

۱۳۹۹ فولاد

ترکیب بارهای ازسهای فولادی

$$1,40$$

$$1,2D + 1,6L + 0,5(L + S + R) \quad \text{کمانی}$$

$$1,2D + 1,6(L + S + R) + [L + 0,5(1,4W)]$$

$$1,2D + E + L + 0,2S$$

$$0,9D + 1,4W$$

D مرده

L زنده

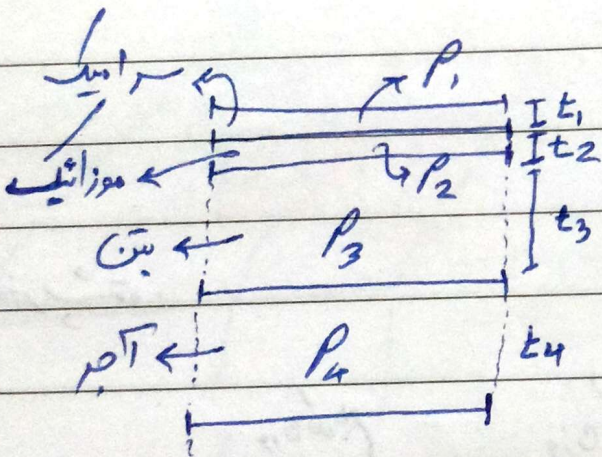
live roof بار زنده سقف

S برف

E زلزله

W بار

R باران

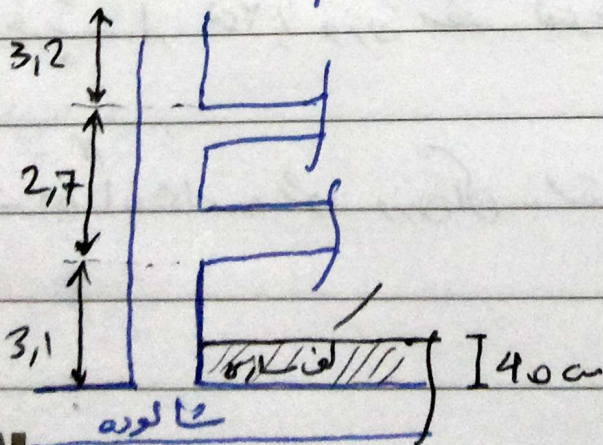


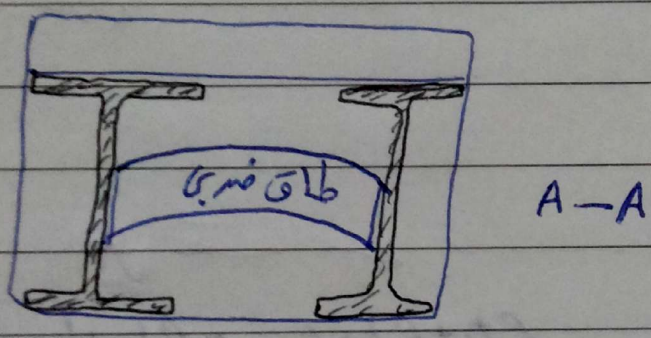
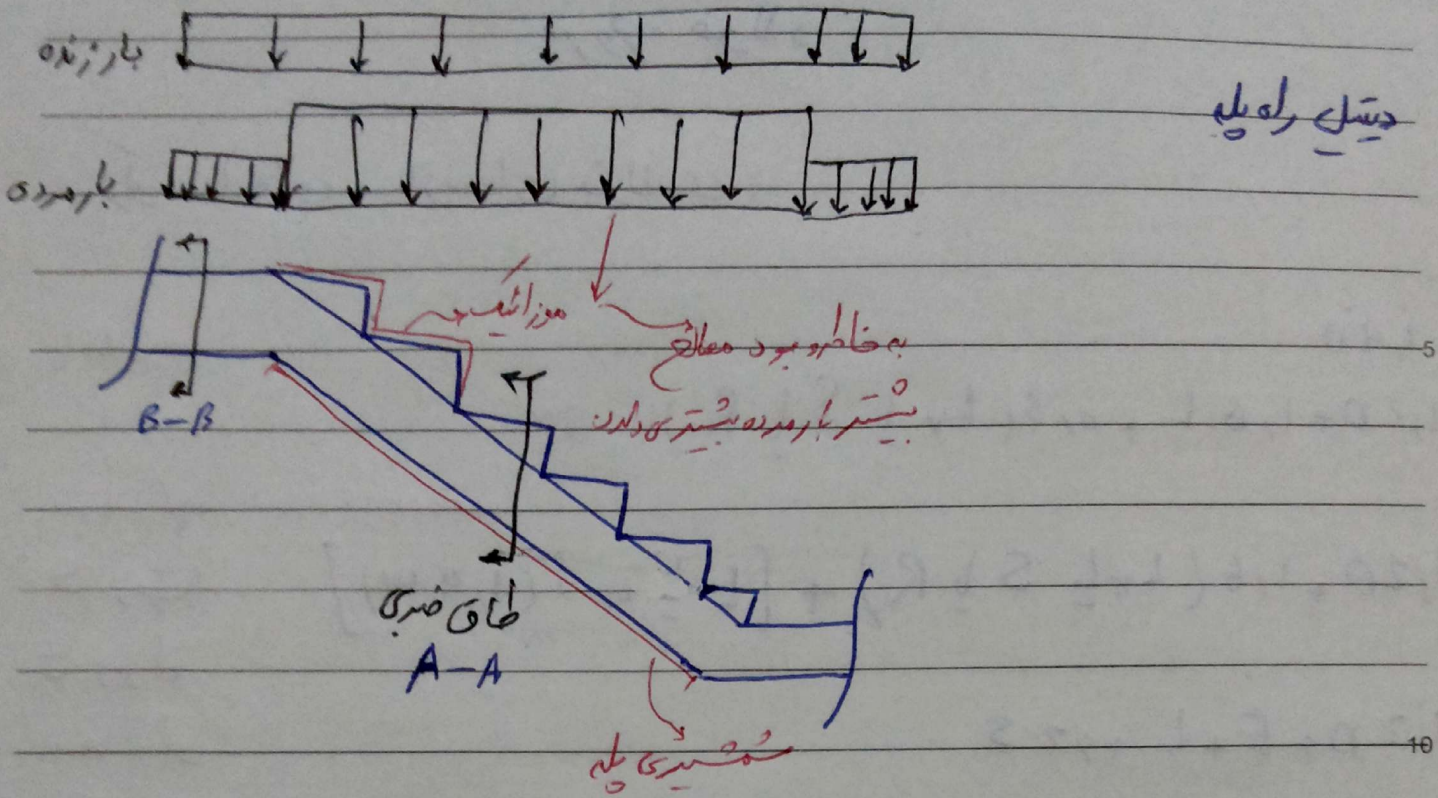
دستل سقف

$$P_1 t_1 + P_2 t_2 + \dots + P_n t_n = \frac{kg}{m^2}$$

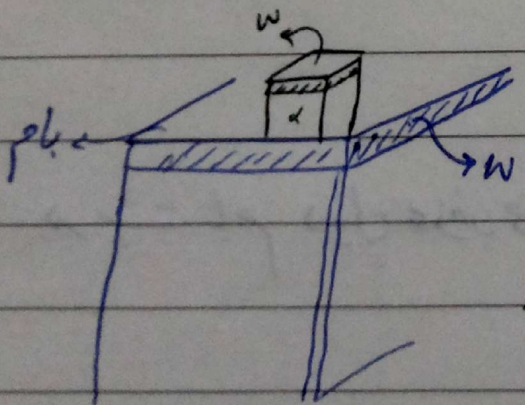
D بار مرده

در صورت بام دستل عرضی شود چون اینزولگام وجود ندارد، زنده نیز عرضی شود





خودرنگ



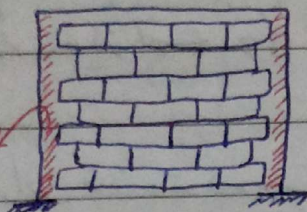
وزن کف فرودگاه \uparrow
 وزن کف بام \uparrow
 $W < 0.25W$

العرض خودرنگ از ۲۵٪ وزن سقف کمتر باشد

لازم نیست جداگانه محاسبه شود وزن آن به سقف پایین اضافه می شود

- بدون میان قاب یعنی بدون در نظر گرفتن اثر میان قاب

کامپوزیت



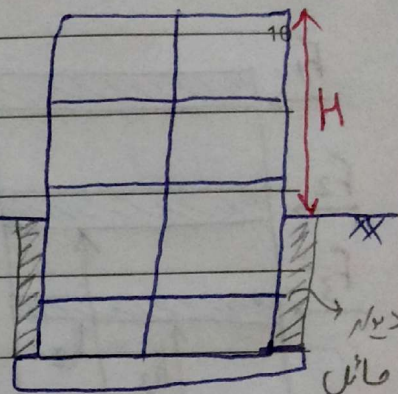
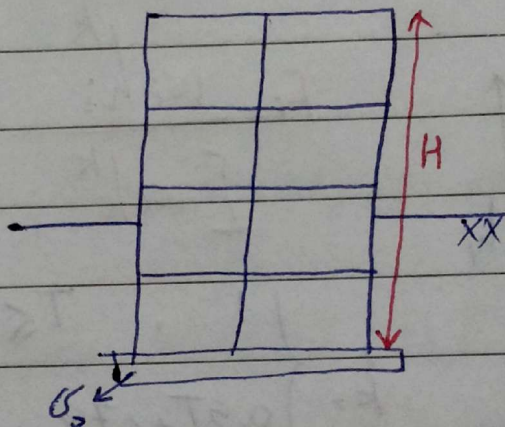
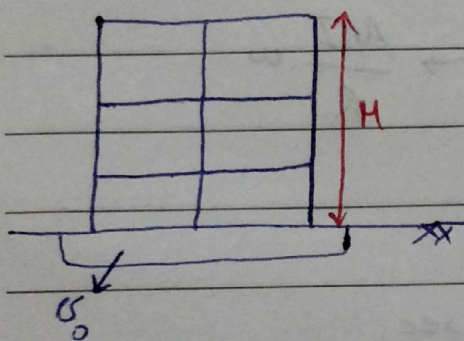
بدون اثر میان قاب

* اگر بدون یونولیت باشد، باله میان قاب است

5

قاب ساده با مهاربند و آلرا $T = 0.08 H^{0.75}$ با، بدون

میان قاب $T = 0.05 H^{0.75}$ مهاربند آلرا - دیوار برشی
سیستم های دوگانه



15

$\beta = N \cdot B_1$

ضرب زیاد $N \geq 1$, $T \leq T_s$

و

ضرب زیاد $N = \frac{0.7}{4 - T_s} (T - T_s) + 1$, $T_s < T < 4 \text{ sec}$

$N \geq 1.4$, $T > 4 \text{ sec}$

20

ضرب اهمیت $I = 0.8 \sim 1.4$

ضرب رفتار $R =$

ضرب رفتار، اگر قرار باشد سازه را برای کنترل لای نسبی زلزله طراحی کنیم. مقطع ضعیف

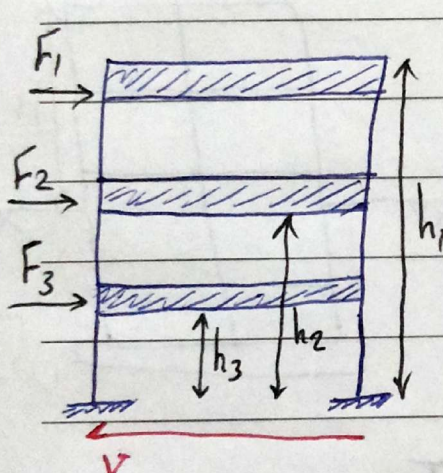
25

بزرگ نیاز است ولی مای توسیع امکان ندارد که اگر سازه‌ی ما وارد مرحله پلاستیک شود

در این صورت ضریب رفتار وارد می‌شود
EBF عملگر ضعیف داشته باشد.

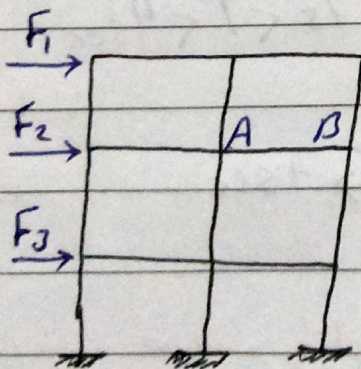
5- EBF ویژه فولادی $R=7$ یا $R=6$
 ← عملگر پیش داشته باشد.

وزن موثر لرزه‌خیز $w = D + \alpha L$
 ← w ← وزن موثر لرزه‌خیز
 ← L ← عرض از پانزده



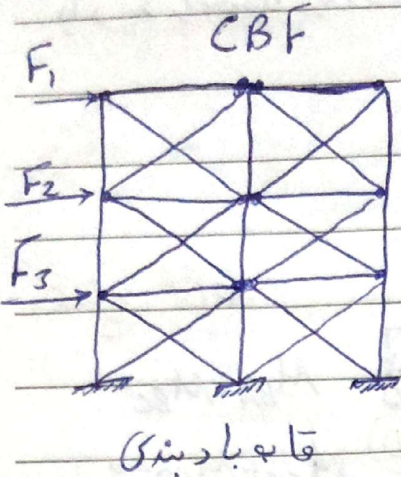
$$F_i = \frac{w_i h_i^k}{\sum w_i h_i^k} \cdot V \rightarrow \frac{A B I}{R} \cdot \omega$$

$$k = \begin{cases} 1, & T \leq 0.5 \text{ sec} \\ 0.9T + 0.75, & 0.5 \text{ sec} < T < 2.5 \text{ sec} \\ 2, & T \geq 2.5 \text{ sec} \end{cases}$$

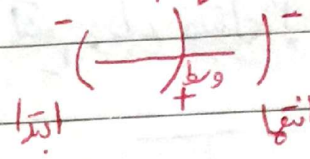
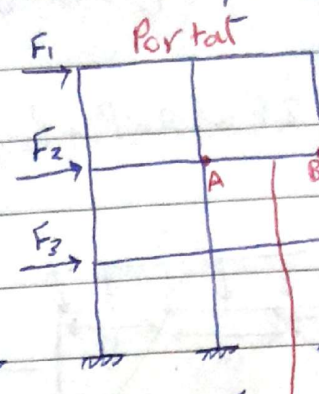
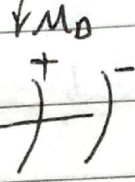
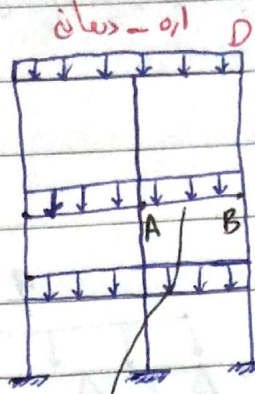


$$M_u = 1.2 M_D + 1.6 M_L + 0.8 M_E$$

پ: بار مرده = L ، بار زنده = E ، بار زلزله = S ، بار برف



قاب بادبندی



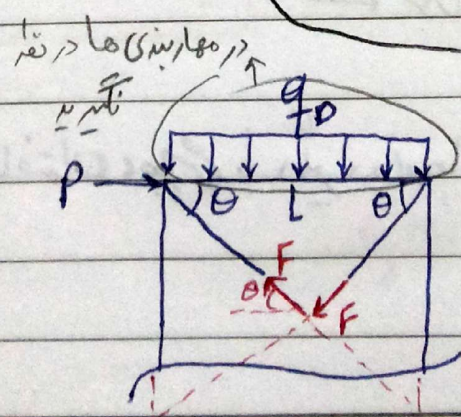
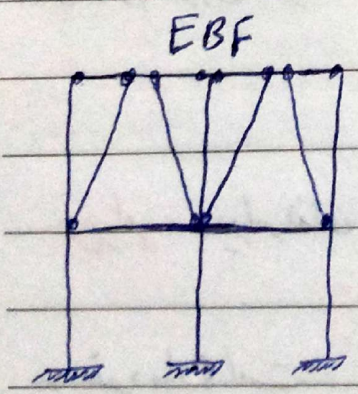
قاب Portal

او - دهانه ← تحلیل تکی (تک بار مرده D)

برای قاب خمشی ← لنگرها را حساب می کنیم ← طراحی انجام می دهیم.

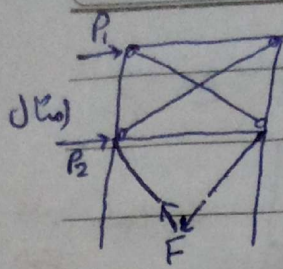
$$M_u \leftarrow \begin{cases} M_E \\ M_0 \\ M_L \end{cases} \leftarrow \begin{cases} 1,2M_0 + 1,6M_L \end{cases}$$

دهانه های بادبندی ، به دست آوردن نیروی بادبندی *
معادله بار تکی در دهانه ها



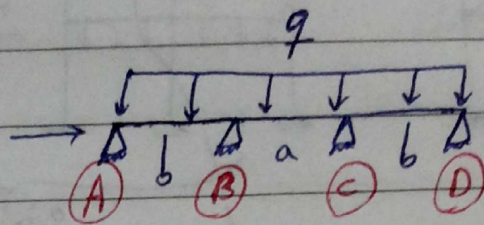
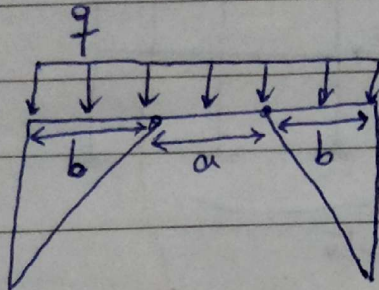
$$M_{max} = \frac{qL^2}{8} = M_0$$

$$* 2F \cos \theta = P \rightarrow F = \frac{P}{2 \cos \theta}$$



$$2F \cos \theta = P_1 + P_2$$

باد بند را معمولاً بر روی فشار طراحی می کنند، سپس بر روی کشش کنترل می کنند.

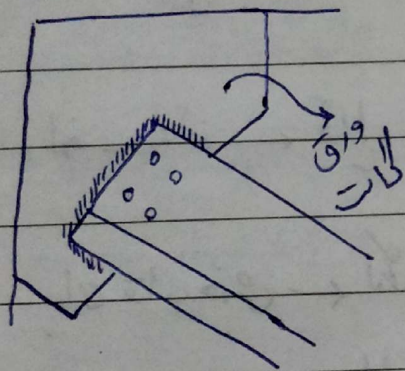


تعیین EBF

$$M_{BA} + M_{BC} = 0$$

$$M_{CB} + M_{CD} = 0$$

باید بر روی هر اتصال بادبندها از گات پلیت استفاده کنیم و باید در سطح ۲ تای آنها



را کاملاً توضیح دهم، کنترل لاغری در بادبندها هم می شود.

نکات قابل

در قسمت اسکلت سازه چون ما هنوز سازه را طراحی نکرده ایم و پس بر روی شروع

می توان وزن فولاد طبقه را $\frac{80-100 \text{ kg}}{\text{m}^2}$ در نظر گرفت.

بلاک هر طبقه و به بار مرده سازه اضافه می شود

دیوار: دیوار نمای ساختمان، جبرشی با دیوار دیوارها فرق دارد. نوع نمای دیوار به عرصه

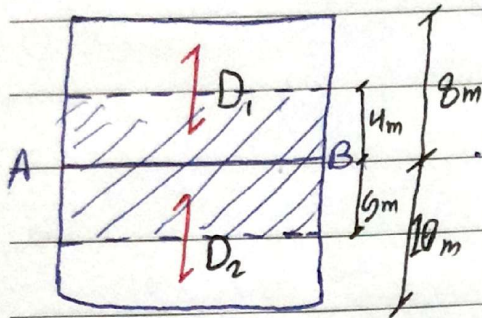
خودمان است.

دیوار جان پناه | روی کوبی : فا دارد
 | میروند | فا ندارد

* لازمیت در گزارش پلان بدیم، در نتیجه می آیم و بصورت کلی مثلاً 20 متر صغیر می گیریم

* در طره و نرده در نظر گرفته نشود

* کنترل پانچ در نظر گرفته نشود

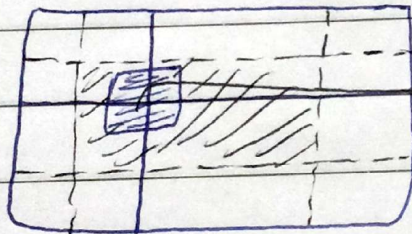


* در دال یک طرفه سطح برابر سطح نیز کمتر اعمال دسیم

$$D_1 \times 4 + D_2 \times 6 = AB$$

$$\frac{kg}{m^2} \times m = \frac{kg}{m}$$

برای ستون :



مساحت $D \times D$

$$\frac{kg}{m^2} \times m^2 = kg$$

۲ تا تیر ۲ تا ستون ۲ تا اتصال

Base plate ↓

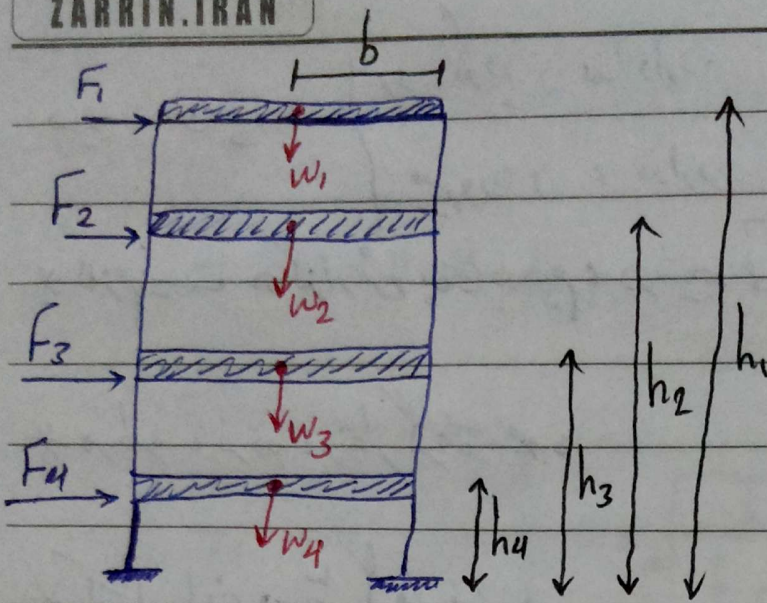
۲ تا بادبند

* کاشی سربار زنده نمی خواهد

* 20 بار باد نمی خواهد

* رفته سازه نمی خواهد

* کنترل متقن در سازه حتی انجام شود



لنگر وارنگونی:

$$F.S. = \frac{\text{لنگر وارنگونی}}{\text{لنگر مرکز}} = \frac{b(w_1 + w_2 + w_3 + w_4)}{\sum F_i h_i}$$

$$F.S. > 1.75$$