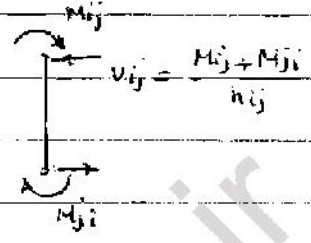
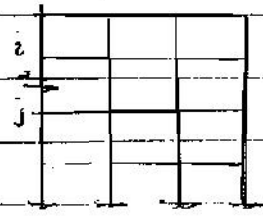


تحلیل به روش گانجی - قاب صاف دارای نیروی افقی

هدف: به دست آوردن M_{ij}^0 / M_{ji}^0 / M_{ij}^{Δ} در یک قاب



$$V_{ij} = \frac{3M_{ij}^0 + 3M_{ji}^0 + 2M_{ij}^{\Delta}}{h_{ij} = h_s}$$

$$\sum V_{ij} = \frac{\sum (3M_{ij}^0 + 3M_{ji}^0 + 2M_{ij}^{\Delta})}{h_s} = \frac{V_s}{h_s}$$

برای برابری مجموع در برابر V_s

$$\sum M_{ij}^{\Delta} = -\frac{3}{2} \left[\frac{V_s h_s}{M_s} + \sum (M_{ij}^0 + M_{ji}^0) \right]$$

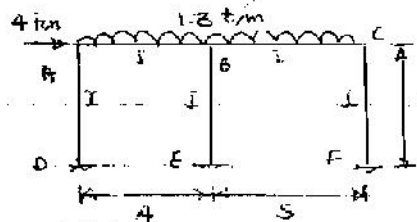
$$(2) M_{ij}^{\Delta} = \chi_{ij} \left[M_s + \sum (M_{ij}^0 + M_{ji}^0) \right]$$

$$(1) M_{ij}^0 = \kappa_{ij} \left[M_s + \sum M_{ji}^0 + \sum M_{ij}^{\Delta} \right]$$

$$\chi_{ij} = \frac{1}{2} \frac{K_{ij}}{\sum K_{ij}} \quad \kappa_{ij} = \frac{3}{2} \frac{K_{ij}}{\sum K_{ij}}$$

* اگر بارگذاری در این راسته باشد می توانیم بجهت راست از فرمول (2) شروع کنیم در این صورت مقادیر شروع در صورت من می گردد.

سؤال: قاب زیر را به روش گانجی تحلیل کنید



یا محاسبه نیروهای گانجی

$$M_{ab} = -M_{ba} = -2.4 \text{ t.m}$$

$$M_{bc} = -M_{cb} = -3.75 \text{ t.m}$$

۱۲ حساب فرکانس توزیع گابی

$$r_{ad} = 0.29, \quad r_{ab} = -0.21$$

$$r_{be} = 0.21, \quad r_{ba} = -0.16, \quad r_{bc} = 0.13$$

$$r_{cb} = 0.19, \quad r_{ca} = -0.31$$

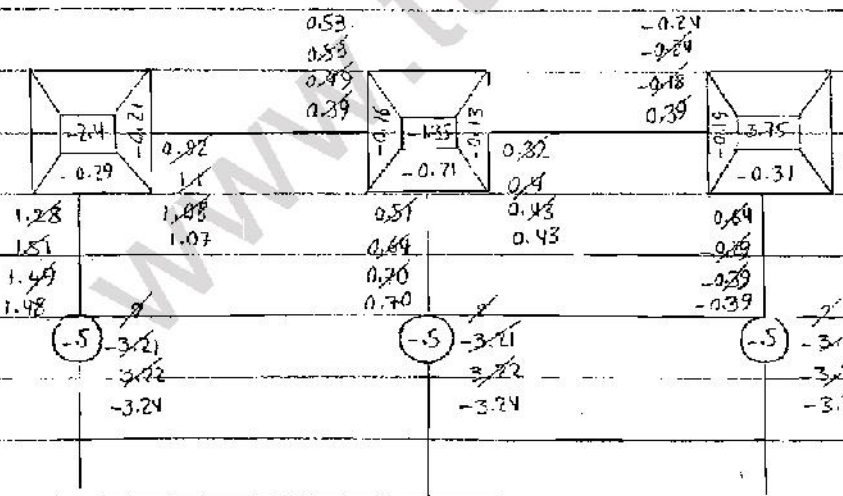
۱۳ حساب فرکانس توزیع گابی

$$\gamma_{ad} = \gamma_{be} = \gamma_{ca} = 0.5$$

$$H_s = \frac{V_s h_s}{3}$$

۱۴ حساب فرکانس توزیع گابی

$$\Rightarrow H_s = \frac{V_s h_s}{3} = \frac{4 \times 3}{3} = 4.0 \text{ t.m}$$



استاندارد برای فرکانس توزیع گابی در سطح فرکانس توزیع گابی

(۱) استاندارد فرکانس (۲) استاندارد فرکانس (۳) استاندارد فرکانس

$$M_{ab} = 2(1.07) + (0.53) + (0) + (-2.4) = 0.27 \text{ t.m}$$

$$M_{ad} = 2(1.48) + (0) + (-3.24) + (0) = -0.28 \text{ t.m}$$

$$M_{bc} = 2(0.45) + (-0.24) + (0) + (-3.75) = -2.71 \text{ t.m}$$

کلیه تقریبی سازه‌های تابعین

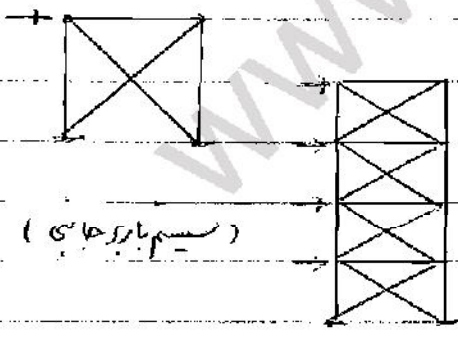
* کلیه سازه‌های تابعین بر مبنای مشخصات زیرین می‌باشد
 کلیه تقریبی بر آوردن از جدول زیر در هر مانی دهد و بر مبنای فرضیات ساده شده استوار است

* روشن‌های تکرار برابر در وقت می‌رهند اما روش‌های تقریبی و جواب‌های تقریبی
 جواب‌های خنثی هستند مگر اینکه فرضیات مبنی بر واقعیت باشد

- کلیه قاب‌ها برای بارهای قائم
- کلیه قاب‌ها برای بارهای افقی
- کلیه ضرایب تابعین

بهاره‌ها (Bracings)

* وضع بهارها جهت کنترل بارهای جانبی است



* صرف این باره محدود شده است

- * عناصر یک بهار و عنصر 12 کوب
- کشن می‌باشد از این نوع می‌توانیم
- یک فرض ساده‌کننده بوسیله

1- اعضاء فشاری در کاسه منظور می‌شوند

(فرض می‌کنیم اعضاء فشاری کمانه می‌کنند و از بارزجایی خارج می‌شوند)
 * زمانی از این فرض استفاده می‌کنیم که عناصر فشاری ضعیف باشند

2- عناصر فشاری = عناصر کشی

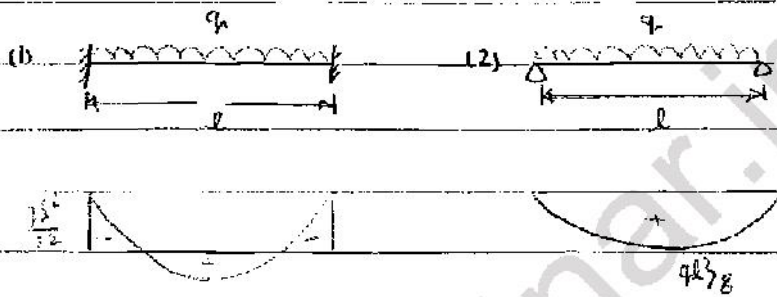
(اگر عناصر فشاری ضعیف باشند)

* این روش سکنی به طراحی ما برای سازه دارد

* با اینکه کردن خود را میوه ها و بدون بکار بردن در پی می توانیم از بلند شدن پی جلوگیری کنیم.

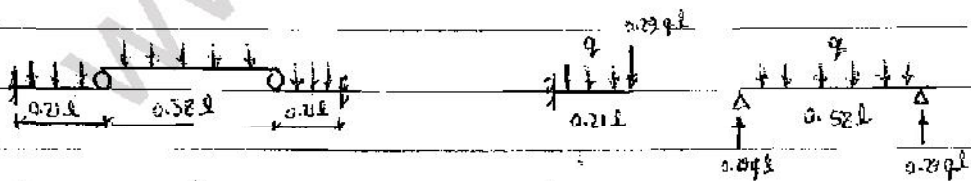
* با بکار بردن یکی از فرضیات قبل می توانیم بارها را معین کرده و کلل کنیم

کلل تقریبی غالب ها (بار قائم)



* چون توزیع بار در هر دو مثال معترض است باید این از لحاظ اعدادی به صورتی تراست

4 فرض می کنیم که در نقاط لنگر صفر، معضلها یکدیگر برابر است:



$$M_c = \frac{1}{2} q (0.21l)^2 + 0.29 q l \times 0.21l$$

4 در حالت واقعی بر روی یکدیگر می آید و بر دو طرف معضل می آید.



لاغرض می کنیم نقاط لنگر صفر به اندازه 0.1l از جمله راست هستند

$$M_c = q (0.1l)^2 / 2 + 0.4 q l \times 0.1l = 0.045 q l^2$$

* به این ترتیب مقدار لنگر در هر جا که تغییرات در طول و یا در سطح مقطع در آنجا رخ دهد، تغییرات در طول را نیز محاسبه می‌کنیم.

روش‌های کلی‌تر برای محاسبه بارگذاری‌ها - بارگذاری‌ها
 * به روش اصلی صورت می‌گیرد.
 - روش جدیدی ۲ - شبه سختی

* در روش جدیدی، سختی اعضا را در نظر می‌گیریم و به عنوان مسئله توسعه می‌دهیم.
 * در روش شبه سختی، سختی اعضا را در نظر می‌گیریم و به عنوان مسئله توسعه می‌دهیم.
 (اصولاً روش شبه سختی دقیق‌تر است.)

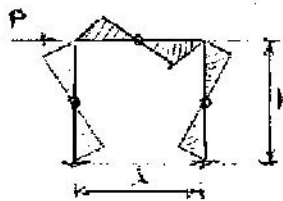
روش‌های جدیدی - روش پرتال
 - روش طره

روش‌های شبه سختی: روش ضرب (Factor)
 - روش گریتر (Greater)

روش‌های آماری - روش پرتال

روش پرتال

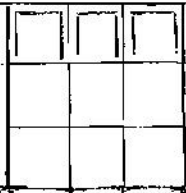
در بسیاری از موارد، به دلیل اینکه در یک طبقه به نام پرتال یا دروازه استوار است.



محل دقیق لنگر در هر دو طرف برابر است و به سمت درون.

$$\begin{cases} h = l \\ I_b = I_c \end{cases} \quad \frac{I_b}{d} = \frac{I_c}{h}$$

۴



* برای کنترل و پایداری و حذف تنش و حذف تنش در سازه
 باید یک قاب پرتال تبدیل می کنیم سازه های پرتالی
 دوگم و ستون های آنها را یک یک هم از نیرو را می برند
 و چون می بینیم که در وسط ارتفاع سازه و مفصل ها سازه

داریم

که پس سازه های سازه و پرتال در سازه های پرتالی می بینیم و از آنجا نیروهای خوری ستون ها را بدست می آوریم

۱- محاسبه پرتال ستون ها

۲- محاسبه سازه پرتالی سازه ها (پرتال لا نصف ارتفاع)

۳- محاسبه سازه پرتالی از تعداد کمره (شروع از وسط لایه)

۴- محاسبه پرتال سازه (سازه کش و پرتالی)

۵- نیروی خوری ستون ها از جمع خوری پرتال سازه

* تحلیل مفصل محاسبه نیروی در وسط دهانه سازه و ارتفاع ستون ها است

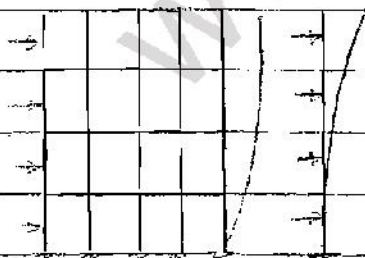
روش طرح :

۱- کل سیستم را به صورت یک تر طرح

در نظر می آوریم

۲- ابتدا پرتال سازه را بدست می آوریم و در آن

پرتال سازه ها محاسبه می شود



* در مرحله تر طرح یک بارگذاری خاص به صورت بالاست

نما برقرار می آید به صورت یک سیستم سازه ای و این بار را در سازه های پرتالی

* باید بدانیم که در سازه های پرتالی سازه را بدست می آوریم پس سازه های پرتالی

را بدست می آوریم که نیروی خوری ستون ها است

روش های صندلی

روش کمان

فرصت های ساده کننده:

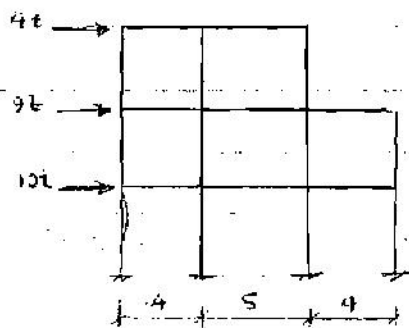
- ۱- تقسیم نیروی جانبی بین ستون ها (برگشت ستون ها) به نسبت بارهای ستون
- ۲- محل نقطه لحاف در ستون ها در وسط
- ۳- محل نقطه لحاف تیرها در وسط
- ۴- نیروی محوری ستون ها

مراحل گام به گام:

- ۱- برش ستون ها
- ۲- شکر ستون ها
- ۳- شکر تیرها

* روش کمان برای ماب های منظم و بارها نه های مساوی بجز جواب می دهد ولی به طور تقریبی برای هر ماب از آن استفاده می کنیم.

مثال) ماب زیر را به روش کمان تحلیل کنید.



۱) نسبت آوردن برش ستون ها

$$\frac{V}{9} \times 2 = V_{23} = + 0.89 \text{ ton}$$

$$\frac{V}{9} \times (2 + 2.5) = V_{23} = 2.0 \text{ ton}$$

$$\frac{V}{9} \times (2.5) = V_{33} = 1.11 \text{ ton}$$

$$V = 4 + 9 = 13 \text{ ton}$$

$$V_{12} = \frac{13}{9} \times 2 = 2.89 \text{ ton}$$

$$V_{22} = \frac{13}{9} \times (2 + 2.5) = 4.5 \text{ ton}$$

$$V_{32} = \frac{13}{9} \times (2.5 + 2) = 4.5 \text{ ton}$$

$$V_{42} = \frac{13}{9} \times 2 = 2.89 \text{ ton}$$

در سطح ۱: $V = 4 + 9 + 10 = 23 \text{ ton}$

$V_{11} = \frac{23}{13} \times 2 = 3.54 \text{ ton}$

$V_{21} = \frac{23}{13} (4.5) = 7.96 \text{ ton}$

$V_{31} = \frac{23}{13} \times 4.5 = 7.96 \text{ ton}$

$V_{41} = \frac{23}{13} \times 2 = 3.54 \text{ ton}$

۱۲ پوست آوردن تیرسول ها

۱۴ از تیرسول سول در لطف ارتفاع سول

تیرسول ها پوست سول

① $V=0.89$	2.0	1.11	
② $M=1.34$	3.0	1.67	
③ $P=0.67$	5.0	0.67	
$v=2$	4.5	4.5	2.0
$M=3$	6.75	6.75	3.0
$P=4.84$	5.0	1.33	1.5
$V=3.54$	7.96	7.96	3.54
$M=5.31$	11.94	11.94	5.31
$P=6.99$	0.0	1.33	5.65

۱۳ پوست آوردن تیرسول ها

۱۵ از تیرسول لطف در لطف پوست سول

۱۶ محاسبه پوست تیرها

۱۷ تیرسول ها تقسیم و لطف سول دهانه

③ $M=1.34$	1.67	
④ $V=0.67$	0.67	
$M=4.34$	5.41	3.01
$V=2.17$	2.16	1.5
$M=8.31$	10.38	8.31
$V=4.15$	4.15	4.15

۱۸ محاسبه تیرهای خوردگی سول ها

۱۹ سول در لطف ها که سول یک در بار

من لطف تیرهای خوردگی سول ، در دهانه های سول

صفر و در سول خارج جهت راست و چپ است

در هنگام طراحی با قدر مطلق تیرها سرد کار داریم . در طراحی یک بار ساده را با بار قائم تحلیل می کنیم پس به همراه بار زلزله . این در حالت رایج هم مقایسه می کنیم . بدترین حالت تحلیل مملک طراحی قرار می گیرد .

ساده تحت بار قائم را با روش تقریبی سول های صفر در فاصله ۰.۱۵ از تیرها که تحلیل می کنیم و تحت بار صحنی با روش برآیند تحلیل را انجام می دهیم و مجموع آنها را در طراحی به کار می آوریم .

$[M_r \pm (M_{EQ})] \times 0.75 = M_{DES}$ سول طراحی

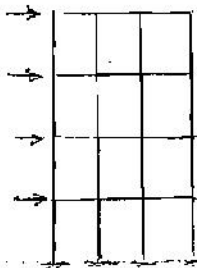
تقریبی زلزله } تقریبی زلزله

$$P_i = (P_r \pm P_{eq}) \times 0.75$$

$$M_i = (M_r \pm M_{eq}) \times 0.75$$

* اگر بدست آمده باشد، آنرا به نظر مهندس از بار قائم مقابله می کنیم و بدترین حالت را به عنوان ضرایب طراحی در نظر می گیریم

روش طرح



• فرضیات ساده شده
 ۱- تنش و سطح = مقدار نیروی - با فرض سطح یکسان برای تمام سطوح ها تنش برابر نیروی محوری تبدیل می کنیم

$$\sigma = \frac{M_y}{I} = P$$

 نیروی محوری

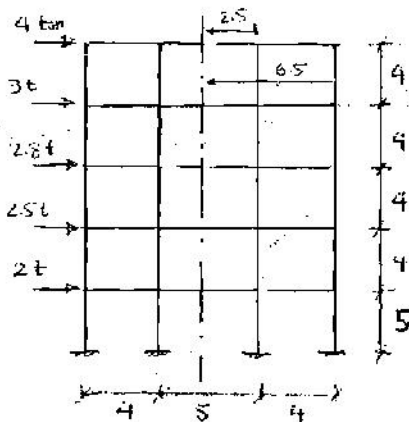
۲- در حالتی که جان اینرسی مقطع از جان اینرسی اعضا صرف نظر می کنیم

$$I = \sum A_i d_i^2$$

• در اصل گام به گام

- ۱- نیروی محوری سئون ها
- ۲- نیروی برشی ترها
- ۳- تنش در ترها
- ۴- تنش سئون ها
- ۵- تنش در سئون ها

مثال) جانب زیر را به روش طرح تبدیل کنید



• یا با شکل مارچینی

$$y = \frac{\sum A_i y_i}{\sum A_i} = 6.5 \text{ m}$$

• یا با جان اینرسی مقطع

$$I = 1 \times 6.5^2 + 1 \times 2.5^2 + 1 \times 6.5^2 + 1 \times 2.5^2 = 94 \text{ m}^4$$

محاسبه نیروهای افقی

$$M_5 = 4 \times 2 = 8 \text{ t.m}$$

$$M_4 = 4 \times 6 + 3 \times 2 = 30 \text{ t.m}$$

$$M_3 = 4 \times 10 + 3 \times 6 + 2.8 \times 2 = 63.6 \text{ t.m}$$

$$M_2 = 4 \times 14 + 3 \times 10 + 2.8 \times 6 + 2.5 \times 2 = 107.8 \text{ t.m}$$

$$M_1 = 4 \times 18.5 + 3 \times 14.5 + 2.8 \times 10 + 2.5 \times 6.5 + 2 \times 2.5 = 168.15 \text{ t.m}$$

محاسبه نیروهای عمودی

$$P_{51} = \frac{8 \times 6.5}{97} = 0.54 \rightarrow P_{25} = \frac{8 \times 2.5}{97} = 0.21, P_{35} = P_{25}, P_{45} = P_{15}$$

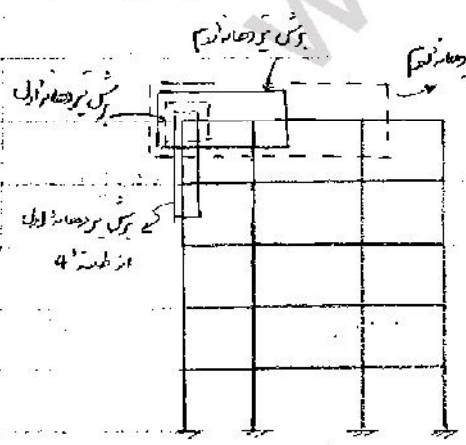
$$P_{14} = \frac{30 \times 6.5}{97} = 2.01, P_{24} = \frac{30 \times 2.5}{97} = 0.77, P_{34} = P_{24}, P_{44} = P_{14}$$

$$P_{13} = \frac{63.6 \times 6.5}{97} = 4.26, P_{23} = \frac{63.6 \times 2.5}{97} = 1.64, P_{33} = P_{13}, P_{43} = P_{13}$$

$$P_{12} = \frac{107.8 \times 6.5}{97} = 7.22, P_{22} = \frac{107.8 \times 2.5}{97} = 2.78, P_{32} = P_{22}, P_{42} = P_{12}$$

$$P_{11} = \frac{168.15 \times 6.5}{97} = 11.17, P_{21} = \frac{168.15 \times 2.5}{97} = 4.33, P_{31} = P_{21}, P_{41} = P_{11}$$

محاسبه برش‌ها



روش بومانی Bowman

ک. بررسیهای مطالعه آماری روش بومانی بدست می آید.

اصطلاحات روش بومانی :

- ۱- تقسیم نیروی بومانی
- ۲- حدس نقاط لحظ

ک. روش بومانی اصطلاح بومانی بومانی است. در مورد اصطلاحات ذکر شده

اصطلاحات روش بومانی :

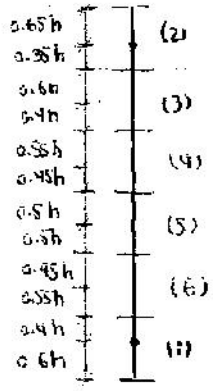
- ۱- نیروی بومانی مقطع را به دو قسمت تقسیم می کنیم در این رابطه نسبت مساحت بین دهانه ها
- تقسیم می کنیم و در هر یک را به روش بومانی

$$V = V_1 + V_2 \quad \left\{ \begin{array}{l} V_1 \text{ به طرف ای} \\ V_2 \text{ سازه بومانی} \end{array} \right.$$

$$V_1 = \alpha V \Rightarrow V_2 = V - V_1$$

$$\alpha = \frac{1/2 - \text{تعداد درگاه}}{\text{تعداد ستون}} \quad \alpha = \frac{2 - \text{تعداد درگاه}}{\text{تعداد ستون}}$$

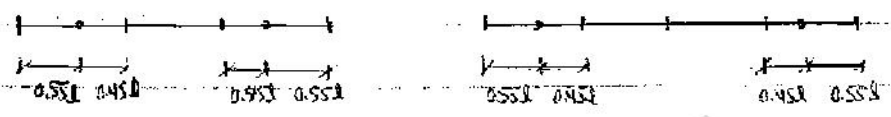
۲- محل نقاط لحظ به صورت زیر مشخص می شود :



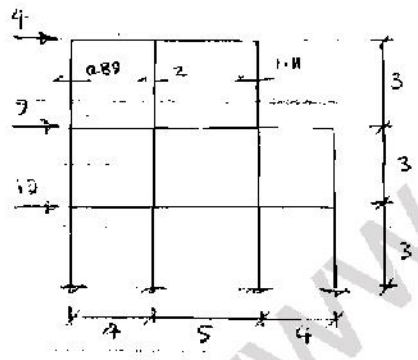
ک. ابتدا در پایین ترین و از نقطه لحظ را به فاصله 0.6h از پایین در نظر می گیریم یعنی تقریباً ستون بیست می شود. سپس به بالا ترین و از زمین در یک نقطه لحظ را به فاصله 0.65h از بالا در نظر می گیریم و بعد به سمت پایین می رویم و از بالا 0.55h کم می کنیم و به سمت پایین اضافه می کنیم تا به 0.5h برسیم. اگر طبقه ای مانده باشد از پایین شروع کرده و 0.55h از فاصله کم می کنیم.

* اگر تعداد طبقات از 6 طبقه بیشتر باشد، فقط سازه همه نقاط عطف در 0.5h قرار دارند.

* نقاط عطف تیرهای کناری در 0.55h از طرفین می باشد و نقطه عطف در دهانه تیر در وسط و در دهانه وسط در دهانه های زوج از محاسبات برآید.



مثال قاب زیر را به روش مین تحلیل کنید.



تقسیم نیروی جانبی بین ستون ها
 طبقه اول:

$$V = 4.0 \quad \alpha = 0 \Rightarrow V_1 = 0$$

$$V_2 = V = 4.0$$

مساویت در تقسیم منبسط

$$V = 13 \quad \alpha = \frac{3-2}{4} = 0.25$$

طبقه دوم:

$$V_1 = \frac{13}{4} \Rightarrow V_2 = \frac{3}{4} \times 13$$

$$V_{12} = \frac{1}{4} V_1 + \frac{V_2}{13} (2) = 2.31$$

$$V_{32} = V_{22}$$

$$V_{22} = \frac{1}{4} V_1 + \frac{V_2}{13} (2 + 2.5) = 4.19$$

$$V_{42} = V_{12}$$

$$V = 23 \quad \alpha = \frac{3-0.5}{4} = 0.625$$

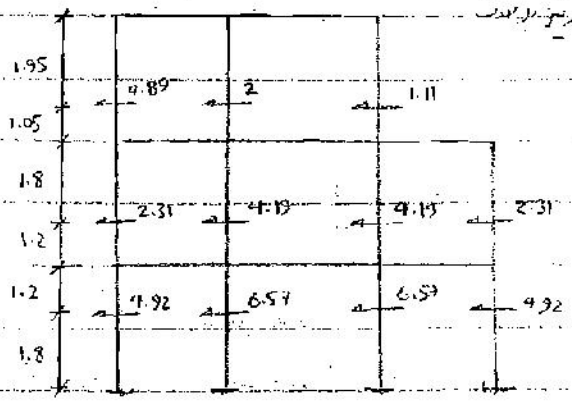
طبقه اول:

$$V_1 = 0.625 \times 23 \quad , \quad V_2 = 0.375 \times 23$$

$$V_{11} = \frac{1}{4} V_1 + \frac{V_2}{13} (2) = 4.92 \quad , \quad V_{31} = V_{21}$$

$$V_{21} = \frac{1}{4} V_1 + \frac{V_2}{13} (2 + 2.5) = 6.57 \quad , \quad V_{41} = V_{11}$$

4 حال بار داشتن برش و عطف استخوان ها با نوشتن جدول تغییرات طول و استخوان ها از جهت می آید
 پس با نوشتن تقاطع در گره ها، تغییرات در استخوان آوری
 از تقسیم تغییرات بر تعداد طول هر عضو برش در هر استخوان



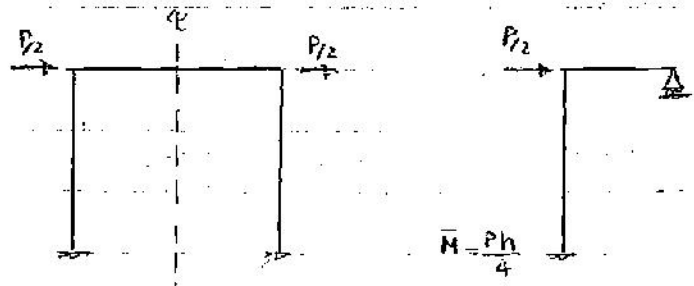
با نوشتن معادله تعادل در هر یک از استخوان ها می توانیم در جهت می آوری

- ۱) برش استخوان ها
- ۲) تغییرات استخوان ها
- ۳) تغییرات
- ۴) برش استخوان ها
- ۵) آوری تغییرات استخوان ها

رودن های شبه کشی
 * بر مبنای کشی اعضا + حدود مسئله است

* یکی از رودن های شبه کشی برش ضریب (Factor) است. رودن دیگر درجه می باشد تفاوت این رودن ها با رودن های قبل، دار کردن کشی اعضا در مسئله است.

رودن Grinten

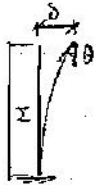


* اینده است تغییر در فرض می کنیم و برای بدست آوردن کشی می از نسبت است اصلاح شده استقاره می کنیم.

$$K_b = \frac{6EI}{l} \quad (K_b = \frac{3EI}{l/2})$$

* ستون هم حرکت جانبی دارد و هم دوران می کند باید دست آوردن δ و θ یعنی ستون را می بینیم

اگر ستون حرکت جانبی نداشته باشد یعنی آن $\frac{4EI}{d}$ بود اما حالا کاهش یافته است

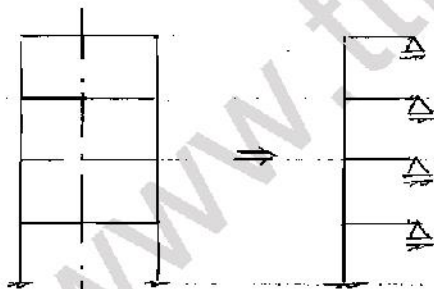


$$\theta = \frac{Ph}{EI} \Rightarrow K_c = \frac{EI}{h}$$

• چون تیر یک طرفه است ضریب انتقال در آن ها سه است

اما در ستون ضریب انتقال یک است

* توزیع در گره ها به نسبت سختی های بزرگ دهنده برای تیر و ستون است



• مراحل گام به گام

۱- حساب راب دینل تقارن و بارگذاری معکوس جهت بحساره تبدیل می کنیم

۲- سختی تیر را بدست می آوریم $K_b = \frac{6EI}{l}$

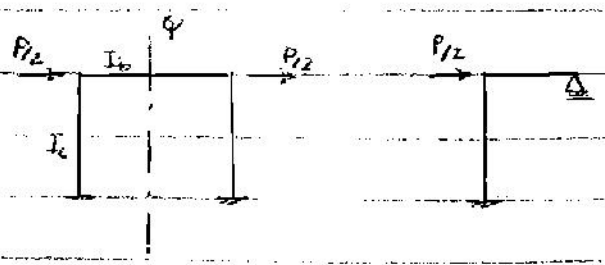
۳- سختی ستون را می بینیم $K_c = \frac{EI}{h}$

۴- توزیع در گره ها به نسبت سختی های بزرگ دهنده است

۵- ضریب انتقال در تیرها صفر و در ستون ها ۱- است

* روش ما تا جایی همین است که تعداد دهانه ها یک باشد و قاب تقارن باشد ولی اگر تعداد دهانه ها بیش از ۱ باشد و یا قاب تقارن نباشد ، حل ما تقریبی است

کلیله جانب‌ها بر روی گیرنده - سوال 8



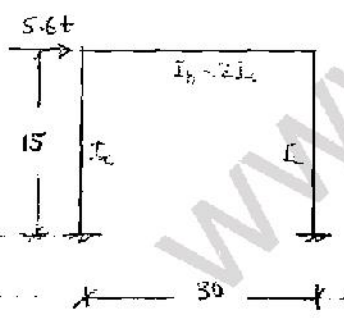
* ابتدا از آندهای نیروی در محاسبه می‌کنیم

$$M = -\frac{Ph}{4}$$

چون تغییراتی از انتقال است. منفی دارد.

$$I_b, l/2 \rightarrow K_b = \frac{6EI_b}{l}, \quad K_c = \frac{EI_c}{h}$$

* ضریب انتقال در هر طرف است اما ضریب انتقال در ستون 1- من باشد.



سوال 9 جانب زیر را بر روی گیرنده کلیله کنید

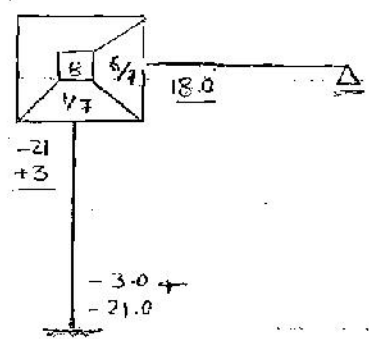
* محاسبه تغییرات در

$$M = -\frac{Ph}{4} = -21 \text{ t.m}$$

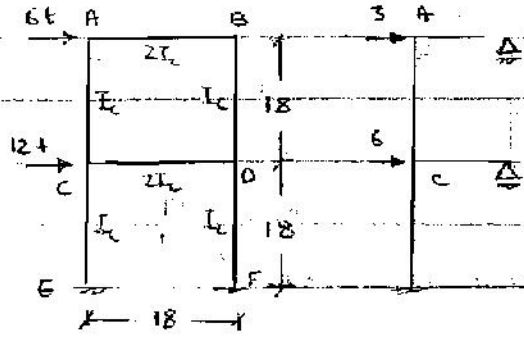
* محاسبه ضرایب گین ستون

$$K_b = \frac{6 \times 2 \times EI_c}{30}, \quad K_c = \frac{EI_c}{15}$$

$$\rightarrow r_b = 6/7, \quad r_c = 1/7, \quad \text{CO.F} = -1$$



کلیل ماتریک دهانه چند طبقه به روش گریه



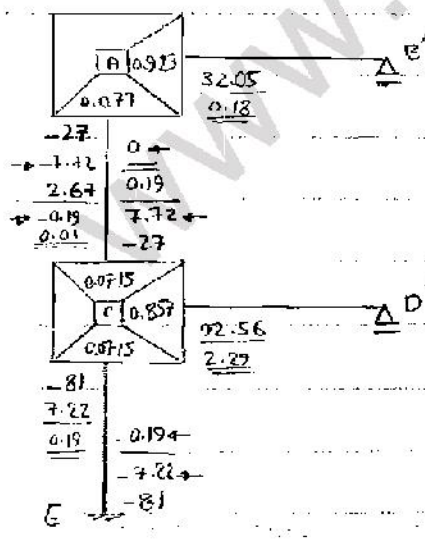
$M_{ac} = M_{ca} = -27 \text{ t.m}$

$M_{ce} = M_{ec} = -81 \text{ t.m}$

در کاسه نودهاک برابری ضوابط
پایین تر باید بیش کل را در اولاد قرار دهم

A) $K_b = \frac{12EI_c}{18}$, $K_c = \frac{EI_c}{18}$ $\Rightarrow r_b = \frac{12}{13}$, $r_c = \frac{1}{13}$

C) $K_b = \frac{12EI_c}{18}$, $K_{c1} = \frac{EI}{18}$, $K_{c2} = \frac{EI}{18}$
 $\Rightarrow r_b = \frac{12}{14}$, $r_{c1} = r_{c2} = \frac{1}{14}$



$M_{pA} = 32.73 \text{ t.m}$

$M_{ac} = -32.73 \text{ t.m}$

$M_{ca} = -21.77 \text{ t.m}$

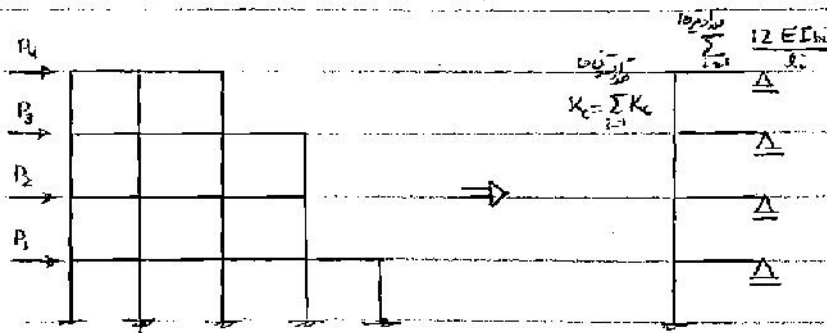
$M_{cD} = 94.85 \text{ t.m}$

$M_{ce} = -73.09 \text{ t.m}$

$M_{ec} = -88.91 \text{ t.m}$

تخمین روش گریه به حالت عمومی

در این حالت نیز فرض می کنیم روش قبل صادر است و این ماتریک قابل تبدیل به یک هم ماتریک است و این نیز هم ماتریک دارای مشخصات است.



* برای تیرها ، معادله تیر خم ثابت 2 اجزای مجموع معادله تیرها است و برای ستون ها ، معادله معادل ، مجموع معادله ستون ها می باشد .

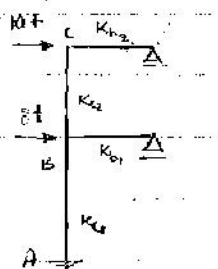
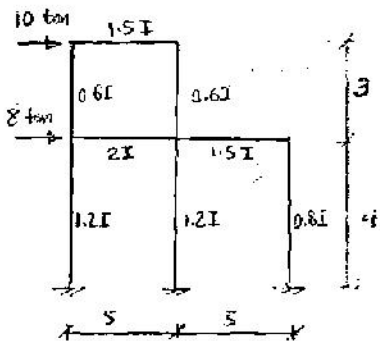
* تفاوت این حالت با روش فصل قبل این است که در تیر ثابت ، کل معادله ها از درجه 3 می شود و در روش تیر ثابت $\frac{Ph}{2}$ است

* پس از حل تیر ثابت ، باید تیرها را به سازه اصلی انتقال دهیم . گستره ستون را به نسبت معادله ستون های آن طبقه در سازه اصلی توزیع می کنیم و گستره تیر را به نسبت معادله تیرهای طبقه توزیع کرده و تقسیم بر 2 می کنیم تا گستره در سازه اصلی بدست آید .

$$\Rightarrow \text{چون کل ثابت را در سازه تیر ثابت} \quad \sum_{i=1}^n 2x \frac{6EI b_i}{l_i^3}$$

* پس از توزیع تیرها در سازه اصلی ، باید جدول حل به روش گراس ، معادل را در سازه تیر ثابت کنیم

مثال) ثابت زیر را به روش فصل قبل کنید .



تیرها را به طور مثال در تیر ثابت قرار می دهیم

$M_{bc} = M_{ca} = 10 \times \frac{3}{2} = -15 \text{ t.m}$ و کما اینست چون که بر داری

$M_{nb} = M_{BA} = -18 \times \frac{4}{2} = -36 \text{ t.m}$

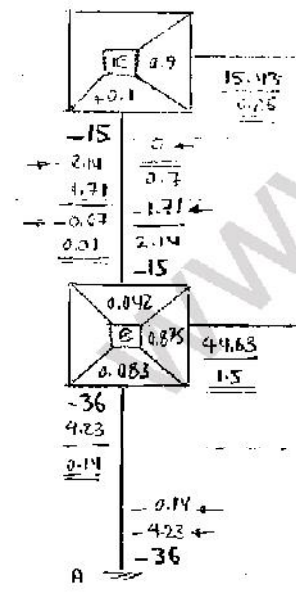
$K_{b2} = \frac{12E(1.5I)}{5}$, $K_{c2} = \frac{0.6EI}{5} + \frac{0.6EI}{3}$ و کما اینست که بر داری

$K_{b1} = \frac{12E(2I)}{5} + \frac{12E(1.5I)}{5}$

$K_{c1} = \frac{1.2EI}{4} + \frac{1.2EI}{4} + \frac{0.8EI}{4}$

$r_{b2} = 0.9$, $r_{c2} = 0.1$

$r_{b1} = 0.875$, $r_{c1} = 0.042$, $r_{c1} = 0.083$



$M_{CF} = 15.50 \text{ t.m}$

$M_{CG} = -15.5 \text{ t.m}$

$M_{bc} = -14.5 \text{ t.m}$

$M_{BF} = 46.13 \text{ t.m}$

$M_{BA} = -31.63 \text{ t.m}$

$M_{AB} = -40.37 \text{ t.m}$

عمل بر حسب کتی ایضا و نظریه های بر حسب جدول و توزیع کتی

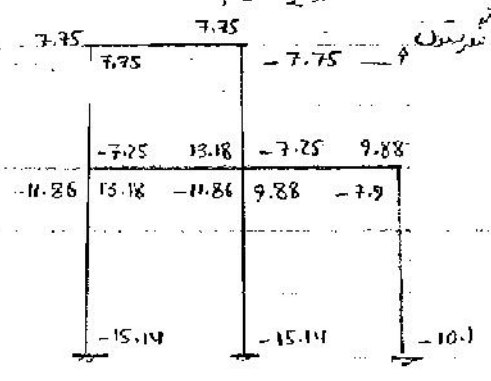
$\sum K_c = \frac{1.2}{4} + \frac{1.2}{4} + \frac{0.8}{4} = 0.8$

1) $\frac{0.3}{0.8}$ 2) $\frac{0.3}{0.8}$ 3) $\frac{0.2}{0.8}$

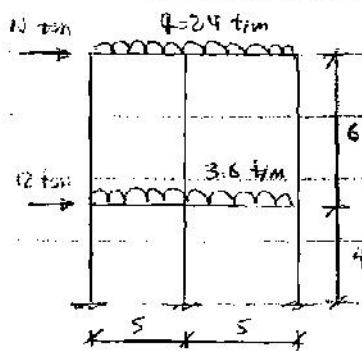
طبیعت : $\sum K_b = \frac{2}{5} + \frac{1.5}{5} = 0.7$

1) $\frac{1}{2} \times 46.13 \times \frac{0.4}{0.7}$

2) $\frac{1}{2} \times 46.13 \times \frac{0.3}{0.7}$



و نیروی که در دست گرفته، متعادلی ندارند. بنابراین، نیروهای در دست گرفته از یک طرف را با
 نیروهای گوناگونی از یک طرف قائم است. به طوریکه جابجایی درونی سازنده، تراز در دست گرفته و نیروی
 کراس، متادل را در دست گرفته و تراز در دست گرفته



محور را قائم زیر یکدیگر می‌کنند. هر یک از
 جابجایی در دست گرفته

www.ttnar.ir