac{0,35 \times 2,75 \times 1}{4} = 0,14$$



Subject:

Date

آر از خان بیب کے استفادہ کنیم

$$A = 0.35$$

$$I = 1$$

$$R_u = 4$$

$$T = 0.47$$

$$T_0 = 0.15$$

$$T_S = 1$$

$$S = 1.75$$

$$S_0 = 1.1$$

$$\Rightarrow T < T_S \Rightarrow N = 1 \text{ (موجب)}, T_0 < T < T_S \Rightarrow B_1 = S + I = 1.75 + 1 = 2.75$$

$$B = B_1 N \rightarrow B = 2.75 (1) = 2.75$$

$$C = \frac{ABI}{R_u} = \frac{0.35 \times 2.75 \times 1}{4} = 0.24$$

جلسه چهارم زلزله

آنرید قاب سافتهانی دانسته باشیم مایه قاب درجهت  $\alpha$  و یه قاب درجهت  $\gamma$  داریم و زلزله می تونه در راستای  $\alpha$  و هم در راستای  $\gamma$  اتفاق بیفته و قابل پیش بینی نی باسند. در کدام راستا زلزله می تونه اتفاق بیفته پس به همین جهت ما باید هم راستای  $\alpha$  و هم راستای  $\gamma$  را در برابر زلزله مقاوم سازی کنیم یعنی سیستم باربری که در راستای  $\alpha$  و در راستای  $\gamma$  اتفاق می کنه باید سیستمی باسند که بتواند بارهای جانبی را از طریق مسیری امیده به سازه منتقل دهد.

وقتی سوال از مایه خواهد سیستم قاب سافتهانی مورد نظر سیستم قاب خمشی + مهاربند و آنرید و یرون فولادی باسند ما باید بد کنیم ایره سیستم قاب سافتهانی یا ترتیب دو کانه برای کدام قاب می باسند؟ قاب جهت  $\alpha$  یا قاب جهت  $\gamma$ ؟

زمانی که می خواهیم نیروی برش پایه  $V_u$  را بدست آوریم

$$C_u = W_u \text{ در ایره رابطه } C \text{ خود به } 2 \text{ دسته تقسیم می شود}$$

۱-  $C$  در راستای  $\alpha$  ،  $C_{\alpha}$

۲-  $C$  در راستای  $\gamma$  ،  $C_{\gamma}$

که در مرتب زلزله در راستای  $\alpha$  و  $\gamma$  فقط پارامتر  $B$  و  $R_u$  می توند تغییر کند چون در راستای  $\alpha$  سیستم قاب سافتهانی می توند با قاب سافتهانی در راستای  $\gamma$  متفاوت باسند پس  $R_u$  مایه توند با  $R_u \gamma$  ما متفاوت باسند.

صورت سوال به ما باید بگوید که سیستم قاب سافتهانی درجهت ۲ جهت تعیین است یا متفاوت. آنر درجهت ۲ جهت تعیین باسند پس فقط  $C$  را بدست می آوریم ولی آنر سیستم قاب سافتهانی درجهت  $\alpha$  و  $\gamma$  متفاوت باسند باید  $C_{\alpha}$  و  $C_{\gamma}$  کهر ۲ را بدست آوریم و یا اینکه صورت سوال بگوید فقط درجهت  $\alpha$  و یا فقط درجهت  $\gamma$  را بدست آورید.



B - ضریب بازتاب ساختمان به  $T$  زمان تناوب تجربی در سازه بستگی دارد که برای سیستم‌های قاب‌های متفاوت یک رابطه‌ای دارد خود  $T$  می‌تواند در جهت  $\alpha$  و در جهت  $\beta$  تغییر کند چون به سیستم قاب ساختمانی وابسته است.

- H ارتفاع ساختمان از تراز پایه می‌باشد.
- تراز پایه  $H$  تراز پایه در ساختمان‌هایی می‌باشد که ساختمان‌ها تحت اثر نیروی زلزله تغییر جانبی نداشته باشد.
- H روی زمان تناوب تجربی  $T$  تاثیر گذار است.

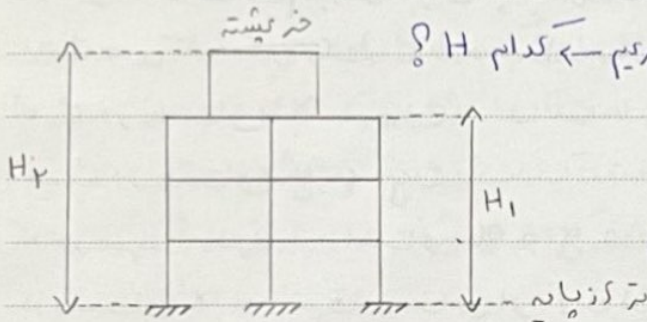
$$V_u = C \times W \rightarrow$$

$V_u$  نیروی برش پایه

$C$  ضریب زلزله

$W$  وزن مؤثر لرزه‌ای

$$W = \text{بار مردن} + \text{دیوارها} + \text{تاسیسات ثابت} + \text{درمندی از بار زدن}$$



کلمه  $H$  بیان ساختمان رو به رو را در نظر می‌گیریم  $\leftarrow$  کدام  $H$  ؟

طبق آیین‌نامه ۲۸۰۰ به وزن مؤثر لرزه‌ای

خریشته بزرگتر از  $0.25W$  وزن مؤثر لرزه‌ای

بام باشد باید ارتفاعی که در نظر می‌گیریم ارتفاع

$H_2$  باشد.

- زمان تناوب  $H$  به قدرت رفت و برگشتی سازه تحت اثر نیروی زلزله زمان تناوب یا  $T$  می‌گویند.

- هر چه فاکتور پایین‌تر می‌رود جنبش فاکتور نرم‌تر می‌شود.

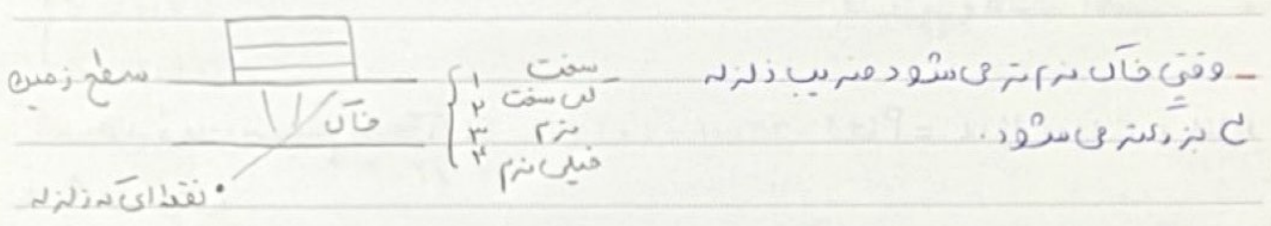
- خان تیب 1 سخت

- خان تیب 2 کمی سخت

- خان تیب 3 نرم و خان تیب 4 خیلی نرم می‌باشد.

- طبق آیین نامه ۲۸۵۰ وقتی سازه‌ها را روی یک فای سخت مثل فای بتی ۱ می‌سازیم و یا روی فای نرم مثل فای بتی ۲ احداث می‌کنیم اما می‌تواند در اکثر نیروی زلزله از فای عبور می‌کند وقت اثر این فای فراموشی نبرد

- سرعت موج برشی فای بتی‌های ۱ تا ۴ تفاوت می‌کند هر چه فای نرم‌تر باشد زمان تناوب سازد را زیاد می‌کند یعنی حرکت رفت و برگشتی سازد را وقت تاثیر خودش قرار می‌دهد به عبارت درست تر هر چه فای نرم‌تر باشد زمان تناوب سازد را بیشتر وقت تاثیر خود قرار می‌دهد



**Ru ضریب رفتار سازد :** اتفاق می‌افتد

سازد وقت اثر زلزله می‌باشد یک حرکت رفت و برگشتی دارد که به آن آید دورن تناوب می‌گوئیم همین همین حرکت رفت و برگشتی سازد می‌تواند انرژی زلزله را مستهلک کند که پارامتر آستین دارد به سدیستم ساختمانی که سازد دارد در نتیجه منجر به معرفی ضریب رفتار سازد یا Ru شده میزان استیقلال انرژی که کدام از قاب‌ها با هم متفاوت است که کدام از قاب‌ها میزان استیقلال انرژی بیشتر باشد در نتیجه Ru بزرگ‌تری دارد که نیروی زلزله کمتری برای سازد در نظر گرفته می‌شود به عبارت Ru بزرگ‌تر منجر می‌شود که نیروی برش پایه کمتر شود

- رفتار مصالح نیز می‌تواند باعث استیقلال انرژی شود

- وقتی می‌گوئیم قاب ساختمانی Ru آن ۳ می‌باشد نسبت به قاب ساختمانی که Ru آن ۱ می‌باشد میزان استیقلال انرژی کمتری دارد یعنی باید نیروی زلزله را برای آن بیشتر در نظر بگیریم

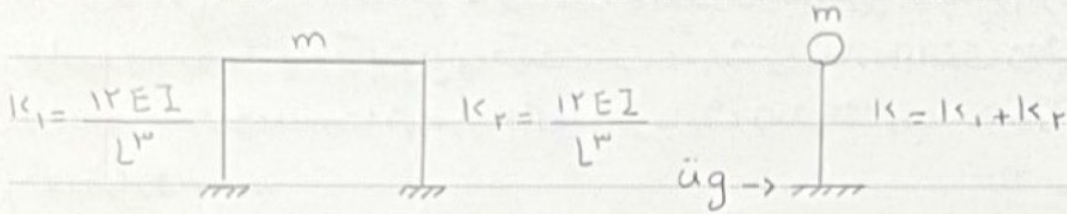
- از عوامل تاثیرگذار روی Ru درجه نامعینی سازد می‌باشد



- جلسه پنجم زلزله

$$V_u = C \times W$$

- تعیین استاتیکی معادل



قاب برش اطمینان

$$m\ddot{u} + c\dot{u} + ku = P(t)$$

- معادله حرکت سیستم درجه آزادی

u : جابه جایی

P : بارگذاری خارجی

P(t) : نیروی زلزله - m\ddot{u}\_g

$$\rightarrow m\ddot{u} + c\dot{u} + ku = -m\ddot{u}_g \rightarrow m\ddot{u} + ku = -m\ddot{u}_g$$

$$F = k \times u \rightarrow$$

- نیروی max



$$V_u = C \times W$$

$$C_y \text{ و } C_x = \frac{AB\bar{I}}{R_u} = \frac{0.135 \times 2.175 \times 1}{5} = 0.12$$

قاب خمشی

تیب III زودری

> 2 رقیب

A : پیوست جدول 1-2

RU : جدول 1-3

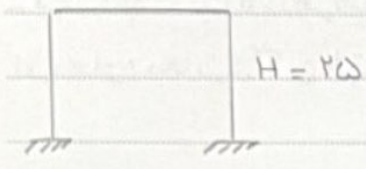
I : جدول 1-3

T = 0.15 \times H = 2.25 - 3 - 3 بند (0.175)

$$\begin{cases} T_0 = 0.15 \\ T_S = 0.17 \end{cases} \quad T_0 < T < T_S \rightarrow N = 1.9 \rightarrow B_1 = S + 1 = 2.175$$

$$S = 1.175 \quad B = B_1 \times N = 2.175$$

P4PCO



$25 = H$

در جهت  $x$  = سیستم بار برف قاب خمشی فولادی متوسط

در جهت  $y$  = سیستم بار برف قاب خمشی فولادی ویژه

شهر = تهران

سازه = مسکونی

خان = III

ضریب زلزله =  $C_y$  و  $C_x$

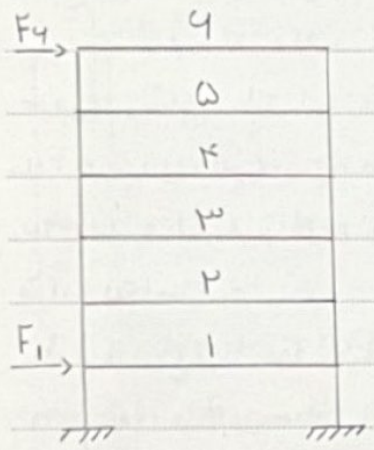
$T_x = 0.1n \sqrt{H} = 0.19 \text{ sec}$   
 $T_0 = 0.1 \omega$   
 $T_s = 0.1 \nu$   
 $S = 1.7 \omega$   
 $S_0 = 1.1$

$B = B_1 \times N \quad N = \frac{0.1 \nu}{4 - T_s} (T - T_s) + 1 = 1.042$

$B_1 = \frac{(S+1) 2.1 \nu \omega}{T_s} = 3.1 \omega \text{ ? } \quad (S+1) \left( \frac{T_s}{T} \right) =$   
 $\frac{T_s}{T} = 0.177$

$C_x = \frac{A B I}{R_{ux}} = \frac{0.13 \omega \times 1}{\omega} = 0.13 \text{ ? } \quad 0.15$

$C_y = \frac{A B I}{R_{uy}} = \frac{0.13 \omega \times 1}{1.7 \omega} = 0.10$



$F_{ij} = \frac{w_i h_i^k}{\sum_{j=1}^n w_j h_j^k} \times v_u$

بند 3-3-4

$k = 1 \leftarrow T < 0.1 \omega s$

$k = 2.1 \omega \leftarrow T > 2.1 \omega s$

$k = 0.15 T + 0.17 \omega \leftarrow 0.15 < T < 2.1 \omega$

$v_u = \checkmark$



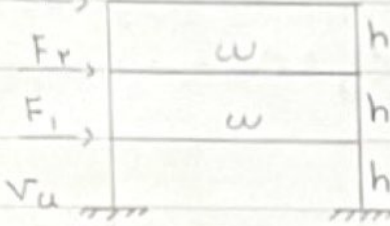
- برش ایجاد شده در هر طبقه برابر است با مجموع نیروهای جانبی ناشی از زلزله که به کفهای بالاتر از آن طبقه وارد می شود.

$$V_1 = F_1 + \dots + F_4$$

$$V_3 = F_3 + F_2 + F_1 + F_4$$

$$V_5 = F_5 + F_4$$

$$F_3 \rightarrow \quad \omega \quad T < 0.5 \text{ s} \quad k = 1$$



$$F_1 = \frac{\omega h}{\omega h + 2\omega h + 3\omega h} \quad V_u = \frac{1}{4} V_u$$

$$F_2 = \frac{2\omega h}{4\omega h} \quad V_u = \frac{1}{3} V_u$$

$$F_3 = \frac{3\omega h}{4\omega h} \quad V_u = \frac{1}{4} V_u$$

$$V_u = F_1 + F_2 + F_3 = \frac{1}{4} V_u + \frac{2}{4} V_u + \frac{3}{4} V_u = V_u$$

$$V_{ur} = F_2 + F_3 = \frac{5}{4} V_u$$

توزیع نیروی جانبی زلزله در ارتفاع ساختمان

$$F_{ui} = \frac{\omega_i h_i^{k_1}}{\sum_{j=1}^n \omega_j h_j^{k_1}} V_u$$

نیروی برش پایه طبقه ای در ارتفاع ساختمان توزیع می شود.

$F_{ui}$  = نیروی جانبی در تراز طبقه  $i$

$\omega_i$  = وزن طبقه  $i$  شامل وزن سقف، سقف و وزن دیوارها و ستونهای که در جابجایی پایه سقف قرار گرفته اند

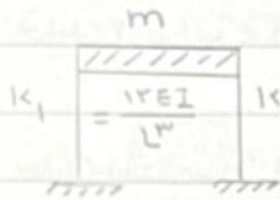
$h_i$  = ارتفاع تراز سقف طبقه  $i$  از تراز پایه

$n$  = تعداد طبقات ساختمان از تراز پایه به بالا

$k_1$  = ضریبی که باید به زمان تناوب نوسان اصلی سازن آید دست می آید.

حلیه سیستم زلزله

فهم راحت تر } مدل سازی  
تجزیه تحلیل } جرم متمرکز



SDOF مدل جرم متمرکز  
درجه آزادی (SDOF)



$$k_t = k_1 + k_2$$

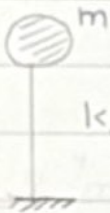
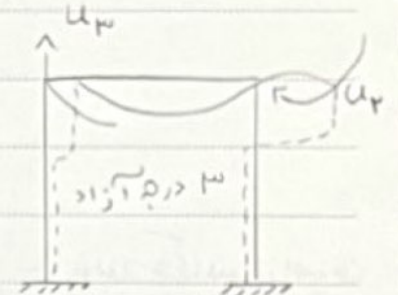


تلفیق با هم می آید

هر سازی به تعداد

درجات آزادی  
شکل مد ؟  
شکل مد دارد

انفعال تیر به دست  
بعد از تغییر شکل  
نیز صلب باقی ماند



$$k_t = k_1 + k_2$$

شکل مد

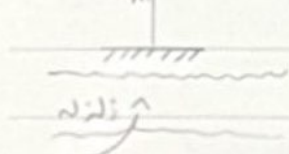


سیستم درجه آزادی از این مای فوایم بی بی برسیه  $m\ddot{u} + c\dot{u} + ku = P(t)$

$$m = 500$$

$$m\ddot{u} = ?$$

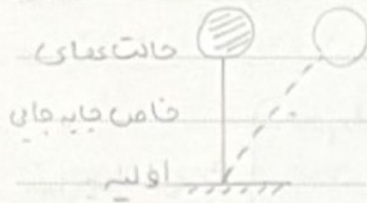
$$F = ma \quad F = m\ddot{u}g$$



نیروی وارد بر ساز  $m\ddot{u}g = P(t)$

جابجایی  $u$





تقریب ارتعاش آزاد  $P(t) = 0 \rightarrow m\ddot{u} + c\dot{u} + ku = 0$

$m\ddot{u} + ku = 0$

تقریب ارتعاش آزاد بدون میرایی

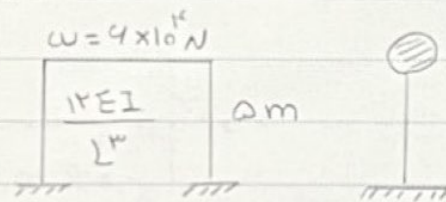
جابه جایی در هر لحظه از زمان  $u(t) = \frac{\dot{u}(0)}{\omega_n} \sin \omega_n t + u(0) \cos \omega_n t$

$\dot{u}(0)$  سرعت اولیه در لحظه  $t=0$

$u(0)$  جابه جایی اولیه در لحظه  $t=0$

فرکانس زاویه‌ای  $\omega_n = \sqrt{\frac{k}{m}} \rightarrow \frac{k (\frac{N}{m})}{m (kg)}$

دوره تناوب  $T_n = \frac{2\pi}{\omega_n}$



مثال  $E = 2.1 \times 10^4 \text{ kg/cm}^2$

$I = 1450 \text{ cm}^4$

$u(0) = 0.100 \text{ m}$

$\dot{u}(0) = 1 \text{ m/s}$

جابه جایی در لحظه  $u(t)$  را بدست آورید.

$$k_1 = \frac{12EI}{L^3} = \frac{12 \times 2,1 \times 10^4 \times 14 \times 10^0}{0,003^3} =$$

$$k_t = 2k_1 = 0,14 \times 10^9 \text{ kg/cm}$$

$$k_t = 2k_1 = 0,14 \times 10^9 \text{ kg/cm} \times \frac{100 \text{ cm}}{1 \text{ m}} \times \frac{10 \text{ N}}{11 \text{ kg}} = 0,14 \times 10^9 \text{ N/m}$$

$$\omega_n = \sqrt{\frac{k}{m}} = \sqrt{\frac{0,14 \times 10^9}{4000}} = 9,1 \text{ rad/s}$$

$$m = 4 \times 10^3 \times \frac{1}{10} = 4 \times 10^2 \text{ kg}$$

$$m\ddot{u} + ku =$$

$$u(t) = \frac{u(0)\omega}{\omega_n} \sin \omega_n t + u(0) \cos \omega_n t$$

$$u(\omega) = \frac{1}{9,1} \sin 9,1 \times \omega + 0,10 \times \omega \times \cos 9,1 \times \omega = 0,122 \text{ m} = 12,2 \text{ mm}$$

0,11 m



- جلسہ گفتیم زلزلہ

$$\frac{SDOF}{\text{تیب دو جہ آزادی}} \rightarrow m\ddot{u} + c\dot{u} + ku = P(t) \quad \frac{\text{تولید ارتعاش}}{\text{آزاد میران}} \rightarrow m\ddot{u} + c\dot{u} + ku = 0$$

$$\omega_n = \sqrt{\frac{k}{m}} \quad \text{- فرکانس طبیعی سیستم}$$

$$c = 2m\omega_n \xi \quad \text{- ضریب میران}$$

$$\xi = \frac{c}{2m\omega_n} \rightarrow \text{میران ادرجہ آزاد} \quad \text{- نسبت میران}$$

$$\xi < 1 \quad \text{میران زیر بحرانی}$$

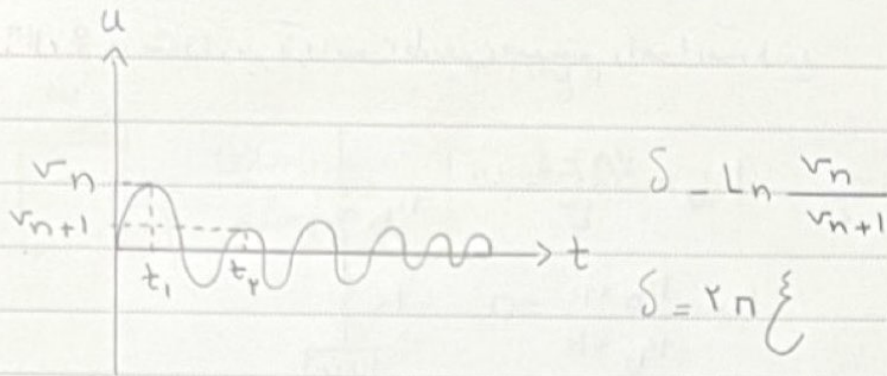
$$u(t) = e^{-\xi\omega_n t} \left[ u(0)\cos\omega_D t + \frac{\dot{u}(0) + \xi\omega_n u(0)}{\omega_D} \sin\omega_D t \right] \quad \begin{array}{l} \text{جاب جاب} \\ \text{در صورتی} \\ \text{اگر زمان} \end{array}$$

$$\omega_D = \omega_n \sqrt{1 - \xi^2}$$

$$\xi > 1 \quad \text{میران فوق بحرانی}$$

$$\xi = 1 \quad \text{میران بحرانی}$$

$\omega_n$  : فرکانس طبیعی سازه  
 $\bar{\omega} = \omega_n$  : مائزیم پاسخ دینامیکی  $\rightarrow$   $\bar{\omega} = \omega_n$  = کشید



روش های ارزیابی نسبت میرایی 8

۱- استیلاک ارتعاش آزاد

میرایی در یک سیستم با میرایی کم می تواند به شکل کاهش گساریتی و نسبت فرکانس مطرح کرد.

۲- آزمایش تشدید

در این روش نسبت میرایی (کسی) می تواند از مقادیر تجربی پاسخ استاتیکی و پاسخ حد اکثر دینامیکی در فرکانس تشدید بدست آورد.

$$\xi = \frac{u}{2u_{max}}$$

۳- روش نیم توان

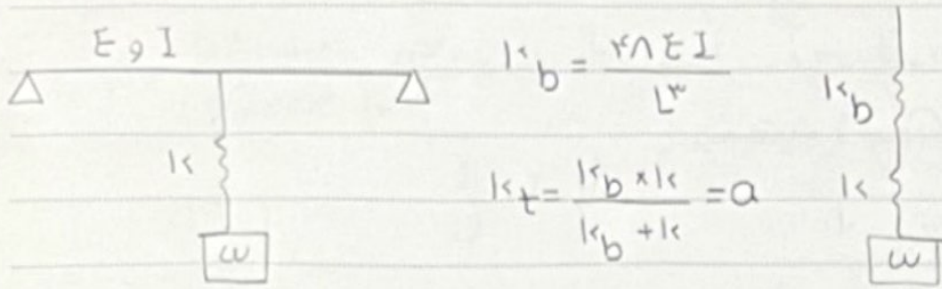
۴- روش انتقال انرژی تشدید در هر میراف

$$I_b = \frac{192EI}{L^3}$$

$$I_b = \frac{3EI}{L^3}$$



مثال ۸: در شکل زیر فرکانس طبیعی سیستم را محاسبه کنید

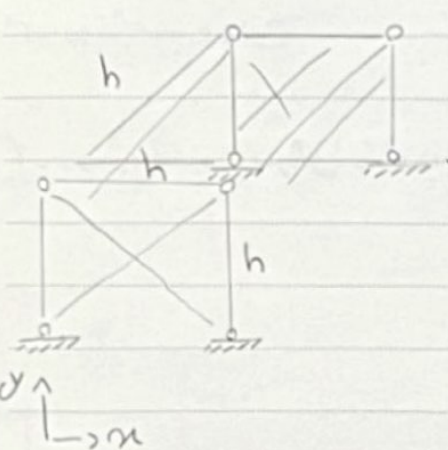


$$k_b = \frac{48EI}{L^3}$$

$$k_t = \frac{k_b \times k}{k_b + k} = a$$

$$m\ddot{u} + k_t u = -m\ddot{u}_g \quad \omega_n = \sqrt{\frac{k_t}{m}} = \sqrt{\frac{a}{m}}$$

مثال ۹: همانند شکل زیر یک دال صلب به وزن \$W\$ روی چهار ستون متکی می باشد. ستون ها در پایین و بالا لولا بوده و به وسیله میله دقای ضربدری به صورت جانبی مهار بندی شده اند و به صورت ضربدری مهار بندی شده اند این میله دقای توسط نیروی پیش کشنده ای کاملاً به صورت مستقیم در آمده اند با صرف نظر کردن از جرم ستون ها و میله دقای معادله حرکت آزاد سیستم نامیرا را در جهت \$x\$ و \$y\$ محاسبه کنید.



$$m\ddot{u} + k u = 0$$

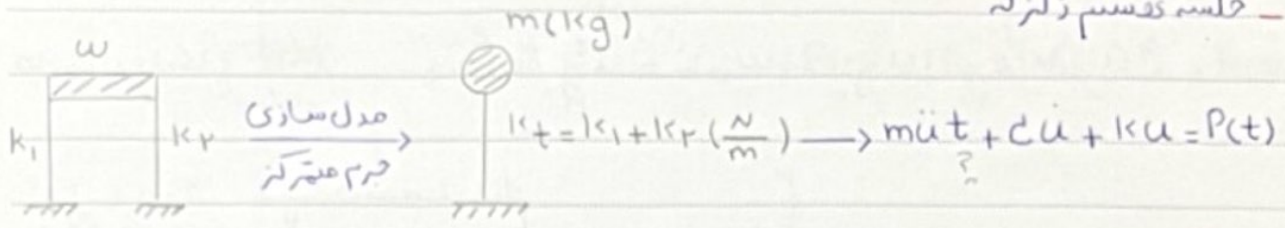
$$x \rightarrow m\ddot{u}_x + k_x u_x = 0 \rightarrow m\ddot{u}_x + \frac{AE}{\sqrt{2}h} u_x = 0$$

$$y \rightarrow m\ddot{u}_y + k_y u_y = 0 \rightarrow m\ddot{u}_y + \frac{AE}{\sqrt{2}h} u_y = 0$$

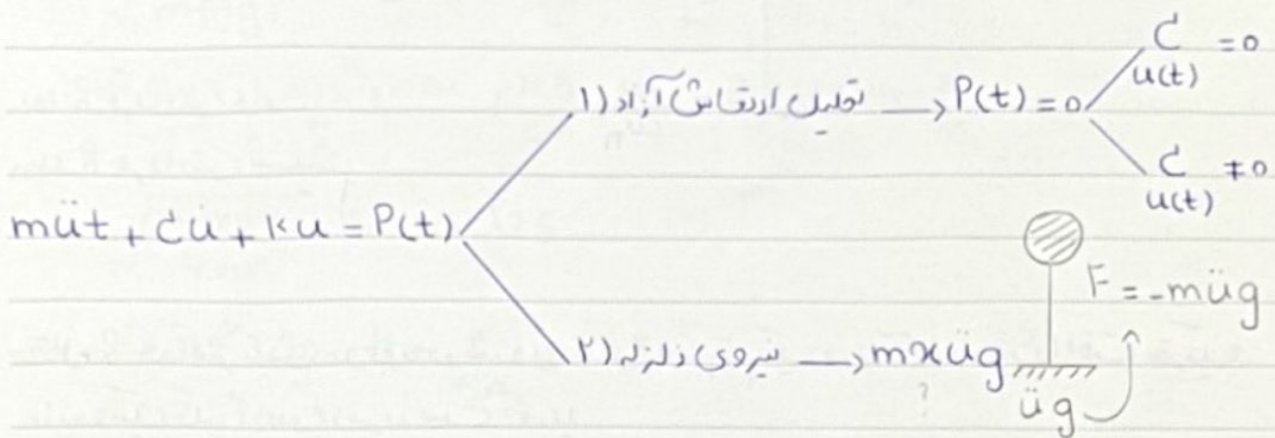
$$k = \frac{AE}{\sqrt{2}h}$$

$$k_{t_x} = k_{t_y} = \frac{AE}{\sqrt{2}h}$$

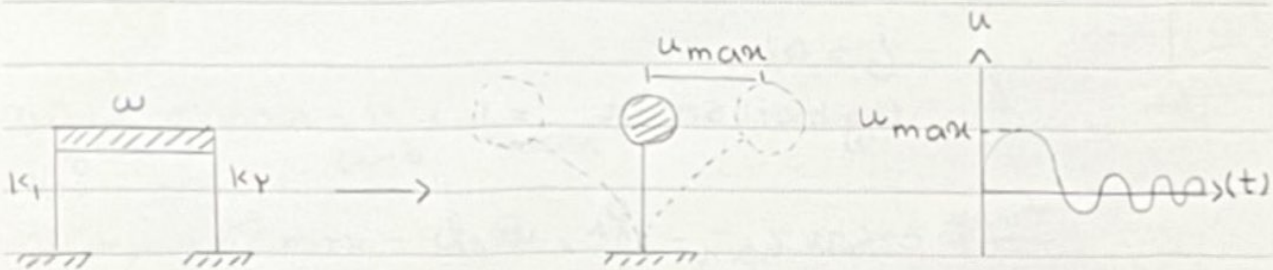
جلسه دهم زلزله



- m : جرم
- c : ضریب میرایی
- k : سختی
- P(t) : نیروی خارجی



تولید ارتعاش سیستم می درجه آزادی وقت نزدیک هم موندن تله ناکسی :



$$u_{g(t)} = u_g \sin \omega t$$

$$u_g(t) = u_g \sin \omega t$$

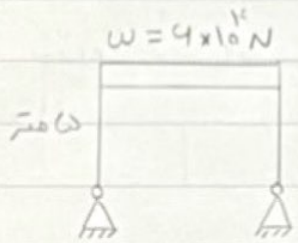


جابجایی یا  $u$  حل این معادله  $m\ddot{u} + c\dot{u} + ku = kug_0 \cos \omega t - cug_0 \sin \omega t$

$$u_{max} = \frac{P_0}{k} R_d \cdot P(t) \left\{ \begin{aligned} P_0 &= kug_0 \times \sqrt{1 + (2\zeta\beta)^2} \\ R_d &= \frac{1}{\sqrt{(1-\beta^2)^2 + (2\zeta\beta)^2}} \\ \beta &= \frac{\omega}{\omega_n} \end{aligned} \right.$$

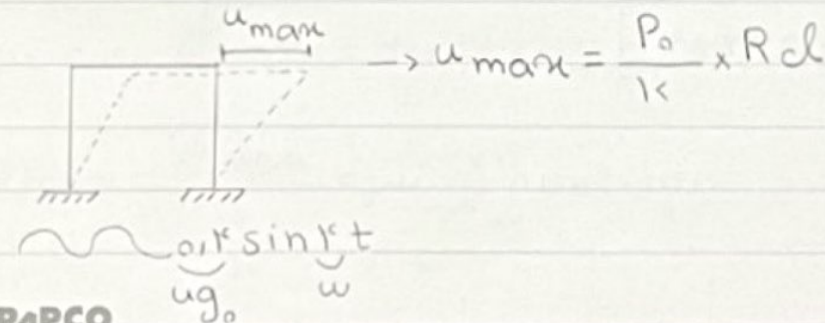
$\omega$  : فرکانس بار  
 $\omega_n$  : فرکانس سیستم

مثال: حد آلترن تنش موجود در ستون کفای سیستم یک درجه آزادی زیر را وقت تقریبی کفارهونین تکیه گاهی زیر بدست آورید.



$\omega = 4 \times 10^4 \text{ N}$   
 $E = 2.1 \times 10^4 \text{ kg}$   
 $I = 1450 \text{ cm}^4$   
 $\zeta = 5\%$   
 $u_g = 0.1 \sin 1^4 t$

حل:



$$u_{max} = \frac{P_0 R d}{k} \rightarrow \frac{k u g_0 \sqrt{1 + (r \xi \beta)^2}}{k} \times R d = u g_0 \sqrt{1 + (r \xi \beta)^2} \times R d$$

$u g_0 = 0.12$  → طبق داده مسئله

$\xi = 0.10 \omega$  → طبق داده مسئله

$\omega = r$  → طبق داده مسئله

$$\beta = \frac{\omega}{\omega_n}$$

$$\omega_n = \sqrt{\frac{k (\frac{N}{m})}{m (kg)}} \rightarrow k_t = \frac{3EI}{L^3} + \frac{3EI}{L^3} = \frac{2 \times 3 \times E \times I}{L^3}$$

$$= \frac{2 \times 3 \times 2.1 \times 10^4 \times 1450}{500^3} \left( \frac{kg}{cm} \right) \times 1000 = 143274 \frac{N}{m}$$

$$\omega_n = \sqrt{\frac{143274}{4 \times 10^3}} = 4.1 \text{ rad/s}$$

$$m = 4 \times 10^3 \text{ kg} \quad \beta = \frac{r}{4.1} = 0.12$$

$$u_{max} = 0.12 \times \sqrt{1 + (2 \times 0.10 \omega \times 0.12)^2} \times \frac{1}{\sqrt{(1 - 0.12^2)^2 + (2 \times 0.10 \omega \times 0.12)^2}}$$

$$\Rightarrow u_{max} = 0.123 \text{ cm}$$

مقدار بیشترین نیرو در ستون  $F_{max} = k \times u_{max} = 401471 \text{ g}$

مقدار بیشترین گشتاور در ستون  $M_{max} = 40147 \times 500 = 20093500 \text{ g.cm}$

$$\sigma_{max} = \frac{M_{max}}{\frac{I}{h}} = \frac{20093500}{\frac{1450}{500}}$$



سیستمی درجه آزادی یک بارگذاری پلینو اجنت



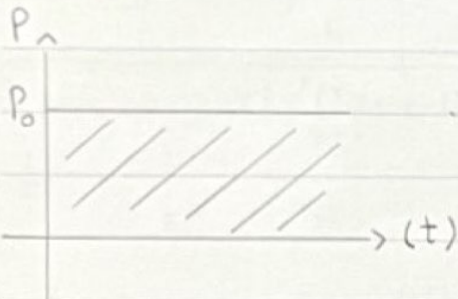
$$m\ddot{u} + c\dot{u} + ku = P(t)$$

$$\begin{cases}
 c = 0 \\
 u(t) = \frac{P_0}{k} (1 - \cos \omega_n t) \\
 u_{max} = \frac{2P_0}{k}
 \end{cases}$$

$m\ddot{u} + c\dot{u} + ku = P(t)$

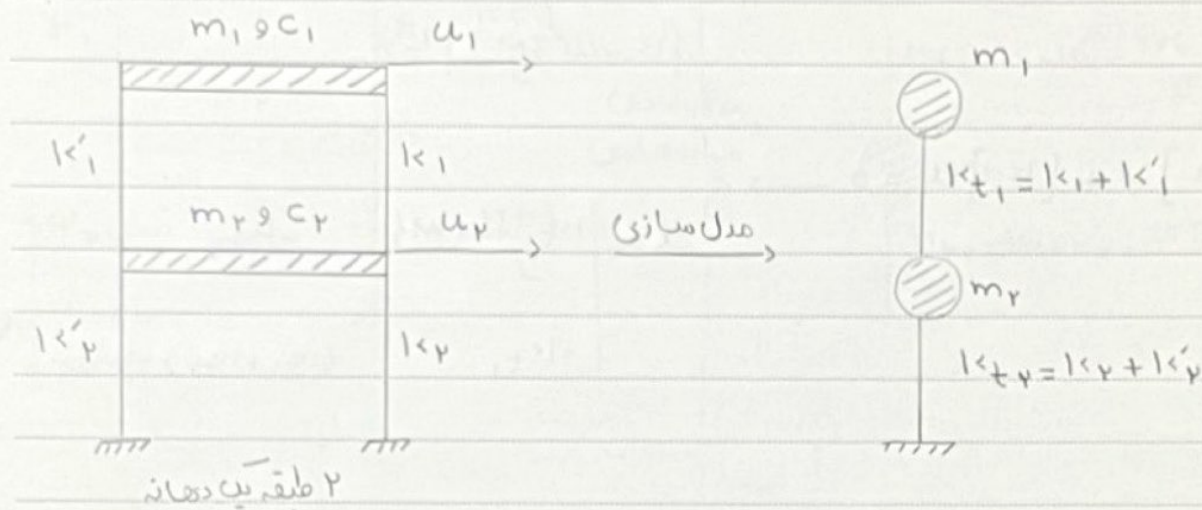
بارگذاری پلینو اجنت

$$\begin{cases}
 c \neq 0 \\
 u(t) = \frac{P_0}{k} \left[ 1 - e^{-\zeta \omega_n t} \left( \cos \omega_d t + \frac{\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}} \sin \omega_d t \right) \right]
 \end{cases}$$



حلبه دوم زلزله

سیستم های دو درجه آزادی



معادله حرکت سیستم ۲ درجه آزادی

$$[M]\ddot{u} + [C]\dot{u} + [K]u = P(t)$$

$$[M] = \begin{bmatrix} m_1 & 0 \\ 0 & m_2 \end{bmatrix}$$

$$[K] = \begin{bmatrix} k_{t1} & -k_{t1} \\ -k_{t1} & k_{t1} + k_{t2} \end{bmatrix}$$

$$[C] = \alpha [M] + \beta [K]$$

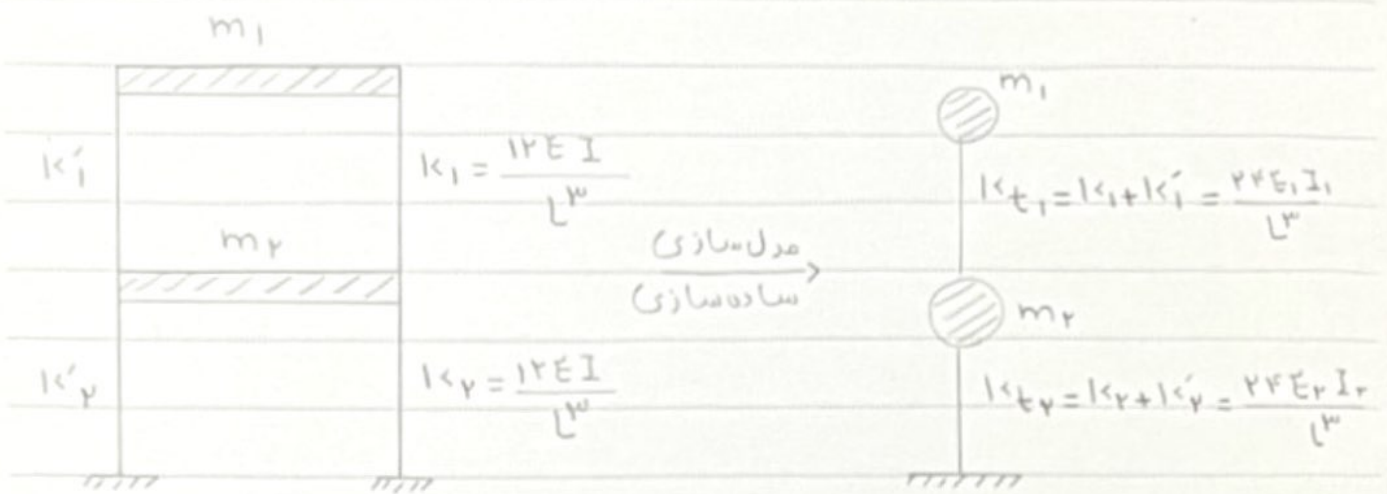


- تحلیل ارتعاش آزاد سیستم های دو درجه آزادی :

$$[m]\ddot{u} + [k]u = 0 \rightarrow \begin{cases} |k - \omega^2 [m]| = 0 \\ \det \begin{vmatrix} k_{t1} - \omega^2 m_1 & -k_{t1} \\ -k_{t1} & (k_{t1} + k_{t2}) - \omega^2 m_2 \end{vmatrix} \end{cases}$$

$$\Rightarrow (k_{t1} - \omega^2 m_1) \times (k_{t1} + k_{t2}) - \omega^2 m_2 - (-k_{t1} \times -k_{t1})$$

جلسه دهم زلزله



$$m\ddot{u} + c\dot{u} + ku = P(t)$$

$$[M] = \begin{bmatrix} m_1 & 0 \\ 0 & m_2 \end{bmatrix}$$

$$[K] = \begin{bmatrix} k_{t1} & -k_{t1} \\ -k_{t1} & k_{t1} + k_{t2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{24E_1 I_1}{L^3} & -\frac{24E_1 I_1}{L^3} \\ -\frac{24E_1 I_1}{L^3} & \frac{24E_1 I_1}{L^3} + \frac{24E_2 I_2}{L^3} \end{bmatrix}$$

$$[C] = \alpha [M] + \beta [K]$$