







سرا
گروه آموزشی
دکتر خلوتی

saze118.com



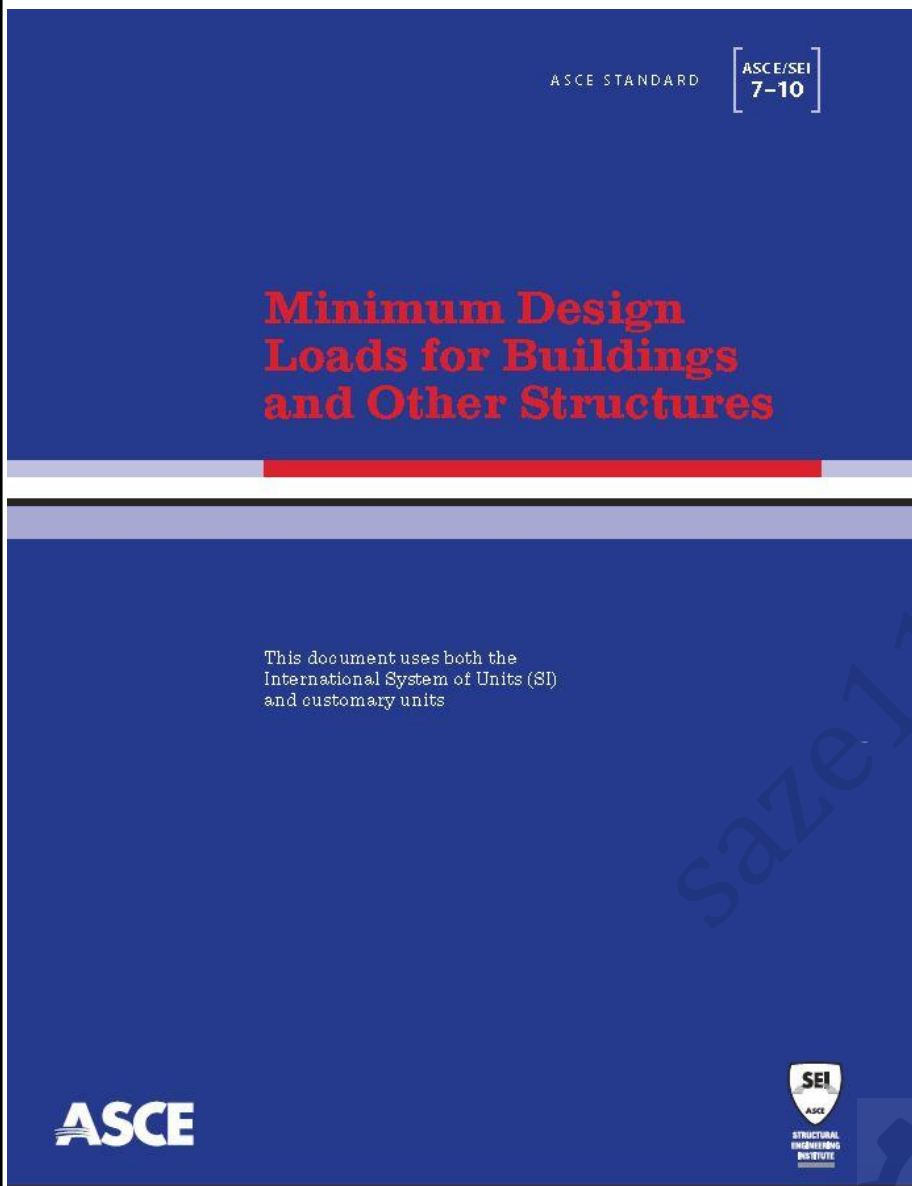
بارگذاری

تشریح مبحث ششم مقررات ملی

ویرایش - ۱۳۹۲

سازمان نوسازی مدارس



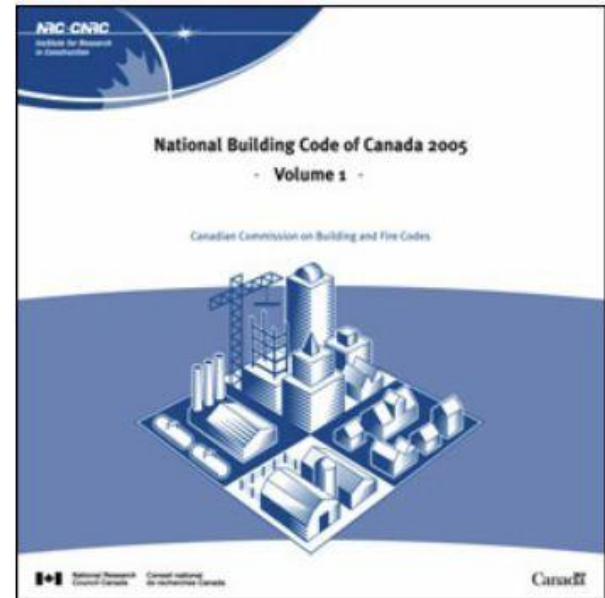


مرجع اصلی مبحث ششم مقررات ملی :

پیشرفته ترین سازه ها در یکی از حادثه خیزترین کشورها براساس این آیین نامه طراحی شده اند.

هر آیین نامه رویکرد مشخص و حاشیه ایمنی خاص خودش را براساس فرضیات و ملاحظات فنی ، اقتصادی ، اجتماعی و... دارد.

بار باد:



$$1 \text{ kN} = 100 \text{ kg}$$

مرور اجمالی آیین نامه:

۱. بار مرده
۲. بار فشار خاک
۳. بار زنده
۴. بار سیل
۵. بار برف
۶. بار باران
۷. بار یخ
۸. بار باد
۹. بار زلزله
۱۰. بار انفجار

جدول ۶-۱-۲ ضریب اهمیت مربوط به گروه بندی خطر پذیری ساختمان ها و سایر سازه ها برای

بارهای باد، برف، یخ و زلزله

| گروه خطر پذیری | ضریب اهمیت بار | ضریب اهمیت | ضریب اهمیت | ضریب اهمیت |
|------------------|----------------|----------------|---------------|----------------|
| مطابق جدول ۶-۱-۱ | لززه ای، I_E | بار باد، I_W | بار یخ، I_I | بار برف، I_S |
| ۱ | ۱.۴ | ۱.۳۵ | ۱.۲۵ | ۱.۲ |
| ۲ | ۱.۲ | ۱.۱۵ | ۱.۲۵ | ۱.۱ |
| ۳ | ۱ | ۱ | ۱ | ۱ |
| ۴ | ۰.۸ | ۰.۸ | ۰.۸ | ۰.۸ |



مفهوم خطر و خطرپذیری:

برای کاهش گروه خطرپذیری لازم است مالک یا بهره‌بردار ساختمان‌ها یا سایر سازه‌های دارای مواد شیمیایی و سمی خطرناک و بسیار خطرناک یا مواد منفجره، برنامه جامع مدیریت خطرپذیری ارائه نماید که شامل حداقل سه بخش ارزیابی خطر، برنامه پیشگیری از خطر و برنامه پاسخ اضطراری باشد. به‌عنوان یک حداقل، ارزیابی خطر بایستی شامل گزارش بدترین سناریوی انتشار مواد باشد.

saze118.com



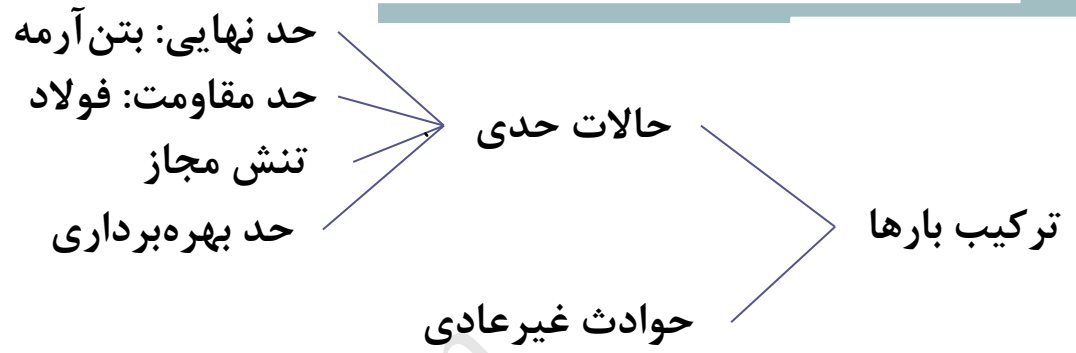
کلیات :

۶-۱-۳-۳ نیروهای خودکرنشی

ساختمان‌ها و سایر سازه‌ها باید چنان طراحی شوند که بتوانند از عهده تحمل اثرات خودکرنشی ناشی از نشست غیریکنواخت پی و همچنین اثرات ناشی از تغییرات ابعادی در اعضای مقیدشده تحت تأثیر عوامل تغییرات دما، رطوبت، جمع‌شدگی و خزش را به‌خوبی برآید.

saze118.com





الف) بتن آرمه

- ۱) $1.25D + 1.5L + 1.5(L_r \text{ یا } S \text{ یا } R)$
- ۲) $D + 1.2L + 1.2(L_r \text{ یا } S \text{ یا } R) + 1.2(W \text{ یا } E)$
- ۳) $0.85D + 1.2(W \text{ یا } E)$
- ۴) $1.25D + 1.5L + 1.5(L_r \text{ یا } S \text{ یا } R) + 1.5(H \text{ یا } 0.84F)$
- ۵) $0.85D + 1.5(H \text{ یا } 0.84F)$
- ۶) $D + 1.2L + 1.2(L_r \text{ یا } S) + T$
- ۷) $1.25D + 1.5T$

- پنجاه درصد کاهش بار زنده (شامل بار تیره می‌شود).
در فضاهای با $L < 5$ m



ب) حد مقاومت (فولاد):

- ۱) $1.4D$
- ۲) $1.2D + 1.6L + 0.5(L_r \text{ یا } S \text{ یا } R)$
- ۳) $1.2D + 1.6(L_r \text{ یا } S \text{ یا } R) + [L \text{ یا } 0.5(1.4W)]$
- ۴) $1.2D + 1.0(1.4W) + L + 0.5(L_r \text{ یا } S \text{ یا } R)$
- ۵) $1.2D + 1.0E + L + 0.2S$
- ۶) $0.9D + 1.0(1.4W)$
- ۷) $0.9D + 1.0E$
- ۸) $1.2D + 0.5L + 0.5(L_r \text{ یا } S) + 1.2T$
- ۹) $1.2D + 1.6L + 1.6(L_r \text{ یا } S) + 1.0T$



وزن و لغرم : γ

$$\left\{ \begin{array}{lll} W_s = \gamma \times t & \text{وزن واحد سطح} & \text{kg/m}^2 \\ q_2 = W_s \times h & \text{وزن واحد طول} & \text{kg/m} \\ P = q_2 \times L & \text{وزن خالص} & \text{kg} \end{array} \right.$$



بار مرده:

$$ا\ ح\ ص\ ا\ م\ ا\ ن\ ا \times و\ ز\ ن\ م\ ح\ ص\ م\ ص\ ا\ ل\ c = \text{بار مرده}$$

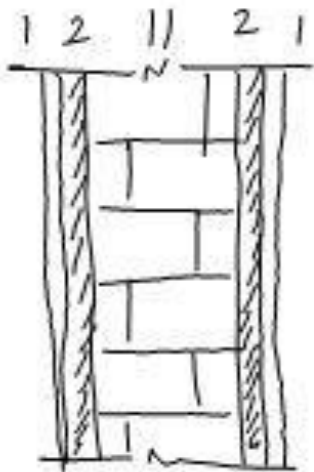


حاصل منفی ۱۱۹

* شایسته است رعایت ثابت هم می شود



مثال:



$$\gamma_{\text{آهن‌ری‌دملات}} = 1850 \text{ kg/m}^3$$

$$\gamma_{\text{گچ‌سار}} = 1600 \text{ kg/m}^3$$

$$\gamma_{\text{گچ}} = 1300 \text{ kg/m}^3$$

$$W_s = \sum (\gamma_i t_i) = 1850 \times 0.11 + 2 \times 1600 \times 0.02 + 2 \times 1300 \times 0.01$$

$$= \underline{293.5 \text{ kg/m}^2}$$

$$q_l = 293.5 \times 3 = 880.5 \text{ kg/m}$$

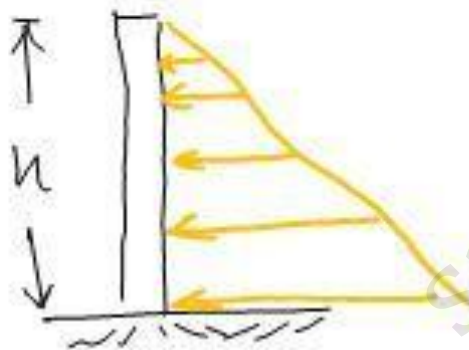
$$P = 880.5 \times 5 = 4402.5 \text{ kg} \approx 4.4 \text{ ton}$$

$$\gamma = 2800 \text{ kg/m}^3$$

$$\text{بار سرده کف} = 2800 \times 0.8 = 2240 \text{ kg/m}^2$$

$$\frac{\text{KN/m}^2}{\text{m}} \times \text{m} = \dots$$

بار فشاری جانبی

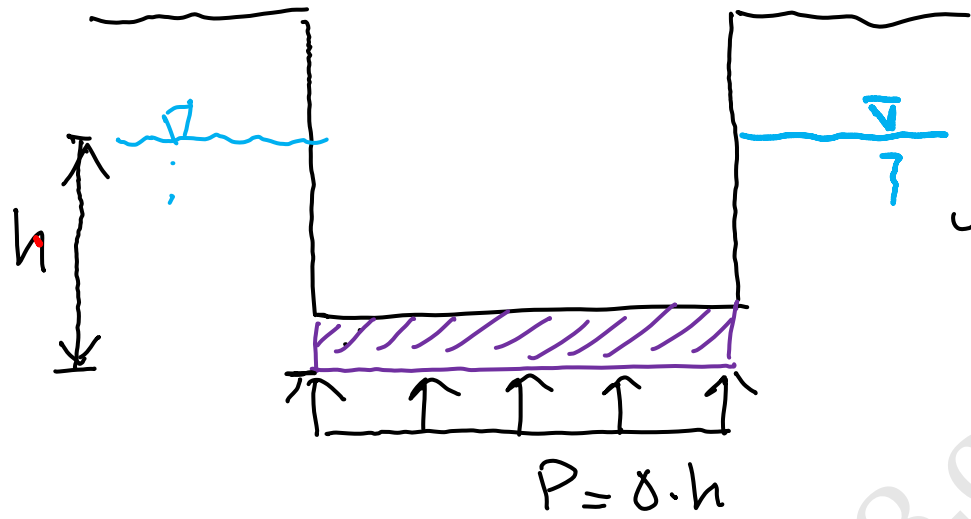


$$p = k \cdot \gamma \cdot h \Rightarrow (\text{عمق جدول متری}) \times h$$

$$5,5 \times 4 = 22 \text{ KN/m}^2$$

حاصل فشار مورد نیاز





نیروی آب رو به بالا = نیروی برآیند

زیر فشار uplift

وزن روی زمین = نیروی متعارف
(پس خاک...)

نیروی متعارف > نیروی بالا رانش \Rightarrow $\frac{\text{نیروی متعارف}}{\text{نیروی بالا رانش}} > 1$ **میزب المیاس**

$$\frac{\text{نیروی متعارف}}{\text{نیروی بالا رانش}} \geq S.F$$

$$\text{فشار باد برایش} = \gamma \cdot h = 1000 \times (1.8 + 0.8) = 2600 \text{ kg/m}^2$$

$$\text{وزن پی} = \gamma_{\text{سنگ}} \cdot h = 2500 \times 0.8 = 2000 \text{ kg/m}^2$$

$$\frac{2000}{2600} < 1 \rightarrow \text{پی ناپایدار است}$$

$$\frac{2000 + 1550 \times t}{2600} > 1.5 \Rightarrow t > \frac{1.5 \times 2600 - 2000}{1550}$$

$$\underline{t > 1.22 \text{ m}}$$



داده‌های زنده :

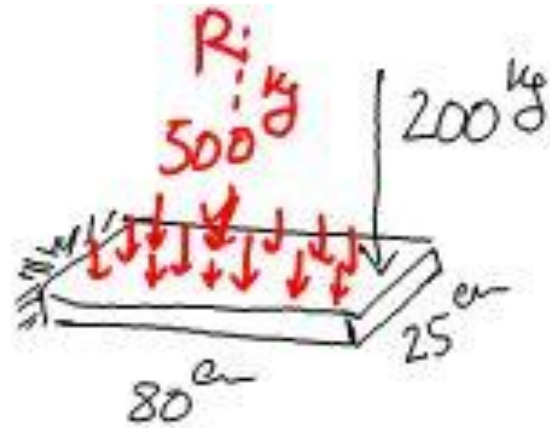
گسترده :
متممیز : در سطح ۷۵۰ x ۷۵۰ mm در محل عملی

← جدول ۳۷

بارزنده
استاتیکی
دینامیکی

$$P_{dyn} = I \cdot P_{st}$$





$$M = 200 \times 0.8 = \underline{160} \text{ kg} \cdot \text{m}$$

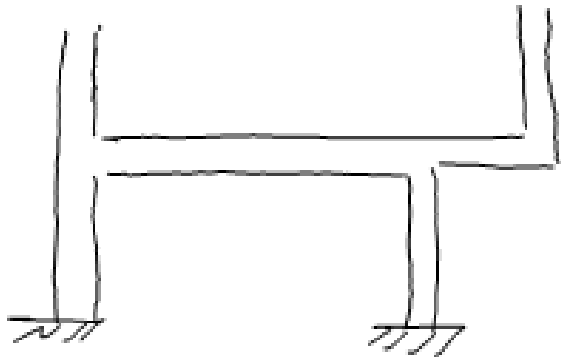
$$R = 500 \times 0.8 \times 0.25 = 100 \text{ kg}$$

$$\Rightarrow M = 100 \times 0.4 = \underline{\underline{40}} \text{ kg} \cdot \text{m}$$

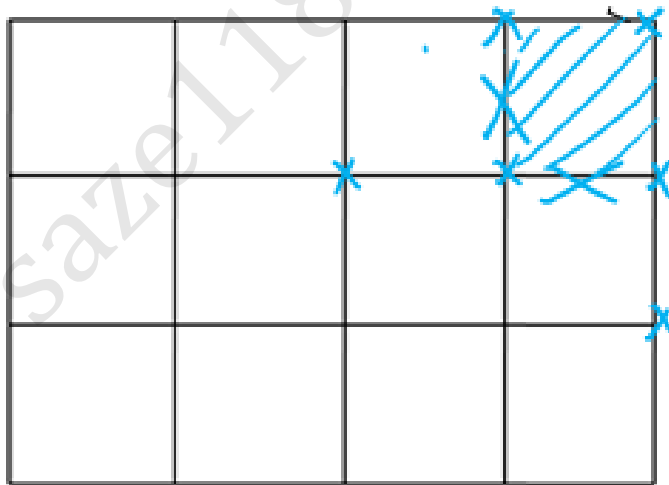
$$M_{\text{وی}} = 160 \text{ kg} \cdot \text{m}$$

با هم جمع نمی شوند.





هر بالکنی طره‌ای نیست



۶-۵-۶ بار زنده نامشخص

برای کاربری‌ها و یا استفاده‌هایی که در این فصل مشخص نشده‌اند، بار زنده بر طبق سایر آیین‌نامه‌های معتبر و یا طبق روش مورد تأیید مرجع ذیصلاح تعیین می‌شود.

برای بار کف، در مواردی که کاربری بخشی از ساختمان با موارد مندرج در جدول شماره ۶-۵-۱ تطابق نداشته باشد، مقدار این بار باید با در نظر گرفتن نکات زیر تعیین شود. ولی در هر حال مقدار این بار نباید کمتر از 1.5 کیلو نیوس بر متر مربع در نظر گرفته شود:

وزن افرادی که احتمالاً در آنجا تجمع خواهند نمود.

وزن تجهیزات و دستگاه‌هایی که احتمالاً در آنجا قرار خواهند گرفت.

وزن موادی که احتمالاً در آنجا انبار خواهد شد.

$$\text{بار زنده} = \frac{\text{وزن کل}}{\text{ساحت کف}} \geq 1.5 \text{ KN/m}^2$$



w_p بار ایفیه سبزی : زننه : $w_s \leq 2$ ← گسترده بلندیافت w_p
 w_p بار ایفیه سبزی : مرده : $w_s > 2$ ← در محل واقعی $q_1 = w_s \times h$

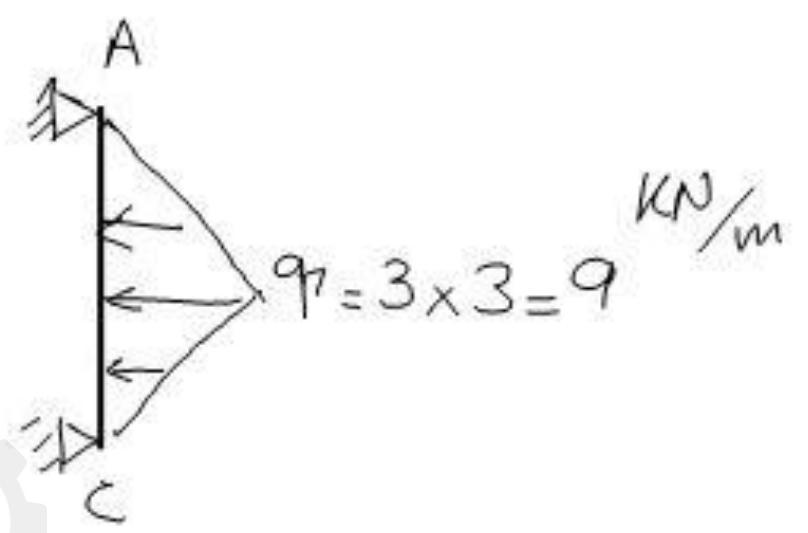
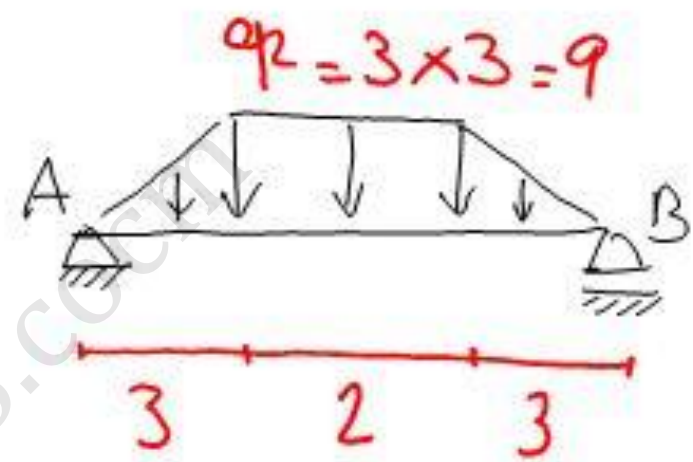
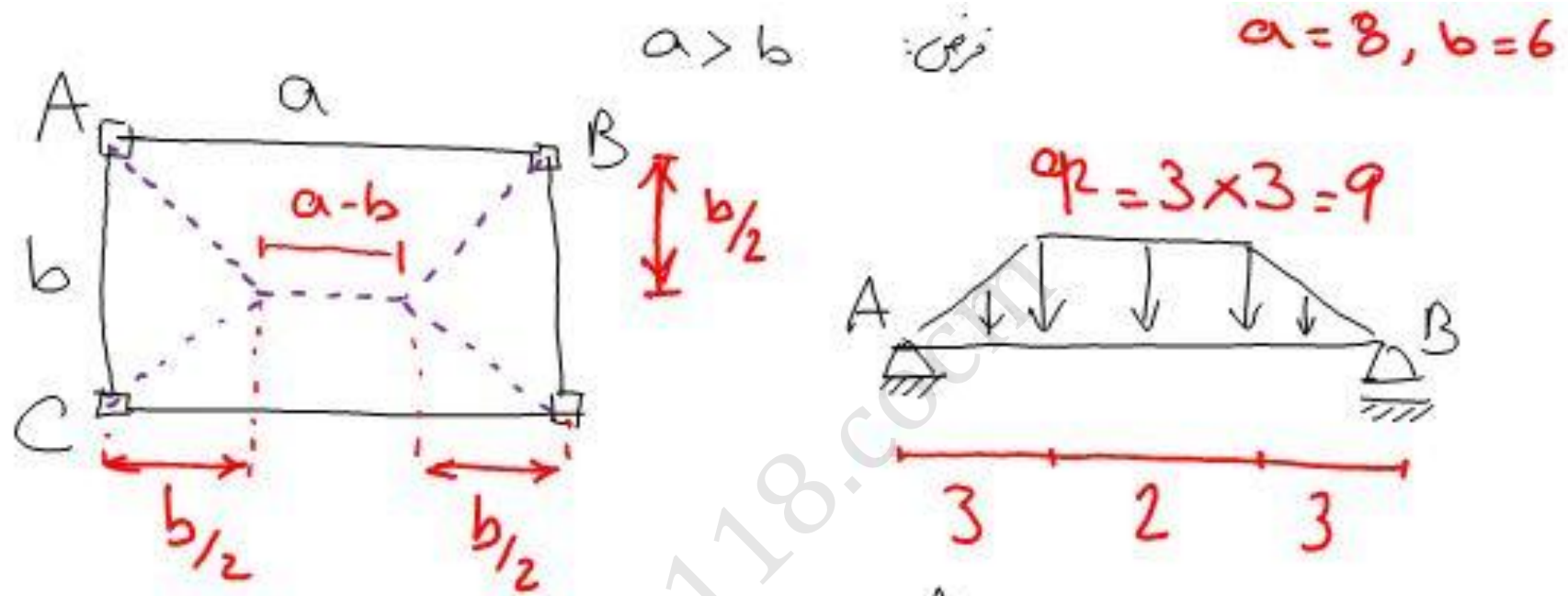
$$w_p = \frac{\text{وزن سقف}}{\text{مساحت}}$$

$LL \leq 4$

- $w_s \leq 0.4 \rightarrow w_{p_{min}} = 0.5$
- $0.4 < w_s \leq 2 \rightarrow w_{p_{min}} = 1$
- $2 < w_s \rightarrow$ بار مرده گسسته می شود

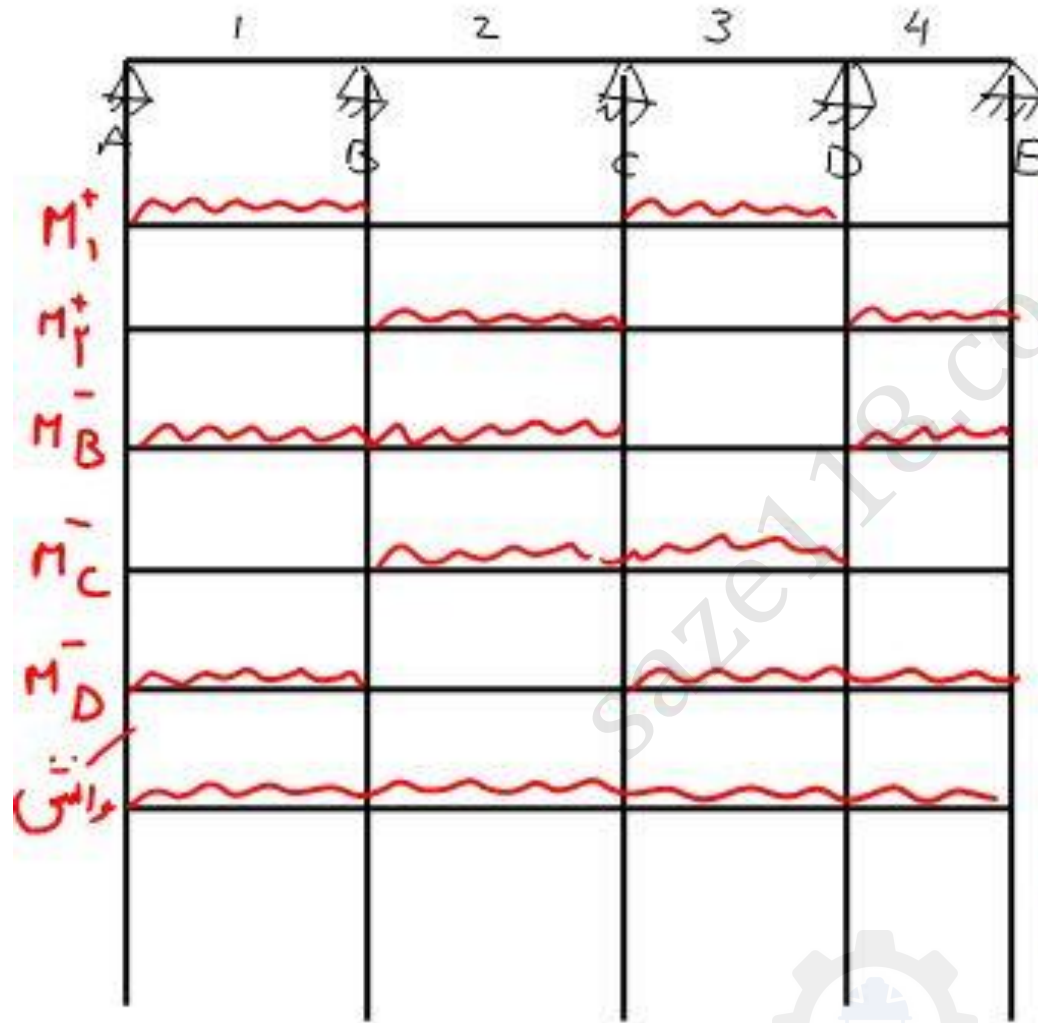
 $LL > 4 \rightarrow$ نیاز سبب بار ایفیه منتظر کرد
 (در بار زننه)





نامناسب است و ضعیف ناگهانی (شکری):

$$\left\{ \begin{array}{l} LL > 4 \\ LL > 1.5 DL \end{array} \right.$$



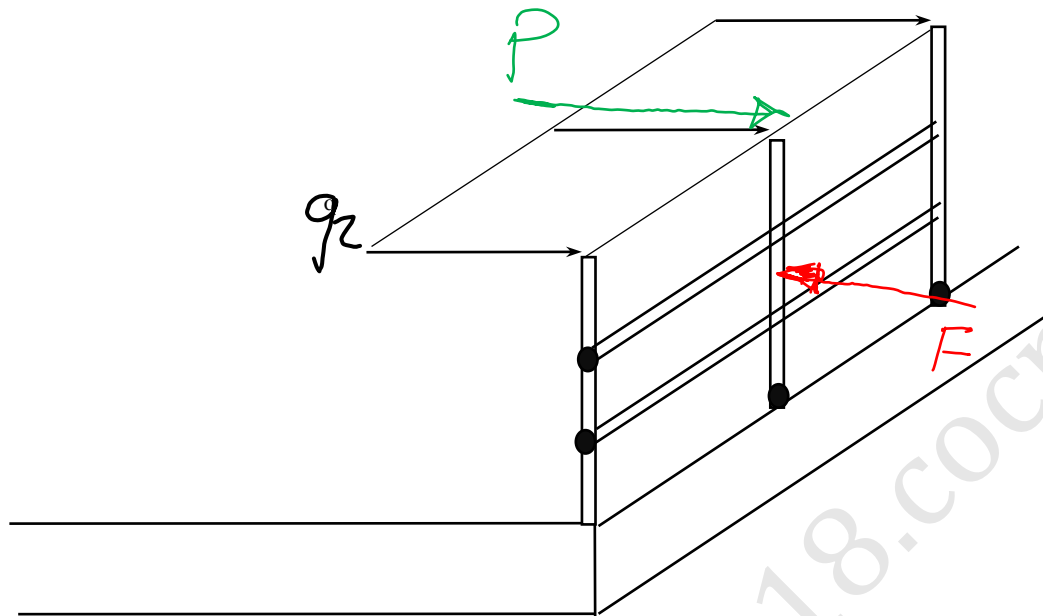
تکرینهای سراسری و

تکرینهای نامعین

- ۱- تمام دهانه‌ها
- ۲- دو دهانه مجاور
- ۳- یک دهانه

عوامل





الف - بار نرزه و نرزه حفاظ

$$\begin{cases} P = 1 \text{ KN} \\ q_2 = 0.75 \text{ KN/m} \end{cases}$$

مدرکزمان - بر طرف ای سازه و
ارتقا

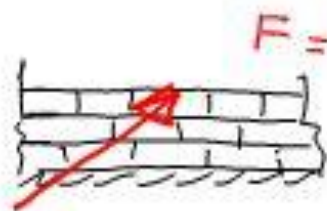
بر مبرهای میانی نرزه حفاظ برتسه

(مبون حسند P و q)

$$F = 0.25 \text{ KN}$$

در سطح 300 x 300



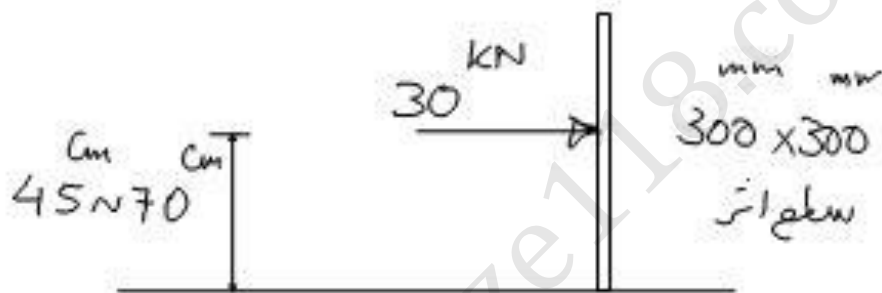


$F = 1.02 \text{ kN}$

در هر نقطه و هر لب در عرض ۱ متر

ب- دست انداز:

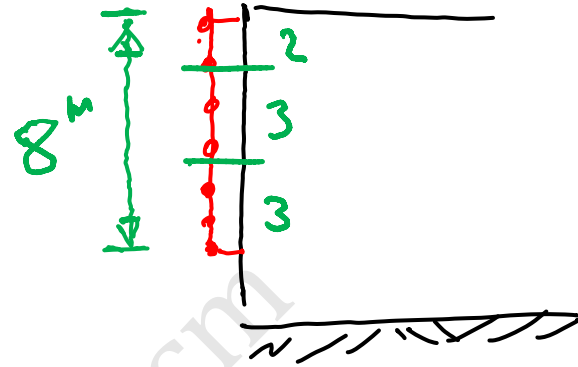
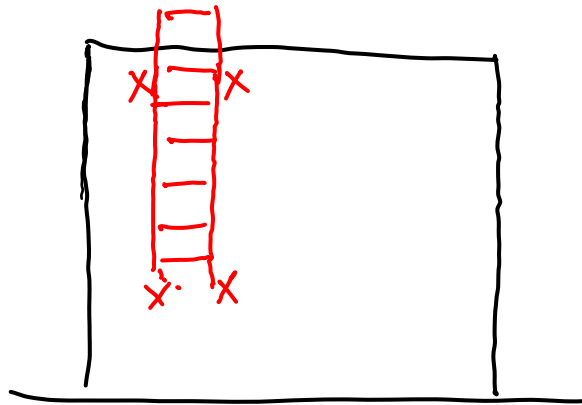
ج- حفاظ بارکس (ورسپ):



کامبریا: نشیبه ۱۳۹

در هر ۳ متر $\rightarrow 1.35 \text{ kN}$ تکرار
 در بالای پایه بلاتر $\rightarrow 0.45 \text{ kN}$
 از سطح نام

د- نردبان ثابت:



$$F_{\text{کل}} = 3 \times 1.35 = 4.05 \text{ kN}$$

$$F_{\text{هر بار}} = \frac{4.05}{4} = 1.01 \text{ kN}$$

نزد بستی های هر بار



$$P_{dyn} = I \cdot P_{st}$$

$$I = 1/33$$

۱- آویز کششی نگهدارنده کفها و بالکنها:

در طراحی تیر نگهدارنده منظور می شود.

۲- سازه تکیه گاه ماشین آلات:

ضریب ارائه شده توسط سازنده یا
ضرایب زیر:

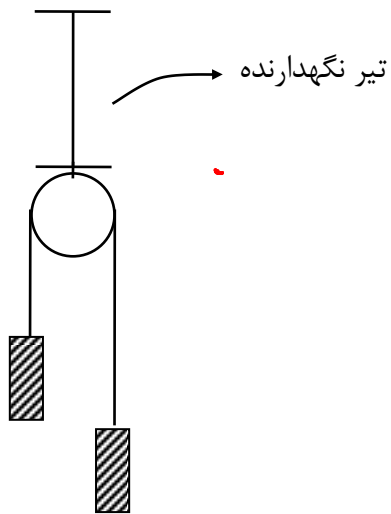
$$I = 1/2 \quad \text{دورانی:}$$

$$I = 1/5 \quad \text{رفت و برگشتی:}$$

* این ضریب در وزن ماشین، ملحقات و بارهای متحرک ضرب می شود.

۳- آسانسورها: $I = 2$ یا ضریب داده شده توسط سازنده یا بارهای اسمی داده شده.

* این ضریب در وزن کابین، وزنه تعادل، بار زنده مسافران و وسائل آنها و ماشین آلات ضرب می شود.



کاهش بارزنده: \rightarrow طبقات
 افد) طبقات

۶-۵-۷-۲ کاهش در بارهای زنده یکنواخت

با در نظر گرفتن محدودیت‌های ارائه شده در بندهای ۶-۵-۷-۳ الی ۶-۵-۷-۶، اعضای که برای آن‌ها مقدار $K_{LL} A_T$ برابر با ۳۷ مترمربع یا بیشتر باشد، را می‌توان با استفاده از بارهای زنده کاهش یافته بر طبق رابطه (۶-۵-۱) کاهش داد:

$$L = L_0 \left[0.75 + \frac{4.57}{\sqrt{K_{LL} A_T}} \right] \geq \begin{cases} 0.5 L_0 & \text{یک طبقه} \\ 0.4 L_0 & \text{دو طبقه بیشتر} \end{cases} \quad (6-5-1)$$

$$K_{LL} \cdot A_T \geq 37 \text{ m}^2$$

که در آن:

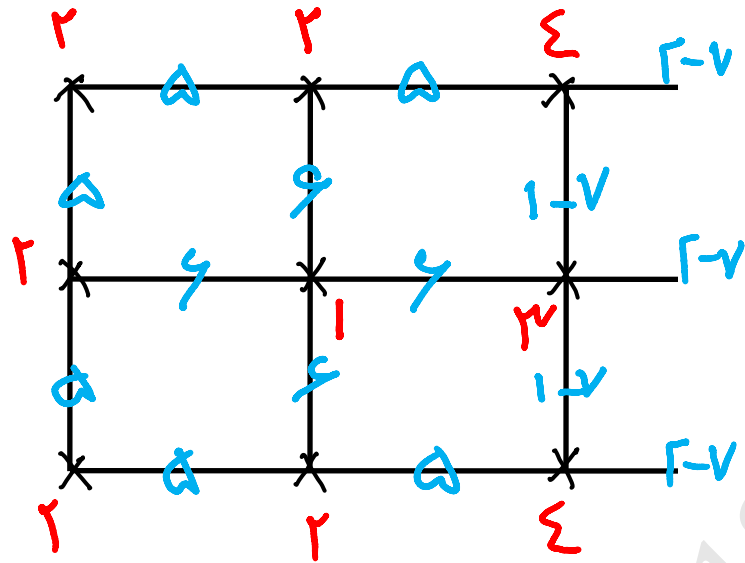
L : بار زنده طراحی کاهش یافته در هر مترمربع، تحمل شده توسط عضو

L_0 : بار زنده طراحی نیافتده در هر مترمربع، تحمل شده توسط عضو (از جدول ۶-۵-۱)

K_{LL} : ضریب عضو برای بار زنده (از جدول ۶-۵-۲)

A_T : سطح بارگیر (مترمربع)

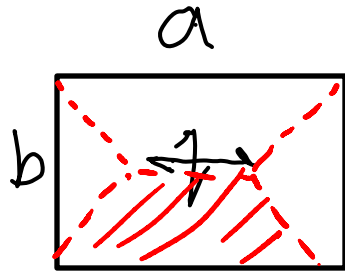
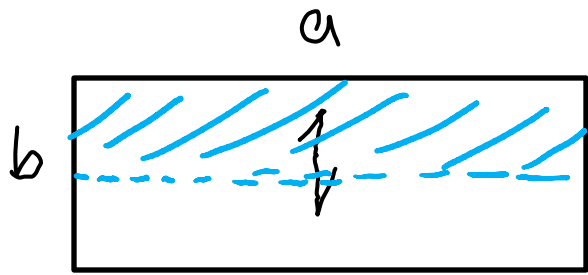
برای اعضای که بار یک طبقه را تحمل می‌کنند نباید از $0.5 L_0$ برای اعضای که بار دو طبقه و یا بیشتر را تحمل می‌کنند، نباید از $0.4 L_0$ کمتر باشد.



تعیین K_{LL} از جدول ص ۴۲ :

saze118.com





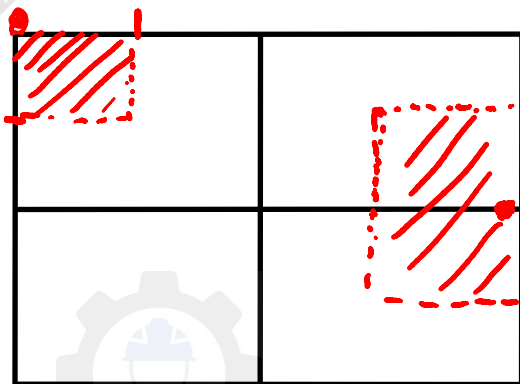
دال یکطرفه $\frac{a}{b} \geq 2$

دال دوطرفه $\frac{a}{b} < 2$

تعیین A_+ :

الف - تک‌طرفه :

ب - ستونچه :



۶-۵-۷-۳ بارهای زنده سنگین

بارهای زنده بیش از ۵ کیلونیوتن بر متر مربع کاهش نمی‌یابند.

استثناء: بارهای زنده برای اعضای که بار دو طبقه و یا بیشتر را تحمل می‌کنند را می‌توان به میزان ۲۰٪ کاهش داد.

۶-۵-۷-۴ محل عبور و یا پارک خودروهای سواری

بارهای زنده محل عبور و یا پارک خودروهای سواری کاهش داده نمی‌شود.

استثناء: کاهش بارهای زنده اعضای که بار ۲ طبقه یا بیشتر را تحمل می‌کنند، به میزان ۲۰٪ مجاز می‌باشد.

۶-۵-۷-۵ محل اجتماع و ازدحام

بار زنده محل‌های اجتماع و ازدحام کاهش نمی‌یابد.



کاهش بارزنده بام:

$$L_r = L_o R_1 R_r$$

$$0.6 \text{ kN/m}^2 \leq L_r \leq 1.5 \text{ kN/m}^2$$

(۲-۵-۶)

که در این رابطه:

L_r = بار زنده طراحی کاهش یافته بام در هر مترمربع تصویر افقی سطح نگهداری شده توسط عضو

L_o = بار زنده طراحی کاهش نیافته بام در هر مترمربع تصویر افقی سطح نگهداری شده توسط عضو

(جدول ۱-۵-۶)

saze118.com

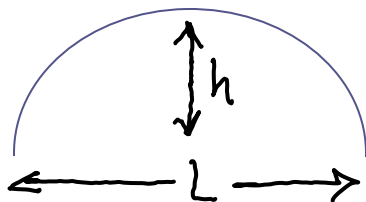


ضرایب کاهش R_1 و R_2 مطابق روابط زیر تعیین می‌شوند:

$$R_1 = \begin{cases} 1 & \text{برای } A_T \leq 18m^2 \\ 1/2 - 0.111 A_T & \text{برای } 18m^2 \leq A_T < 54m^2 \\ 0.16 & \text{برای } A_T \geq 54m^2 \end{cases} \quad (3-5-6)$$

که در آن A_T سطح بارگیر عضو (بر حسب مترمربع) می‌باشد. برای بام‌های شیب‌دار، با شیب S (به درصد)، ضریب R_2 از رابطه ۴-۵-۶ محاسبه می‌شود.

$$R_2 = \begin{cases} 1 & \text{برای } S \leq 33 \\ 1/2 - 0.106 S & \text{برای } 33 < S < 100 \\ 0.16 & \text{برای } S \geq 100 \end{cases} \quad (4-5-6)$$

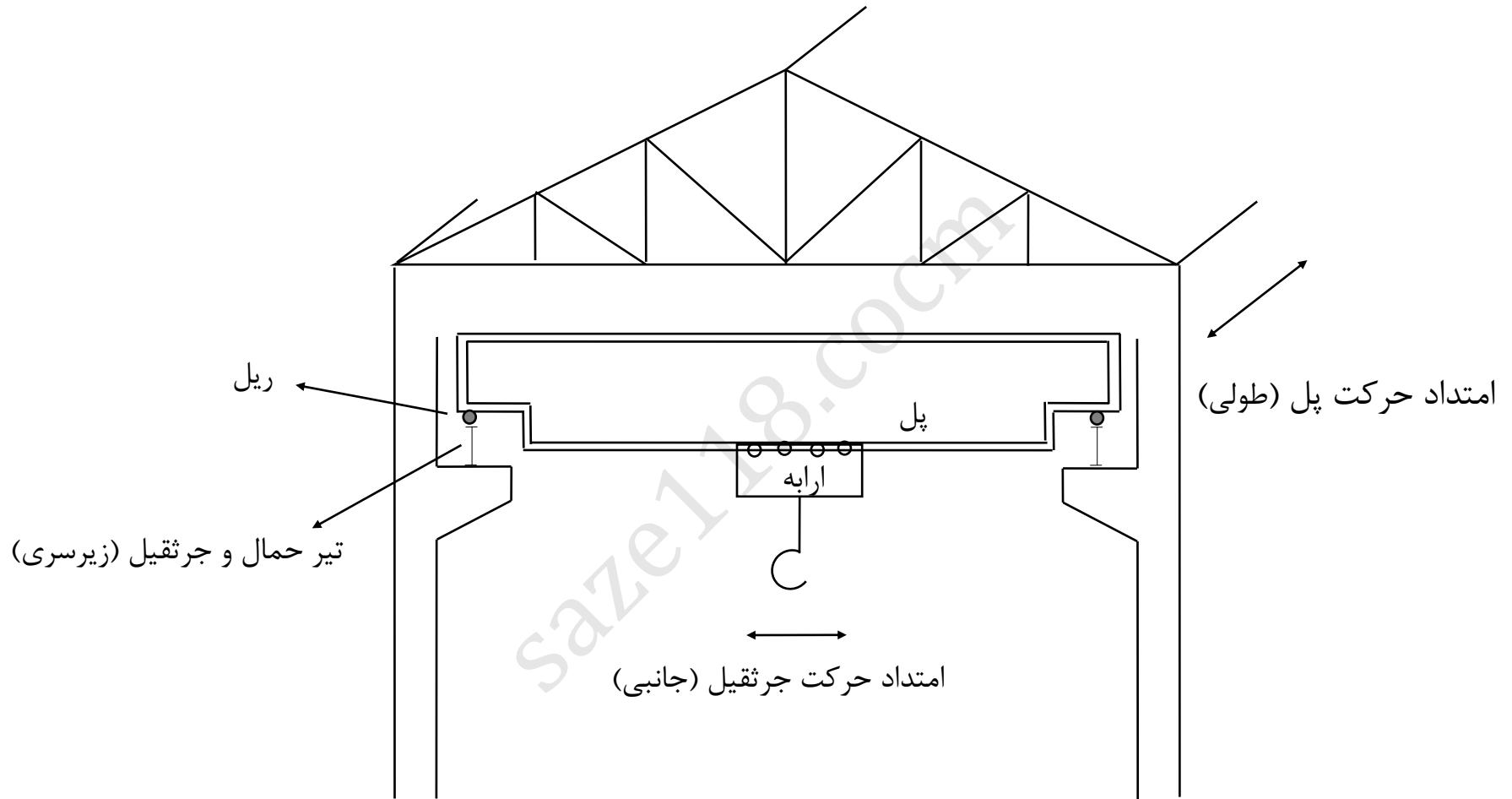


برای بام‌های قوسی یا گنبدی، مقدار S برابر با حاصل ضرب ۲۶۶٫۶ در نسبت ارتفاع به طول دهانه آن‌ها می‌باشد.

$$S = 266.6 \frac{h}{L}$$

۳-۸-۵-۶ بام‌های دارای کاربری ویژه

برای بام‌هایی که محل اجتماع و ازدحام بوده و دارای کاربری‌های خاصی چون باغچه پشت بام و غیره می‌باشند، می‌توان بارهای زنده یکنواخت آن‌ها را طبق ضوابط بخش ۸-۵-۶ کاهش داد.



بار سیل:

۱. شناوری سازه
۲. فروریختن سازه
۳. جابه‌جایی دائمی در سازه





۶-۶-۲-۱ دیوار فرو ریزشی: هر نوع دیواری در معرض سیل که به عنوان تأمین کننده تکیه‌گاه سازه‌ای لازم برای یک ساختمان یا سازه دیگر نمی‌باشد و بر حسب شرایط سیل طرح یا سیلی کمتر، طراحی و ساخته شده و به گونه‌ای فرو خواهد ریخت که هم به سیلاب‌ها اجازه عبور آزادانه می‌دهد و هم آسیبی به سازه یا سیستم تکیه‌گاه پی نمی‌زند.

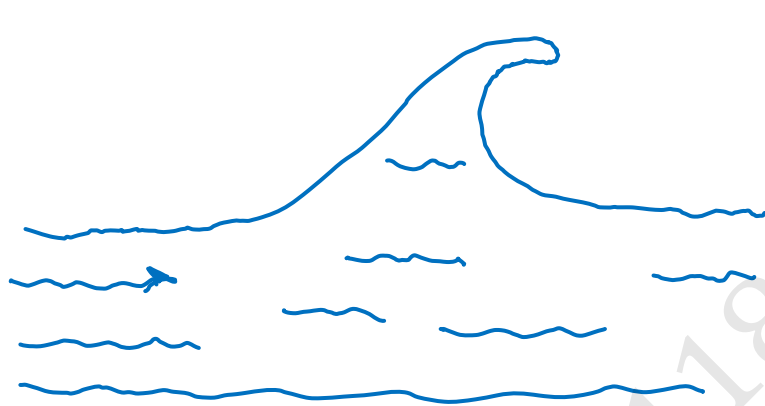
۶-۶-۲-۲ سیل طرح و ارتفاع سیل طرح: سیلابی که احتمال تجاوز از آن در سال، ۱ درصد (دوره بازگشت ۱۰۰ سال) باشد، ارتفاع این سیلاب که شامل ارتفاع موج ناشی از آن است، به عنوان ارتفاع سیل طرح می‌باشد.

* اثر مواد زائد داخل سیلاب به صورت فربه‌ای (بار تمرکز) جابه‌مانند شوند.

* بار سیل
هدرو استاتیک
هدرو دینامیک



است و باید به صورت توأم، میزان عمق آب ساکن سیل، برابر یا بزرگتر از ۶۰۰ میلی‌متر و ارتفاع موج شکننده، برابر یا بزرگتر از ۴۵۰ میلی‌متر در جریان موجود سیل طرح باشد.



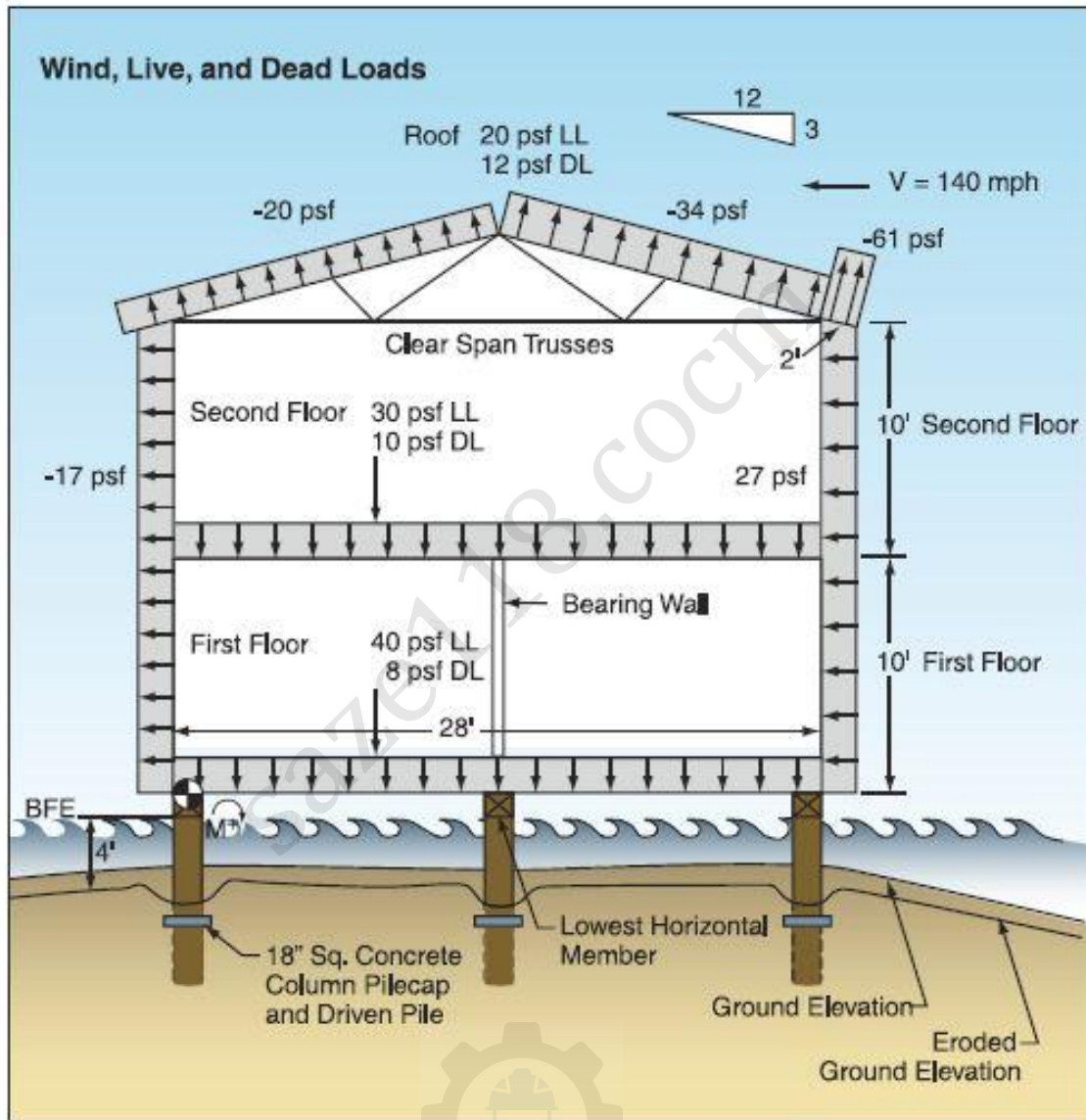
ارتفاع موج شکننده $\geq 450 \text{ mm}$
 عمق آب ساکن $\geq 600 \text{ mm}$

نبری طراحی دویله نورزینی:

$$\text{Max} \begin{cases} \text{نبری جاد} \\ \text{نبری نزوح} \\ 0.5 \text{ KN/m}^2 \end{cases} \leq 1 \text{ KN/m}^2 \quad (\text{مرد زرد پنهان})$$



جا عرض عمودی
 فرسایش و آب بستگی
 را به حداقل مایه کنیم

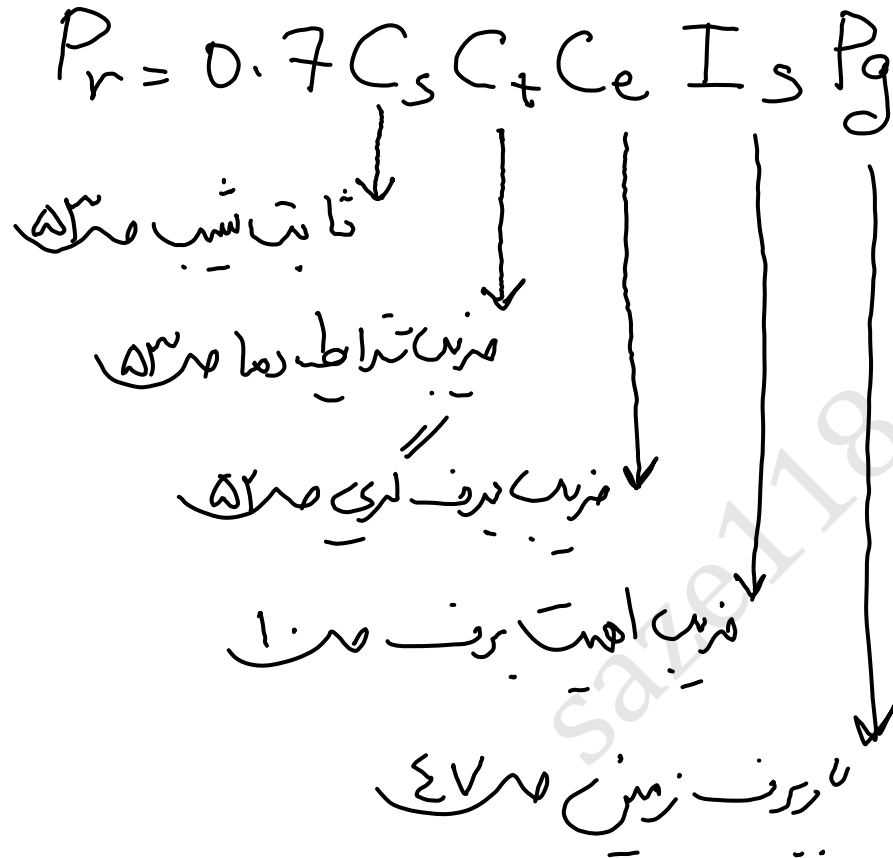


بِسْمِ اللّٰهِ الرَّحْمٰنِ الرَّحِیْمِ

باربرف:

P_r باربرف متوازن است

عمود بر تصویر افقی تمام افعال می‌گذرد



حالت‌های رهی باربرف :

۱- باربرف جزئی

۲- باربرف ناممقدار (نامموازن)

۳- باربرف اشتباهی

۴- باربرف لغزنده

saze118.com

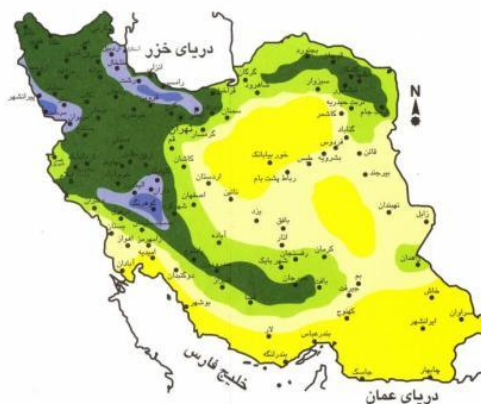


الف -) W : بر اساس داده بارگشت W سال (اصول ۲ درصد سال) تعیین می‌شود.

مقادیر منفی W در صورت لزوم (KN/m^2)

تعیین منطقه: نقشه‌های زیری پیوسته
جدول ضمیمه

| ردیف | نام ایستگاه یا شهر | منطقه | ردیف | نام ایستگاه یا شهر | منطقه |
|------|--------------------|-------|------|--------------------|-------|
| ۶۱ | رشت | ۵ | ۹۱ | کاشان | ۳ |
| ۶۲ | رفسنجان | ۳ | ۹۲ | کاشمر | ۲ |
| ۶۳ | روانسر | ۴ | ۹۳ | کرج | ۴ |
| ۶۴ | زابل | ۲ | ۹۴ | کرمان | ۳ |
| ۶۵ | زرنه ایوانو | ۵ | ۹۵ | کرمانشاه | ۴ |
| ۶۶ | زنجان | ۴ | ۹۶ | کنگاور | ۴ |
| ۶۷ | سبزوار | ۳ | ۹۷ | کهنوج | ۱ |
| ۶۸ | سراب | ۴ | ۹۸ | کوهرنگ | ۶ |
| ۶۹ | سراوان | ۱ | ۹۹ | گرگان | ۳ |
| ۷۰ | سرپل ذهاب | ۳ | ۱۰۰ | گرمسار | ۳ |
| ۷۱ | سرخس | ۳ | ۱۰۱ | گلبا یگان | ۵ |
| ۷۲ | سردشت | ۶ | ۱۰۲ | گلستان | ۴ |
| ۷۳ | سقز | ۵ | ۱۰۳ | گناباد | ۲ |
| ۷۴ | سمنان | ۳ | ۱۰۴ | لار | ۱ |
| ۷۵ | سنندج | ۴ | ۱۰۵ | ماکو | ۴ |
| ۷۶ | سیرجان | ۴ | ۱۰۶ | مراغه | ۴ |
| ۷۷ | شاهرود | ۳ | ۱۰۷ | مریوان | ۵ |
| ۷۸ | شهر بابک | ۳ | ۱۰۸ | مسجد سلیمان | ۳ |
| ۷۹ | شهرکرد | ۴ | ۱۰۹ | مشهد | ۴ |
| ۸۰ | شیراز | ۳ | ۱۱۰ | ملایر | ۴ |
| ۸۱ | طیس | ۲ | ۱۱۱ | مهاباد | ۴ |
| ۸۲ | فردوس | ۲ | ۱۱۲ | میانه | ۴ |
| ۸۳ | فسا | ۳ | ۱۱۳ | نابین | ۲ |
| ۸۴ | فیروزکوه | ۴ | ۱۱۴ | نهادند | ۴ |
| ۸۵ | قائن | ۲ | ۱۱۵ | نهبندان | ۲ |
| ۸۶ | قراخیل | ۴ | ۱۱۶ | نیشابور | ۴ |
| ۸۷ | قروه | ۴ | ۱۱۷ | همدان (فرودگاه) | ۴ |
| ۸۸ | قزوین | ۴ | ۱۱۸ | همدان نوزه | ۴ |
| ۸۹ | قم | ۳ | ۱۱۹ | پاسوج | ۴ |
| ۹۰ | قوچان | ۴ | ۱۲۰ | یزد | ۲ |



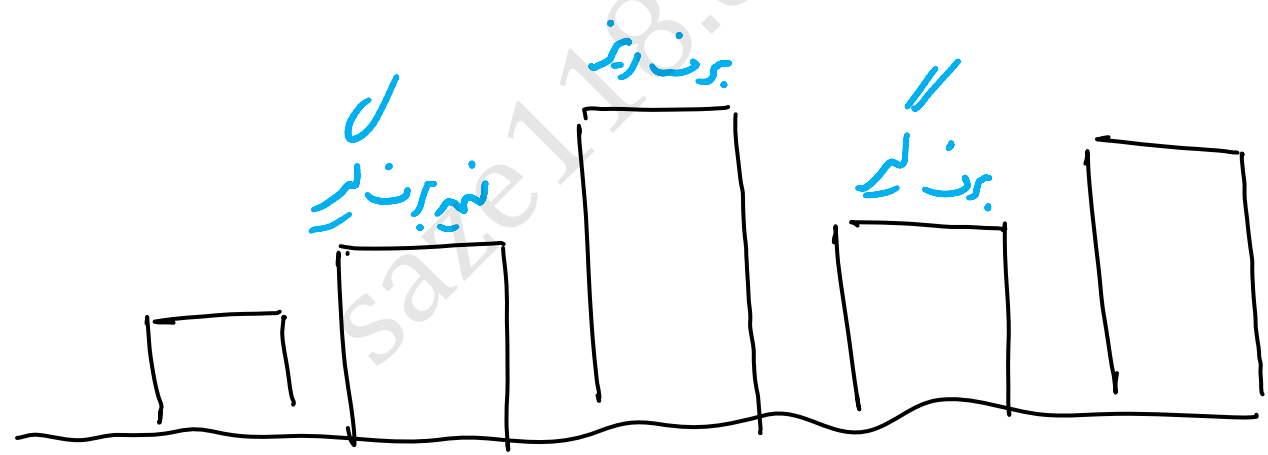
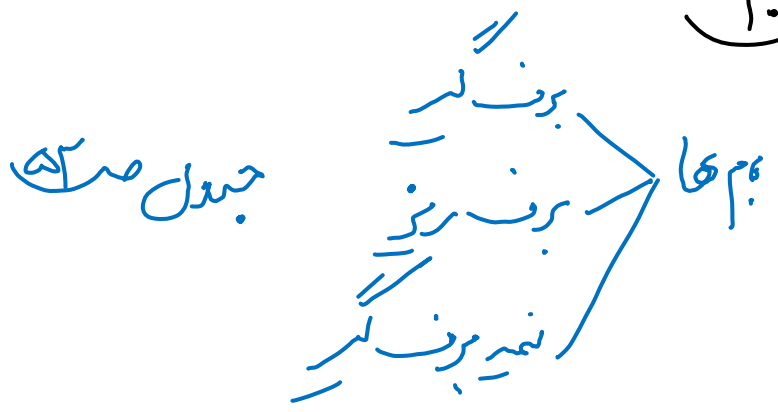
شکل ۳-۴-۱ تقسیم بندی مناطق کشور برای بار برف

- منطقه ۱- مناطق با برف نادر
- منطقه ۲- مناطق با برف کم
- منطقه ۳- مناطق با برف متوسط
- منطقه ۴- مناطق با برف زیاد
- منطقه ۵- مناطق با برف سنگین
- منطقه ۶- مناطق با برف فوق سنگین

ب- I : برای سازه‌های حفره‌نیزگی که در جدول ۱۰-۱

ج- Ce - فریب برف لری - ~~ناحیه لری~~

تراکم خنک‌ساز



جدول ۶-۷-۲ ضریب برف‌گیری، C_e

| گروه ناهمواری محیط | بام برف‌ریز | بام نیمه برف‌گیر | بام برف‌گیر |
|--------------------|-------------|------------------|-------------|
| زیاد | ۰٫۹ | ۱٫۰ | ۱٫۲ |
| متوسط | ۰٫۹ | ۱٫۰ | ۱٫۱ |
| کم | ۰٫۸ | ۰٫۹ | ۱٫۰ |

۶-۷-۴-۱ گروه ناهمواری محیط

برای هر جهت باد، گروه ناهمواری محیط بر اساس مشخصات هریک از دو قطاع ۴۵ درجه در دو طرف جهت مورد نظر باد تعیین و هرکدام که بیشترین اثر را دارد انتخاب می‌شود. سه گروه ناهمواری محیط به صورت زیر تعریف می‌شوند:

- گروه ناهمواری زیاد - محیط شهری و حومه شهری، محیط باغ، جنگل و سایر محیط‌های شامل ناهمواری و موانع متعدد و متراکم با ارتفاع ۹ متر یا بیشتر
- گروه ناهمواری متوسط - محیط با موانع پراکنده با ارتفاع عموماً کمتر از ۹ متر
- گروه ناهمواری کم - محیط مستوی بدون موانع از قبیل دریا و دریاچه، باتلاق و نم‌گزار در نظر گرفتن چهار جهت باد متفاوت منطبق بر دو امتداد متعامد کافی می‌باشد.

جدول شرایط دمایی، C_1

(-) ضریب شرایط دمایی: C_1

جدول ۶-۷-۳ ضریب شرایط دمایی، C_1

| | |
|-----|-------------------------------------------------------------------------------|
| ۱٫۰ | تمام ساختمان‌های به‌جز موارد زیر |
| ۱٫۱ | سازه‌هایی که همیشه در دمای کمی بالاتر از صفر درجه سانتی‌گراد نگهداری می‌شوند. |
| ۱٫۲ | سازه‌های با زیر بام باز و سازه‌های بدون گرمایش |
| ۱٫۳ | سازه‌هایی که همیشه دمای آنها زیر صفر درجه نگهداشته می‌شود |



ضریب شیب C_s :

برای بام‌های مسطح، ضریب شیب، C_s برابر واحد می‌باشد. برای بام‌های شیب‌دار ضریب شیب بر حسب زاویه شیب، α ، به صورت زیر تعیین می‌شود:

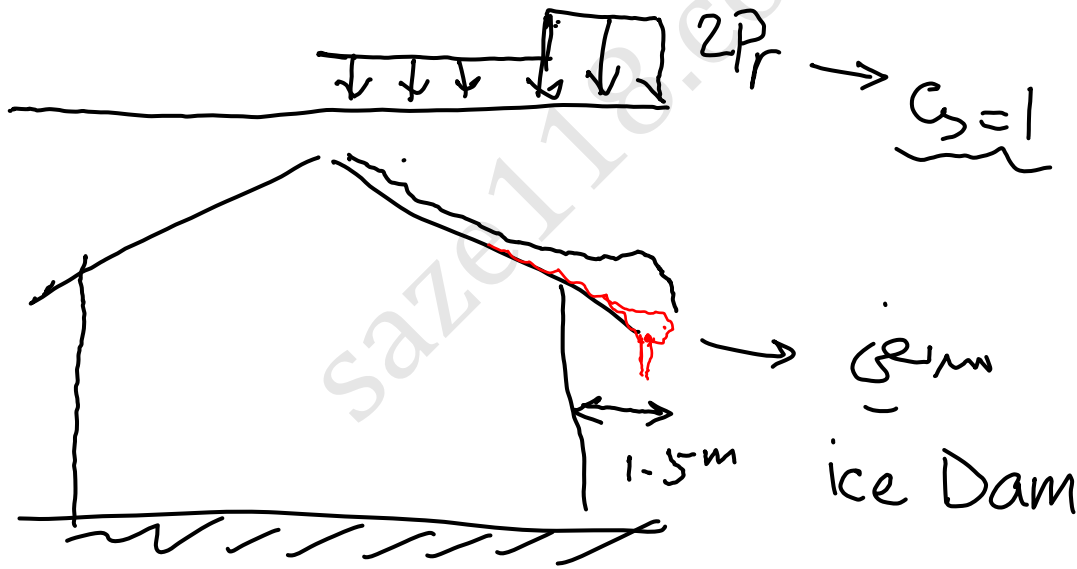
| | | | |
|---|-----------------------------------------------------------|--------------------------------|-------------|
| { | $C_s = 1.0$ | $\alpha \leq \alpha_1$ | (الف-۴-۷-۶) |
| | $C_s = 1 - \frac{\alpha - \alpha_2}{\gamma_0 - \alpha_2}$ | $\alpha_1 < \alpha < \gamma_0$ | (ب-۴-۷-۶) |
| | $C_s = 0$ | $\alpha \geq \gamma_0$ | (ب-۴-۷-۶) |

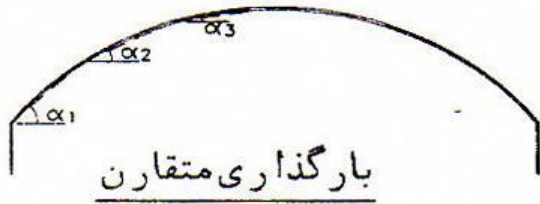
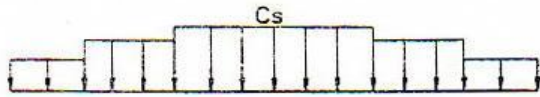
معدل α_0 =

| | | |
|---|------------------------------------------------------------------|-----------------------------------------------|
| { | بام لغزنده - بدون مانع بدون سطح شیب‌دار غیر از حوض و آفتاب | اگر $C_t = 1 \rightarrow \alpha_0 = 5^\circ$ |
| | | " $C_t = 1.1 \rightarrow \alpha_0 = 10^\circ$ |
| | | " $C_t > 1.1 \rightarrow \alpha_0 = 15^\circ$ |
| | بام غیر لغزنده مانند حوض و آفتاب | اگر $C_t = 1 \rightarrow \alpha_0 = 30^\circ$ |
| | | " $C_t > 1 \rightarrow \alpha_0 = 45^\circ$ |

$C_s = 1$ ← دستانداز
 قوسی ← تبدیل به حداقل ۳ در

طرف لبه باسی هم ← $C_d = 1$ ، P_r دور لبه حداقل ۰.۵ متر

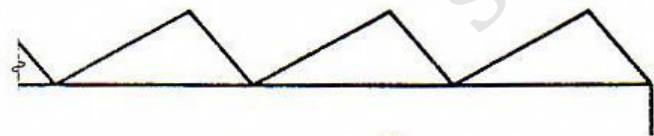
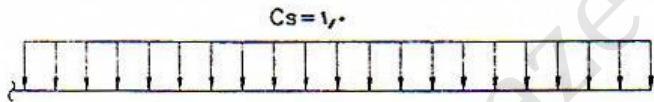




(فقط برای حالات $60^\circ \leq \beta \leq 15^\circ$)

بام های قوسی

=



بارگذاری متقارن

بارگذاری

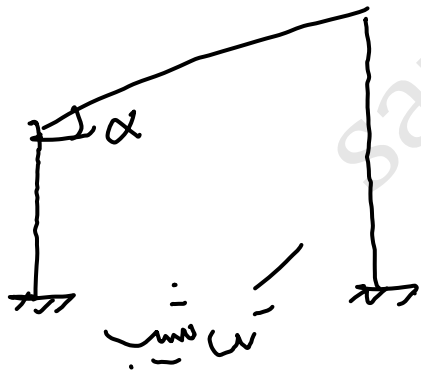
بام های شیب دار دندانه ای



تاریخ حدادل: فقط برای شیبهای کم ($\alpha < 15^\circ$) یا ($\beta < 10^\circ$)
(تک شیب)

$$\begin{cases} \text{اگر } P_g \leq 1 \text{ KN/m}^2 & \rightarrow P_m = I_s P_g \\ \text{" } P_g > 1 & \rightarrow P_m = I_s \end{cases}$$

⊛ در تیرهای متقوس شده



مثال: بوم مسطح یک ساختمان مسکونی دوشربانه که در داخل شهر کراچی قرار دارد از سازه های عمده اجزای شده است برای چه باربری دولتی مسطح باید طراحی شود؟

$$P_r = 0.7 \times 1 \times 1 \times 1 \times 1.2 \times 1.5 = 1.26 \text{ KN/m}^2$$

$$C_e = 1.2$$

$$I_s = 1$$

$$P_g = 1.5$$

$$C_t = 1$$

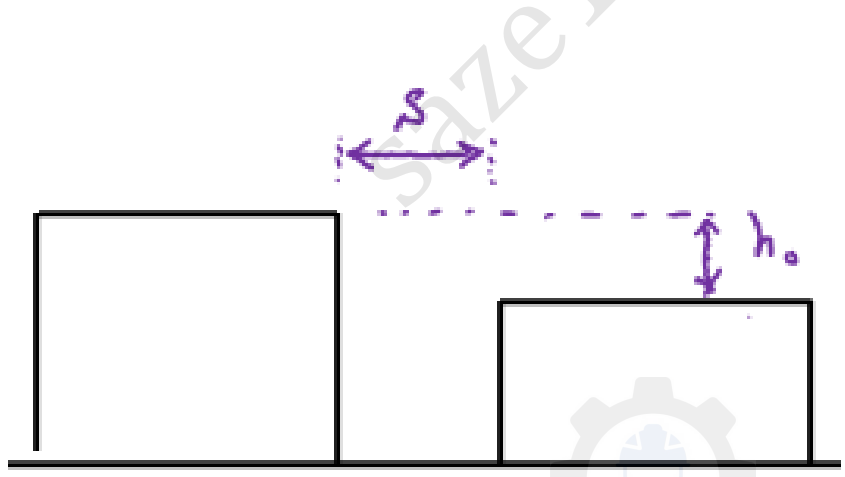
$$C_s = 1$$



محاسبه ارتفاع برف سوزن :

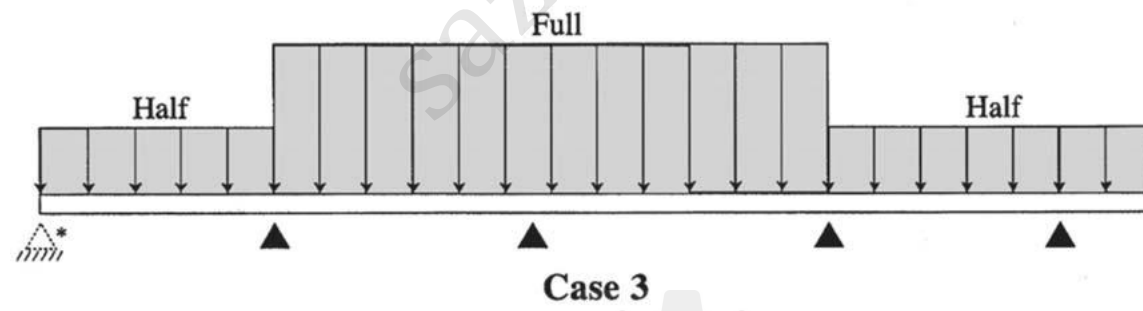
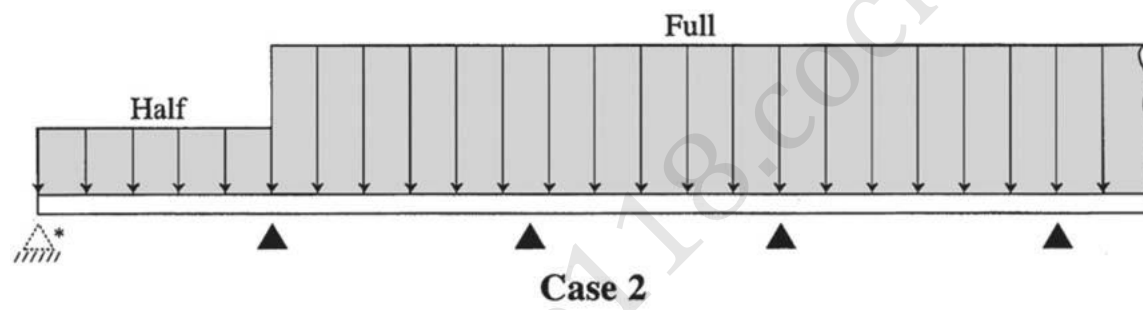
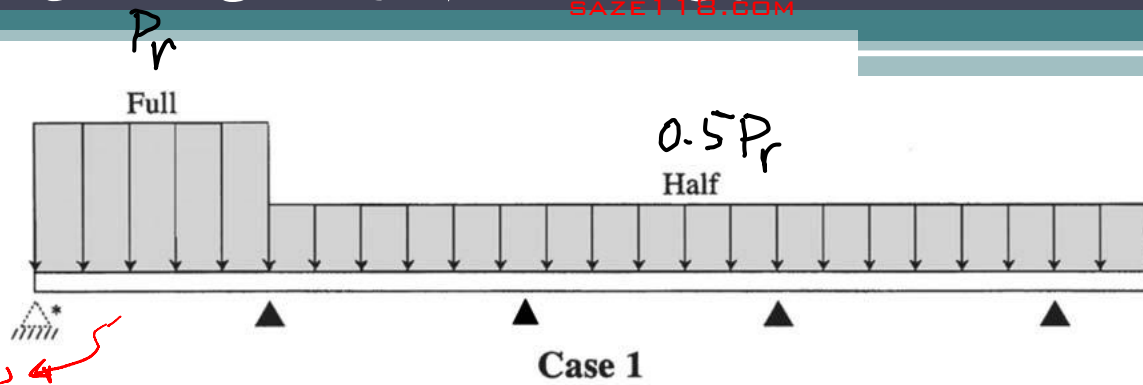
ارتفاع برف سوزن $h_b = \frac{P_r}{\gamma}$ ، $\gamma = 0.43 P_g + 2.2 \ll 4.7 \text{ (kN/m}^3\text{)}$

گودی بام تا ساق سوزن باشد بام برف نیست .
 هم برف است $\Rightarrow h > h_b$ اگر h ~~بیشتر~~
 جان پناه



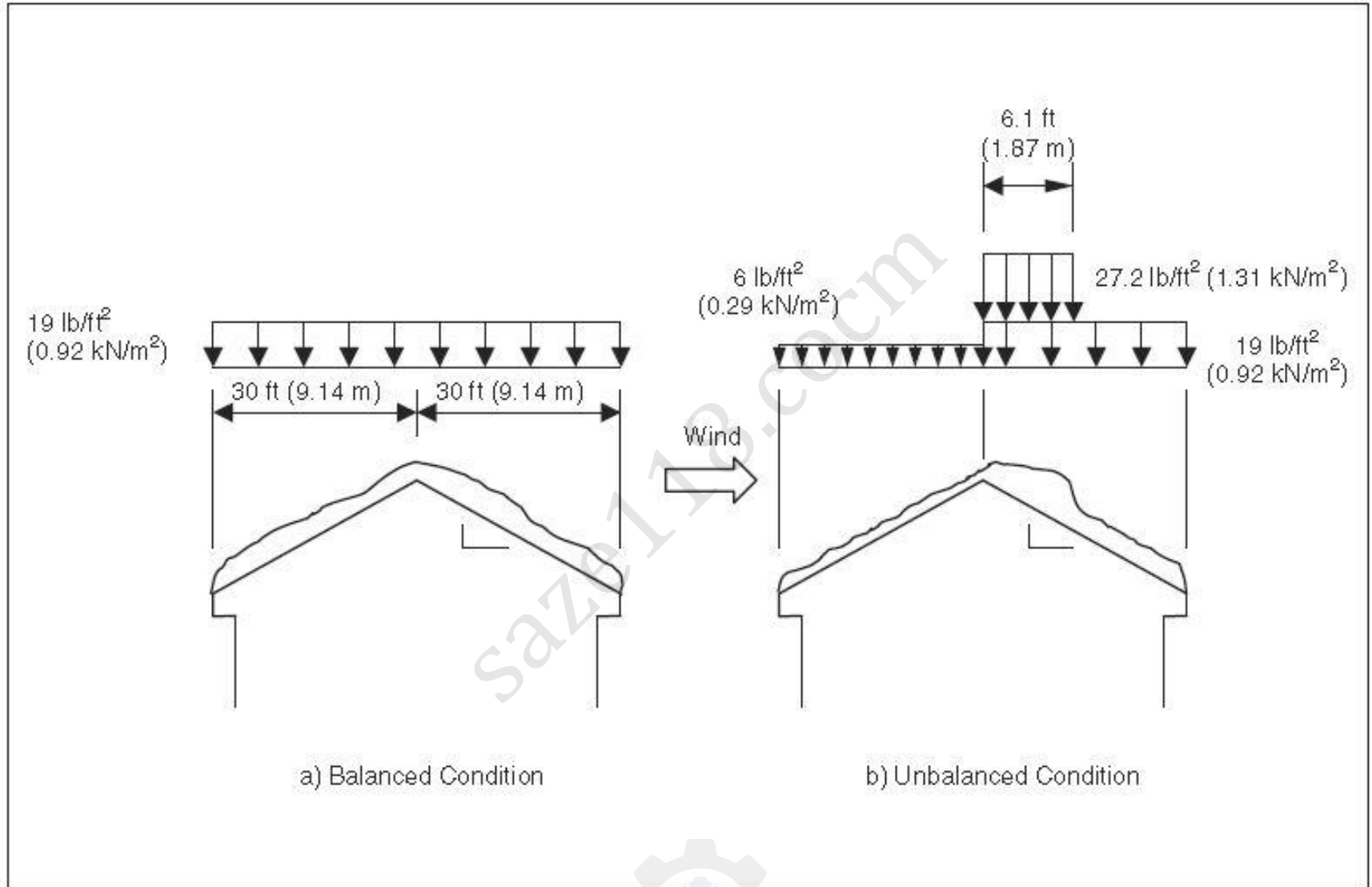
موانع اطراف ساختمان $s = 10h_0$
 بوی برف بام ساختمان همانند
 ایجاد کرده و بام برف زیر نخواهد بود.

بارگذاری خرسی:



* The left supports are dashed since they would not exist when a cantilever is present.

که دهانه انتهایی
می تواند از طرف
مالند
(خرفوف)



تذکر: در سقف دندانه‌ای باید شیب $< 3\%$ باشد تا ناسقفان (بحال شود)

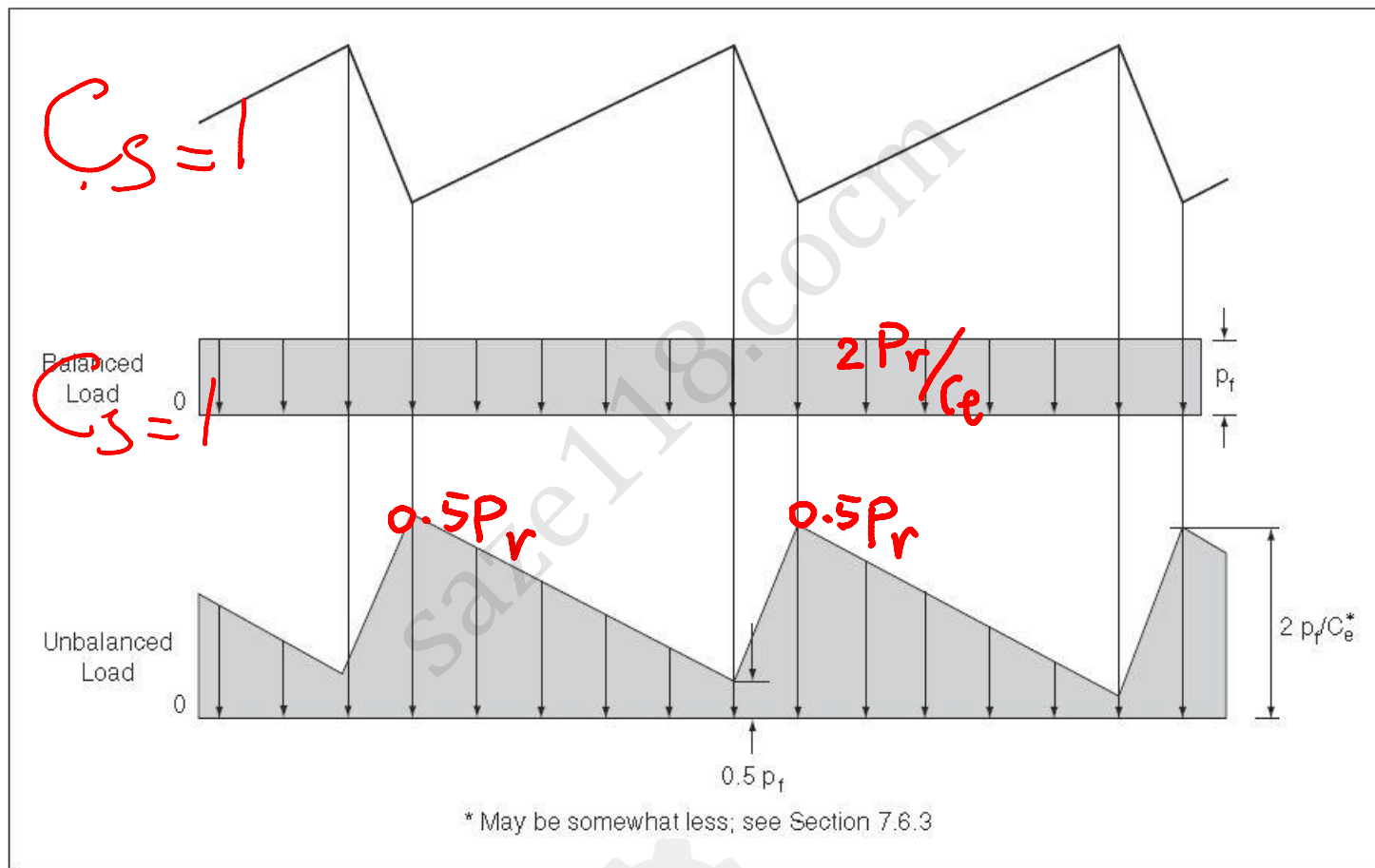


FIGURE 7-6 Balanced and Unbalanced Snow Loads for a Sawtooth Roof.

لزجینیت $\rightarrow \frac{h_c}{h_b} < 0.2$ اگر

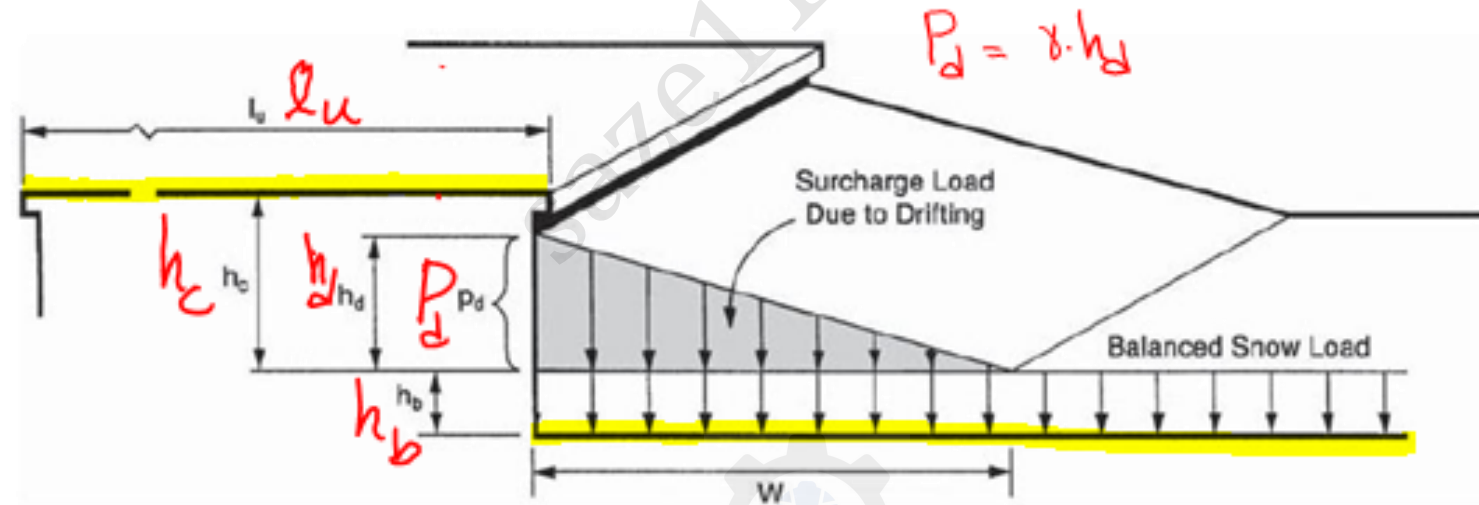
انباشتی در تمام مساحت
* در صورت بار بادی منتقد شود

در صورت باد: h_d : ارتفاع و l_u : طول بادی

در صورت باد: $h_d = 3/4$ (مقدار راجح) $\leq h_c$ و l_u : طول بادی

$$\begin{cases} h_d < h_c \Rightarrow w = 4h_d \leq 8h_c \\ h_d > h_c \Rightarrow w = 4h_d^2/h_c \leq 8h_c \end{cases}$$

در صورت باد: \Rightarrow طول بادی $w > l_u$ شکل توزیع می شود

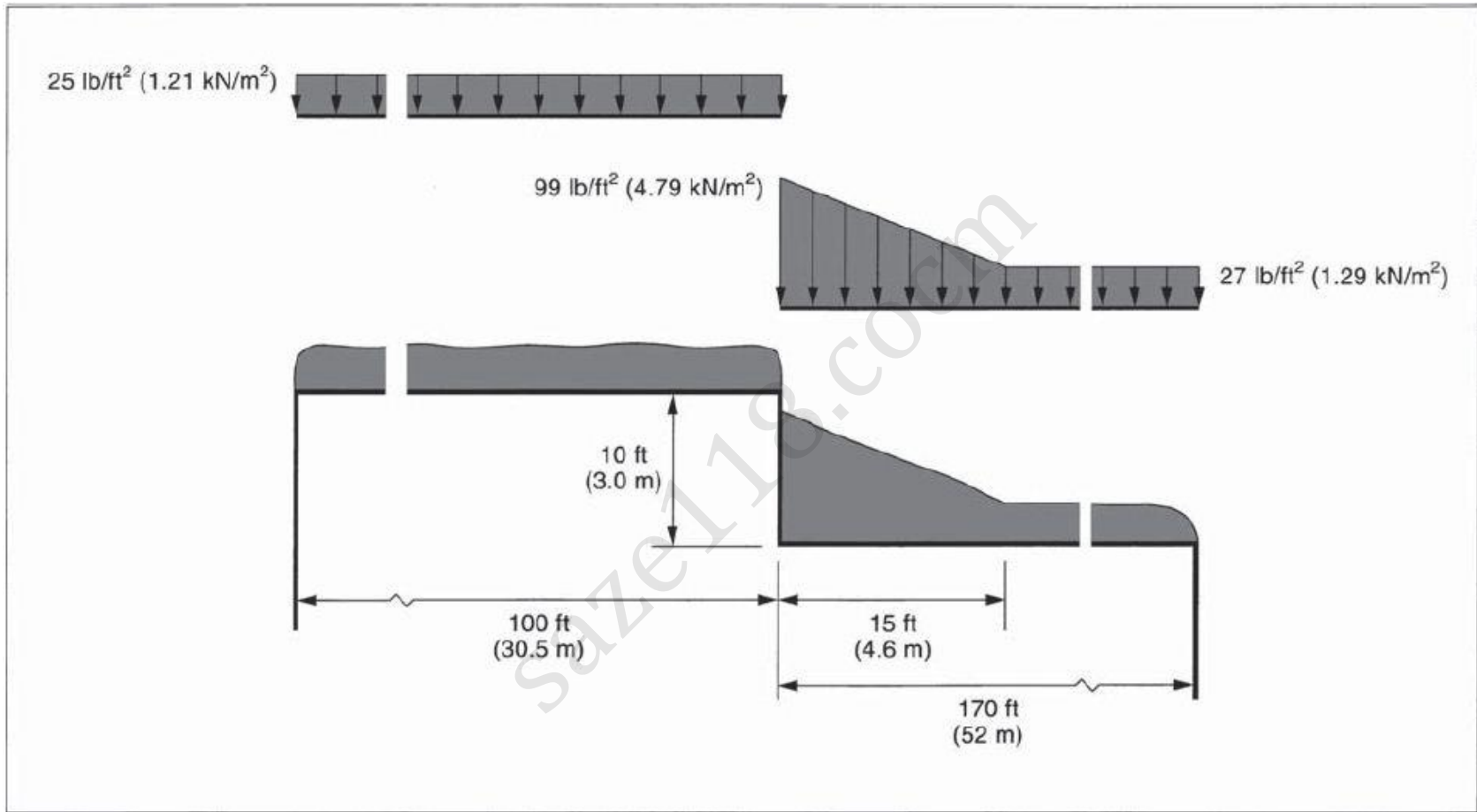


$$h_d = \left(0.12 \sqrt[3]{12} \sqrt[4]{100 \times 1.5 + 50} \right) - 0.5$$
$$= 0.53$$

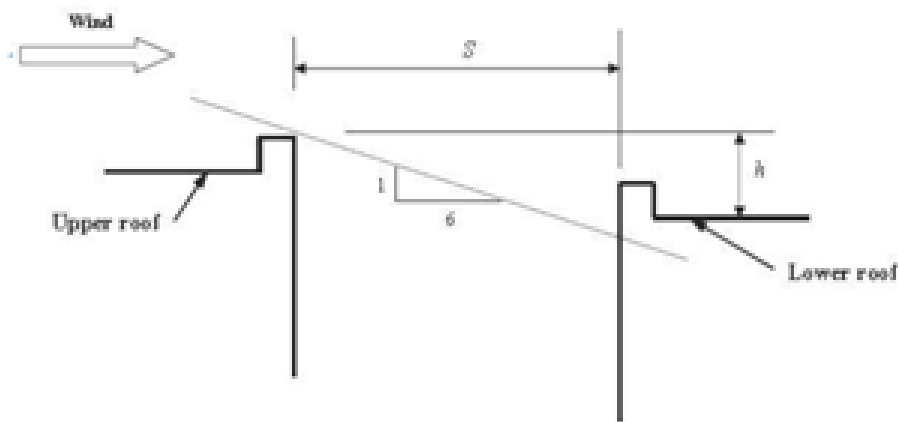
$$P_g = 1.5$$

$$\begin{cases} P_d = \delta \cdot h_d = 2.84 \times 0.53 = 1.5 \text{ kN/m}^2 \\ W = 4 h_d = 4 \times 0.53 = 2.12 \text{ m} \end{cases}$$



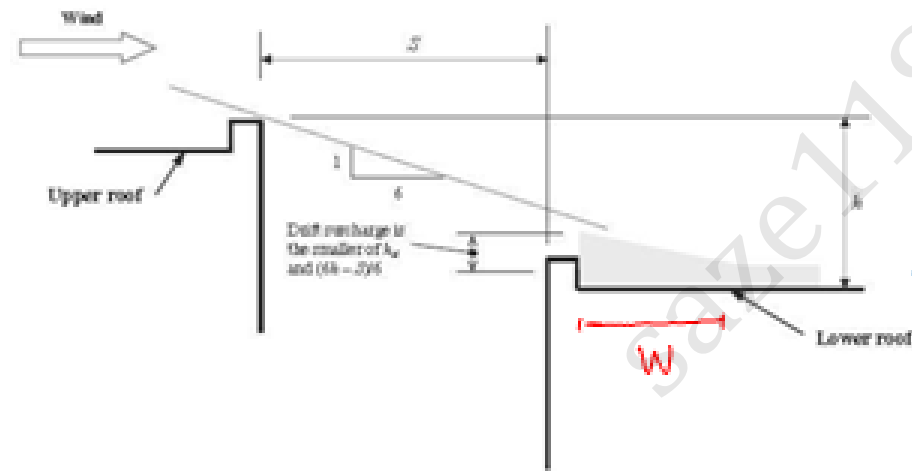


اثر سائیدگی محاسبه:



لزوم است $\begin{cases} S < 6m \\ S < 6h \end{cases}$

- در هر دو صورت بار منتظمی شود.



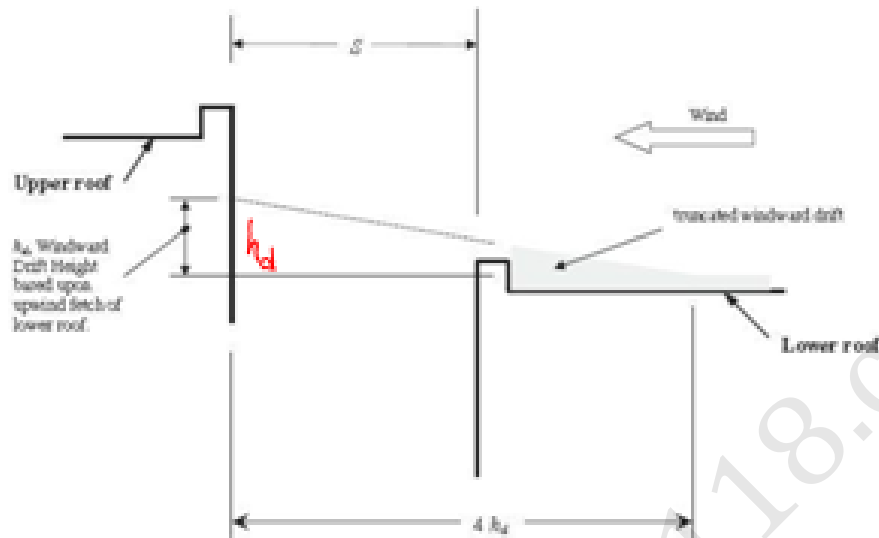
الف - نسبت به باد:

عرض بازه بلند: h_d ; ارتفاع برف = $\text{Min} \left\{ \begin{matrix} h_d \\ \frac{6h - S}{6} \end{matrix} \right.$ (بالا)

h : دقت سرد روی شکل!

$W = \text{Min} \left\{ \begin{matrix} 6h_d \\ 6h - S \end{matrix} \right.$ عرض ناحیه شیبی

ب: روبر باد



مشابه روبر باد با کم یا بیش تر عمای سبب می شود

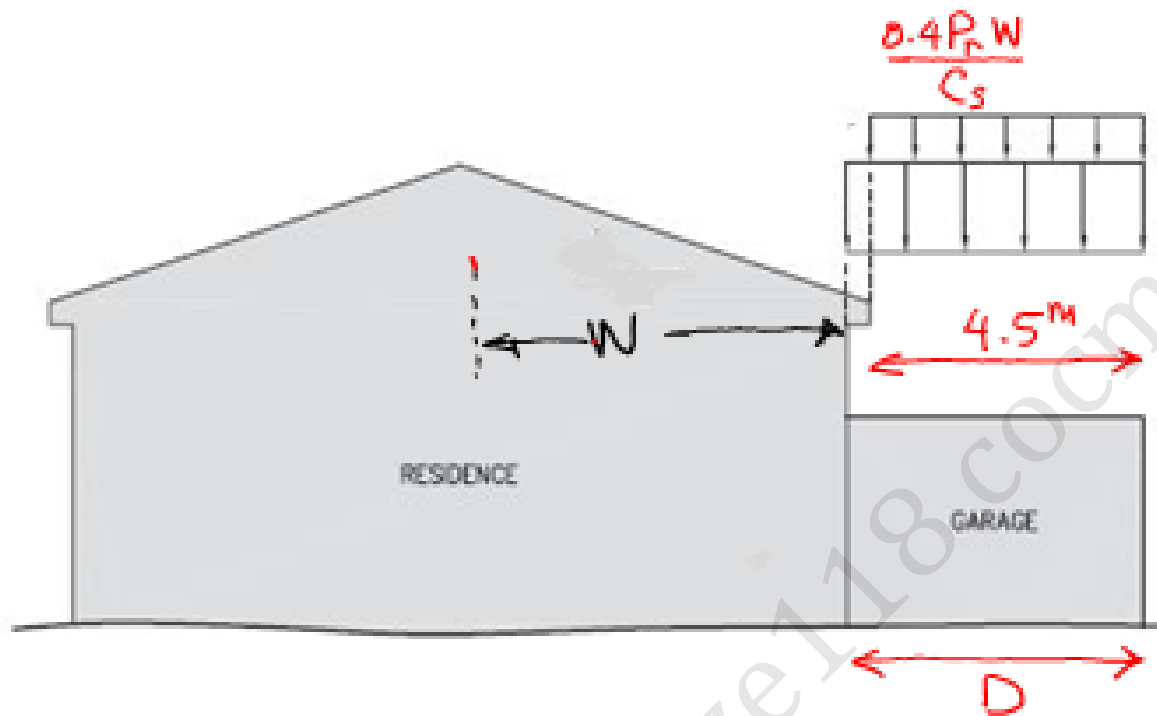
نکته مهم:

له آهوی سینه ساختمان
مقابل می سبب شود و با سبب شکل

مقابل سربام ساختمان سددتتر

مماس در بخشی از بدنه مثلثی که روی کلر رک با اجزای می شود

نکته: برای فرشته، تاقیات و دمت لندالوف با کم باید در اثر این شکلی برون
مانند هم با این تر منقذ شود. در این حالت h_u را ۰.۲۵ کاهش می دهیم.



سرف لغزنده :

طی حالت سیرالدم است :

2% > شیب : بام لغزنده

15% > شیب : سایرها

سدت بار برف منبت کاهش میابد → $D < 4.5^m$ اگر

هم : بار برف لغزنده را باید بار مسوازان (فنا فزگر)

این بار مسوازان پارت مسوازان ، دنباشکی ، برف چینی و اثر باران متقورنی شود



● سر بار جان برین : فقط در مناطق ۲ و ۳
 $0.25 < P_g \leq 1$

$$\left(\frac{W}{15}\right)^\circ < \text{نسب} : \text{ک} \Rightarrow \text{سر بار} = 0.25 \text{ KN/m}^2$$

* این سر بار به بار برین منتقل (تبدیل) می شود

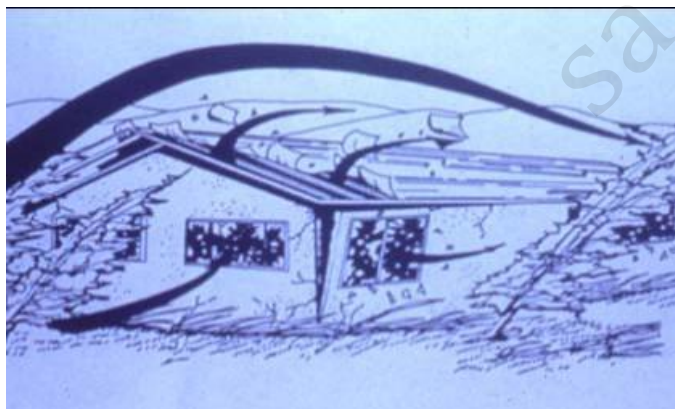
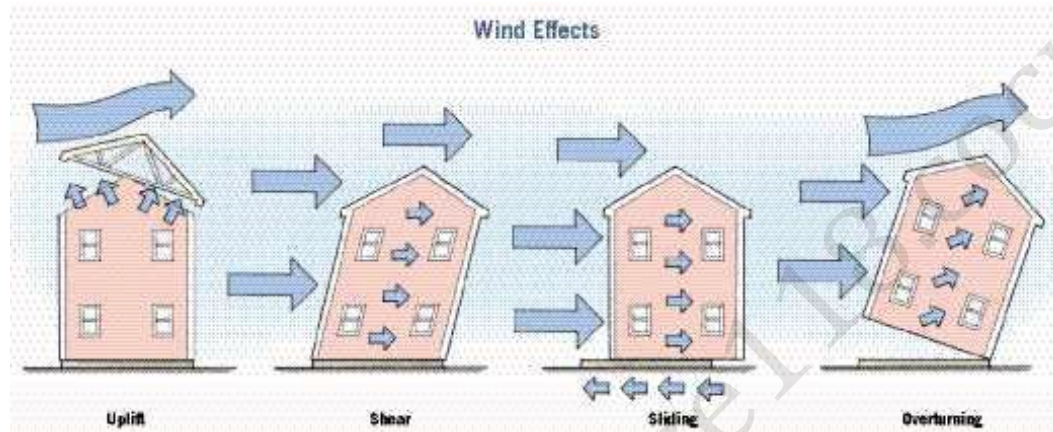
* الذبح نسبت به سایر اثرات مثل انباشتی، لقرش، نامتوازن، خز و رب حداقل منفرد است.





آثار سازه‌ای:

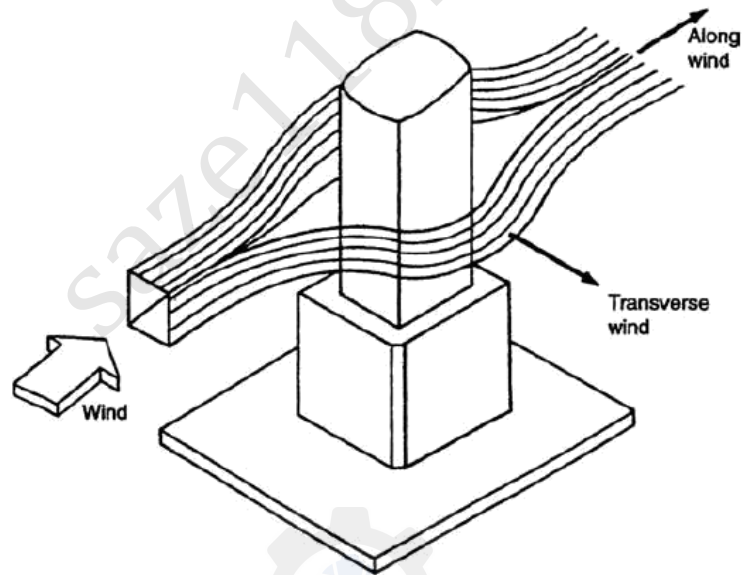
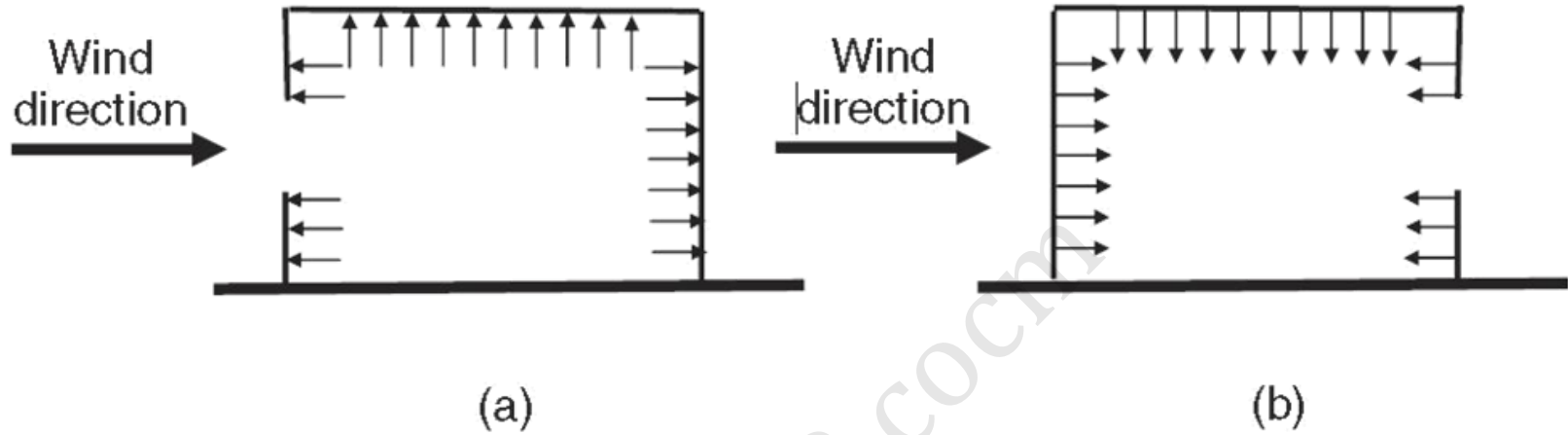
کلی: پایداری کل ساختمان
موضعی: سقف، شیروانی، نما و ...



فشار باد:

خارج از ساختمان
داخل ساختمان (ورود از بازشوها)





محاسبه بار باد:

- سبزی باد به صورت افقی در امتداد محورهای اصلی در سطر غیر همزمان امکان می شود.
- باد وزش به با هم جمع نمی شوند. در هر عضو آن که بحرانی تر است - باید منتظر شود.

$$P = I_w \cdot q_e \cdot C_e \cdot C_g \cdot C_p$$

 فشار باد: $\left\{ \begin{array}{l} \text{خارجی} \\ \text{داخلی} \end{array} \right.$

P و P_i : فشار استاتیکی باد محدود بر سطح و مکش

I_w : ضریب اهمیت سازه

C_e : ضریب بادگیری

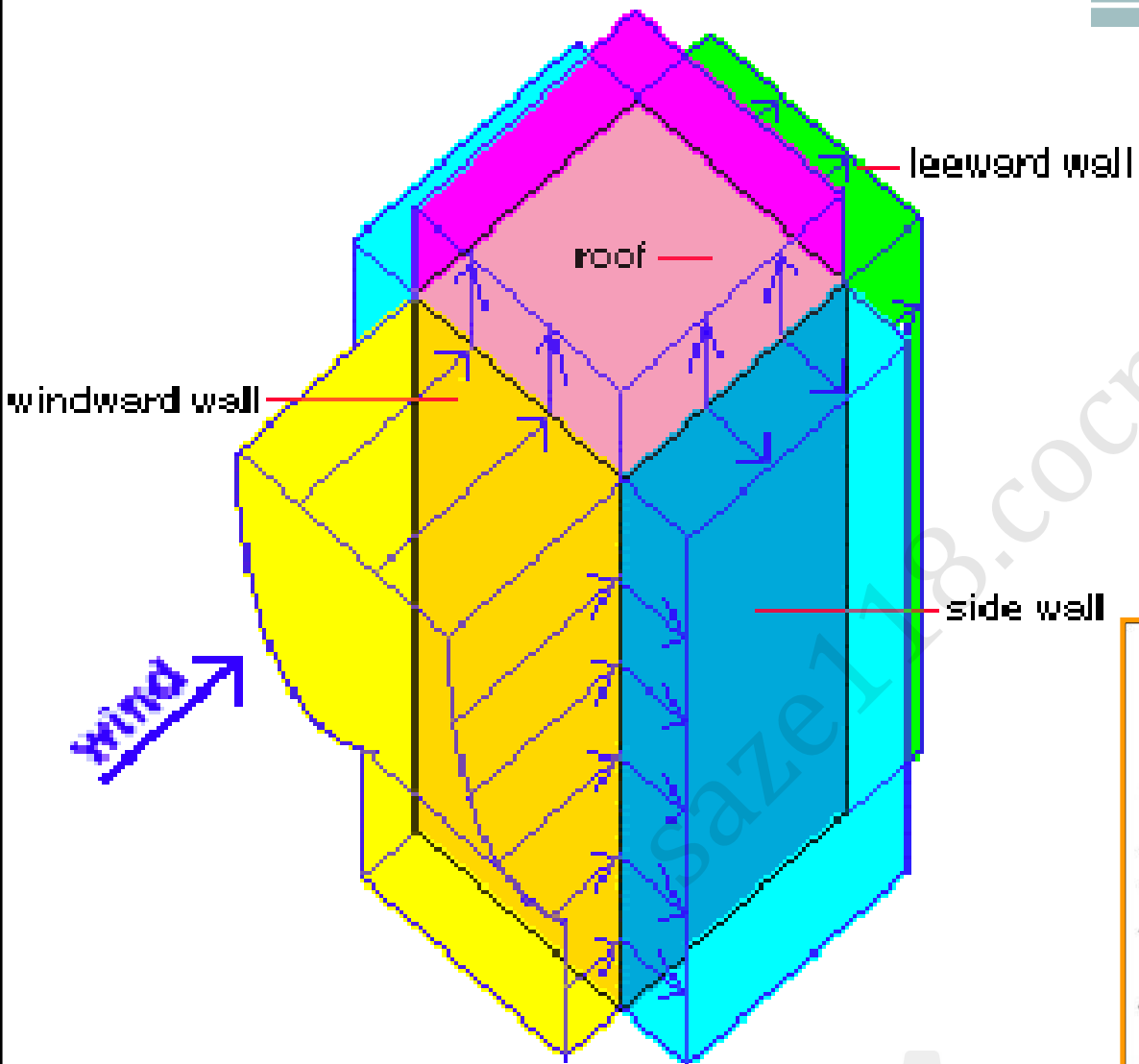
C_g, C_{g_i} : ضریب اثرپذیری

C_p, C_{p_i} : ضریب فشار خارجی و داخلی

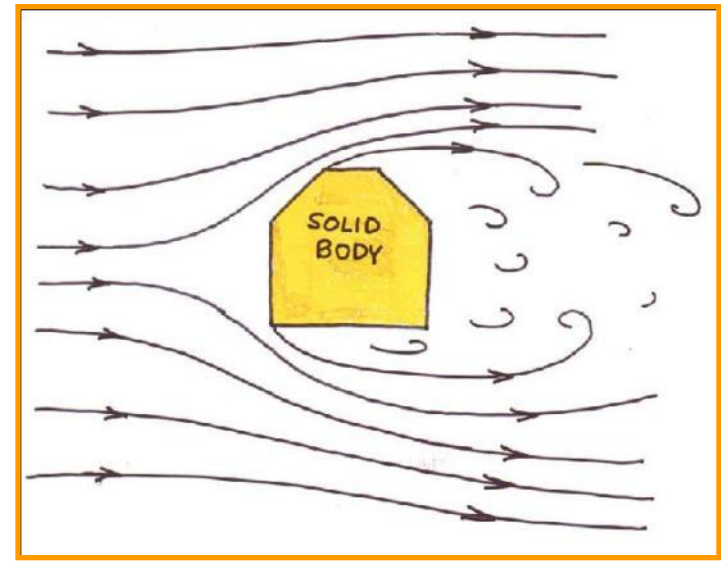
q_e : فشار مبنای باد

جمع جبری سرهای فشار = بار خالص بار سازه
و مکش باد





Wind pressure on buildings



روشهای محاسبه بار باد :

روش اول : استاتیکی - در اکثر موارد سازه‌های با ارتفاع کم و معتدلی ، ناپدید سازه خارجی سازه‌ها نسبتاً صلب ، بدون آثار لرزه دینامیکی

روش دوم : دینامیکی - برای ساختمانهای بلندمرتبه ، لرزه‌ها به جز ناپدید سازه خارجی و ملحقات شبیه استاتیکی در یک ω ، ω_0 و ω_1 دقیقتر محاسبه می‌شوند .

روش سوم : تجربی (فول باد) - در تمام ساختمانها به ویژه نواحی که رعد و برق قابل توجهی مینویسد
برای اثرات گسست ، ناپایداری‌ها ، اثر لرزه دینامیکی و ...
کننده سازه غیر معمول



$$q_r = 0.000613 v^2 \quad (\text{KN/m}^2)$$

فشار مبنای باد:

که در آن v سرعت مبنای باد (km/hr)

- دوره بازگشت باد ۵۰ سال (اصطلاحاً ۲ درصد فرض شده است)
- سرعت مبنای باد در ارتفاع نامرئی سطح زمین اندازه گیری شده است

جدول ۱۰۳

$$\begin{cases} v_{\min} = 80 \text{ km/hr} & \longrightarrow & q_{r \min} = 0.392 \text{ KN/m}^2 \\ v_{\max} = 130 \text{ km/hr} & \longrightarrow & q_{r \max} = 1.036 \text{ KN/m}^2 \end{cases}$$



روش استاتیکی:

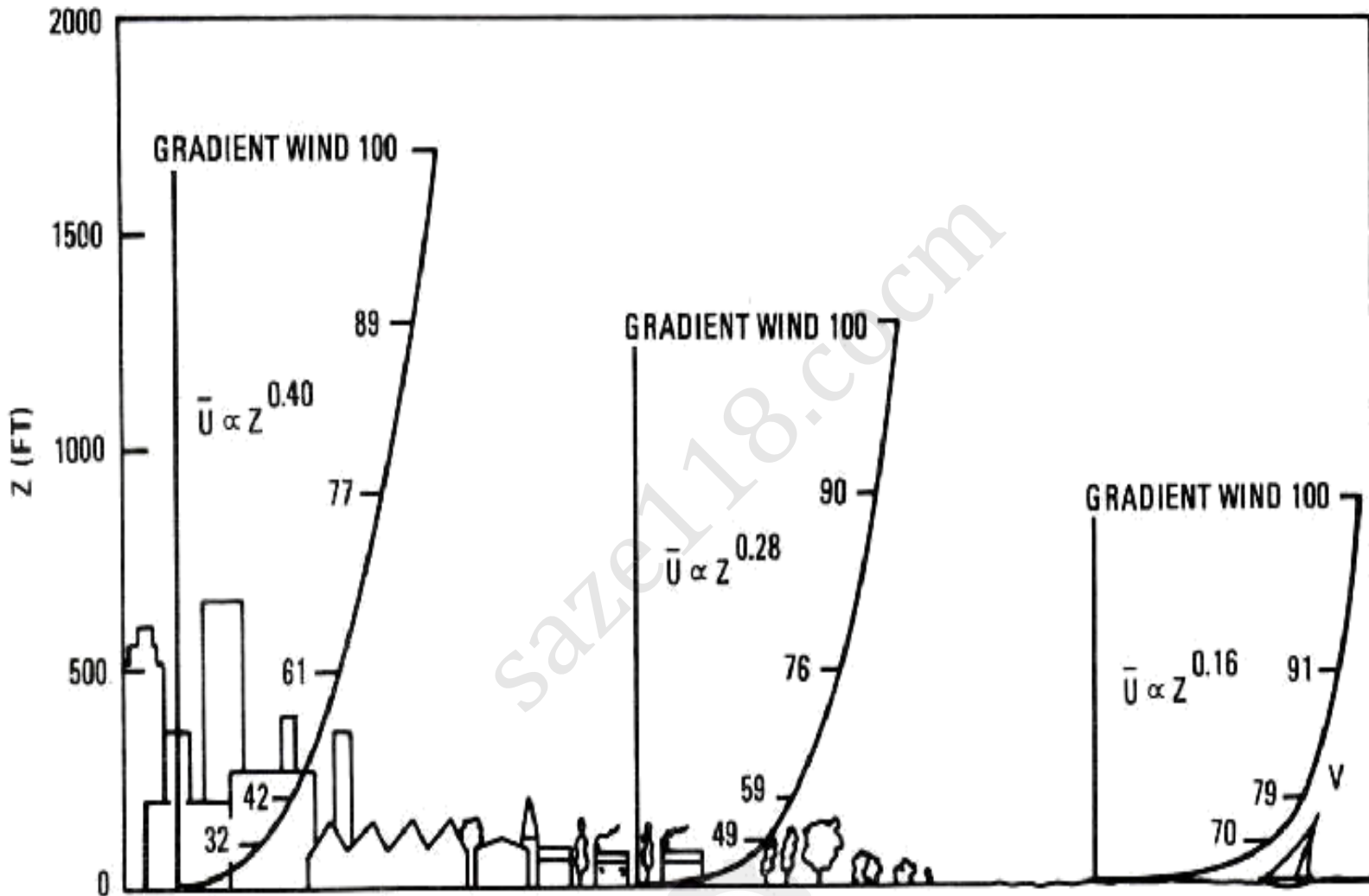
- ضریب مابری C_e : تغییرات سرعت باد در ارتفاع
تویوگرافی و تیراکم منطقه

$$C_e = \left(\frac{h}{10}\right)^{0.2} \geq 0.9 \quad \left. \begin{array}{l} \text{برای زمین باز:} \\ \text{---} \end{array} \right\}$$

$$C_e = 0.7 \left(\frac{h}{12}\right)^{0.3} \geq 0.7 \quad \left. \begin{array}{l} \text{برای زمین تیراکم:} \\ \text{---} \end{array} \right\}$$

h : ارتفاع مینا از سطح زمین است





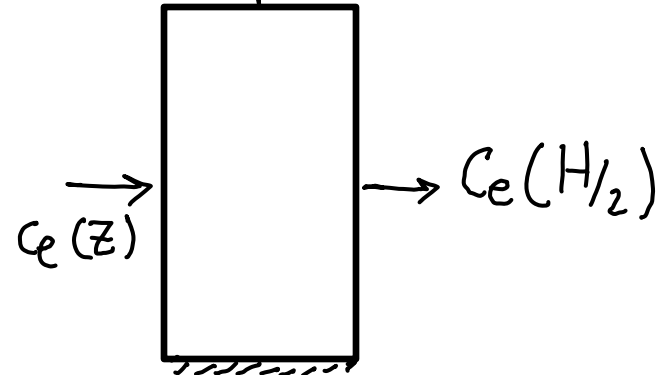
تعیین ارتفاع مبنا:

الف - ساختمان کرباه :

$$h = \text{Max} \begin{cases} 6m \\ \text{ارتفاع سده بام} \end{cases}$$

ب - ساختمان بلند:

$C_e(H)$

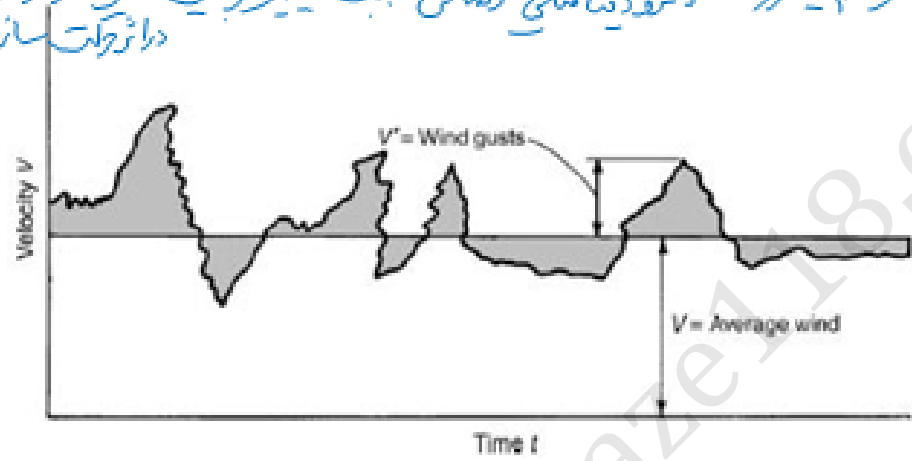


- $h =$
- ارتفاع واقعی : در برابر باد
 - دقت ارتفاع سازه : پشت به باد
 - ارتفاع ساختمان : بام و درگاه کناری

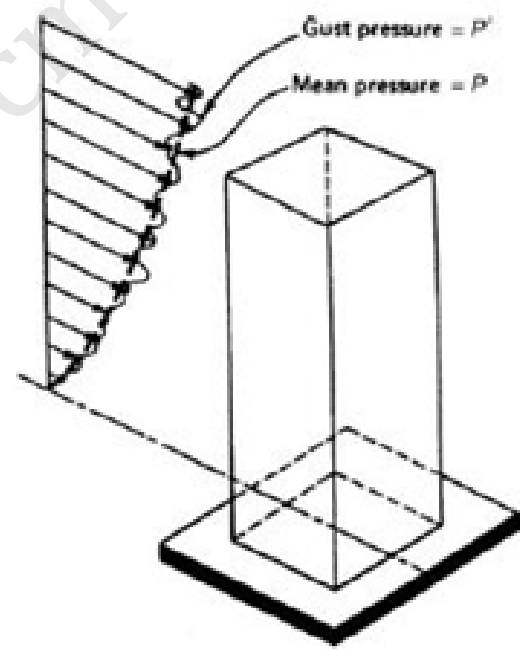
● در محاسبه فشار داخلی ارتفاع h را برابر C_e و ارتفاع سازه در نظر بگیریم
 اگر بازتعی بر طبق h ارتفاع بازتوزیع زمین است



- ۱- فرمهای نسبی تصادفی باد در مدت کوتاه ۳-۵ ثانیه
- ۲- در افق پشت سازه
- ۳- انرژی اضافی توسط حرکت خود سازه
- ۴- آسودنیایی اضافی به جهت تغییر جریان محو در اطراف سازه



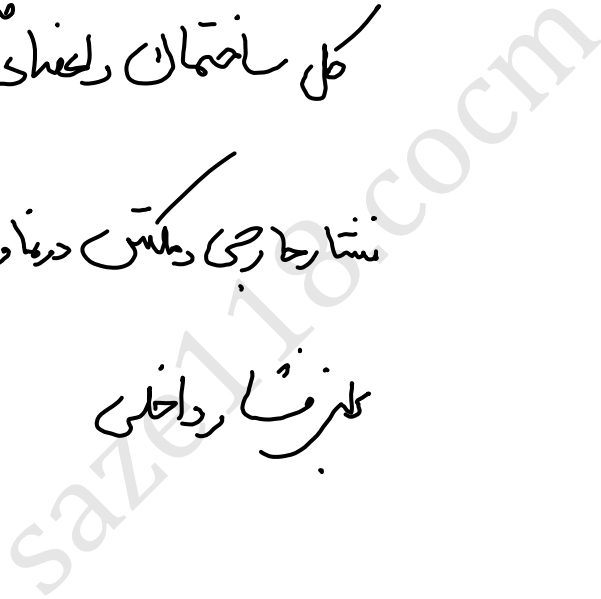
فریب اثر جشی باد : gust



$$C_g = \frac{\text{حداثر اثر بار بادی}}{\text{میانگین اثرات}}$$

در سازه بلند و عرضی اثر بسیار محوری است

C_g : $\begin{cases} 2 & \text{کل ساختمان رانهای صلی} \\ 2.5 & \text{نستار جراحی دکلن دریا و پرست} \\ 2 & \text{کلر فاش رداخلی} \end{cases}$



$$C_p = \frac{\text{فشار روی سطح ساختمان}}{\text{فشار مرئی باد در امینا}}$$

مردم فشار C_p

- C_p :
- ۱- شکل آمدن باد
 - ۲- زاویه سطح بار خند
 - ۳- تغییرات سرعت باد در ارتفاع

* مقادیر C_p در شکلهای صفحات ۸۵ الی ۹۴ ارائه شده اند .

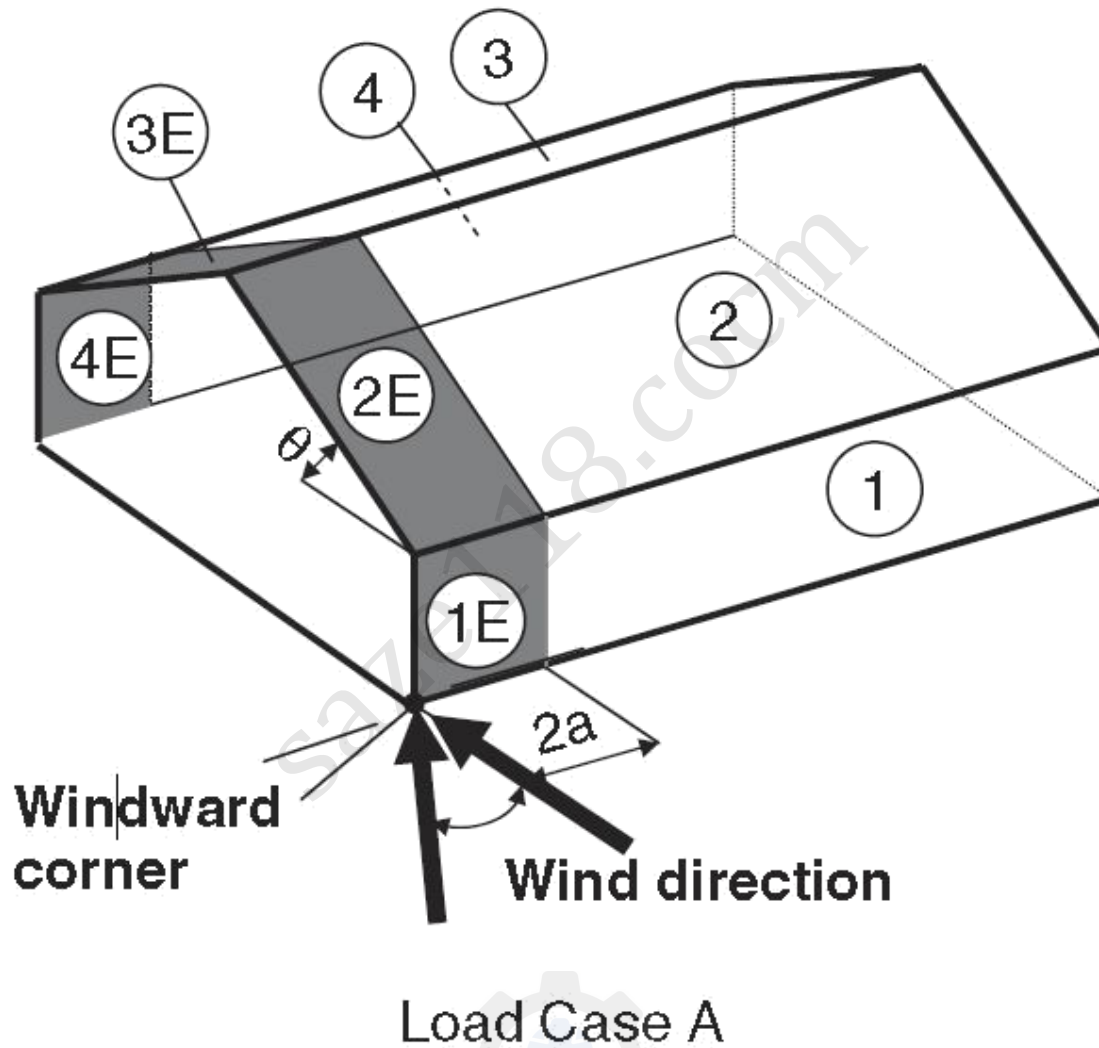
* برای ساختمانهای کوتاه و بلندتر به جداگانه محاسب می شود .

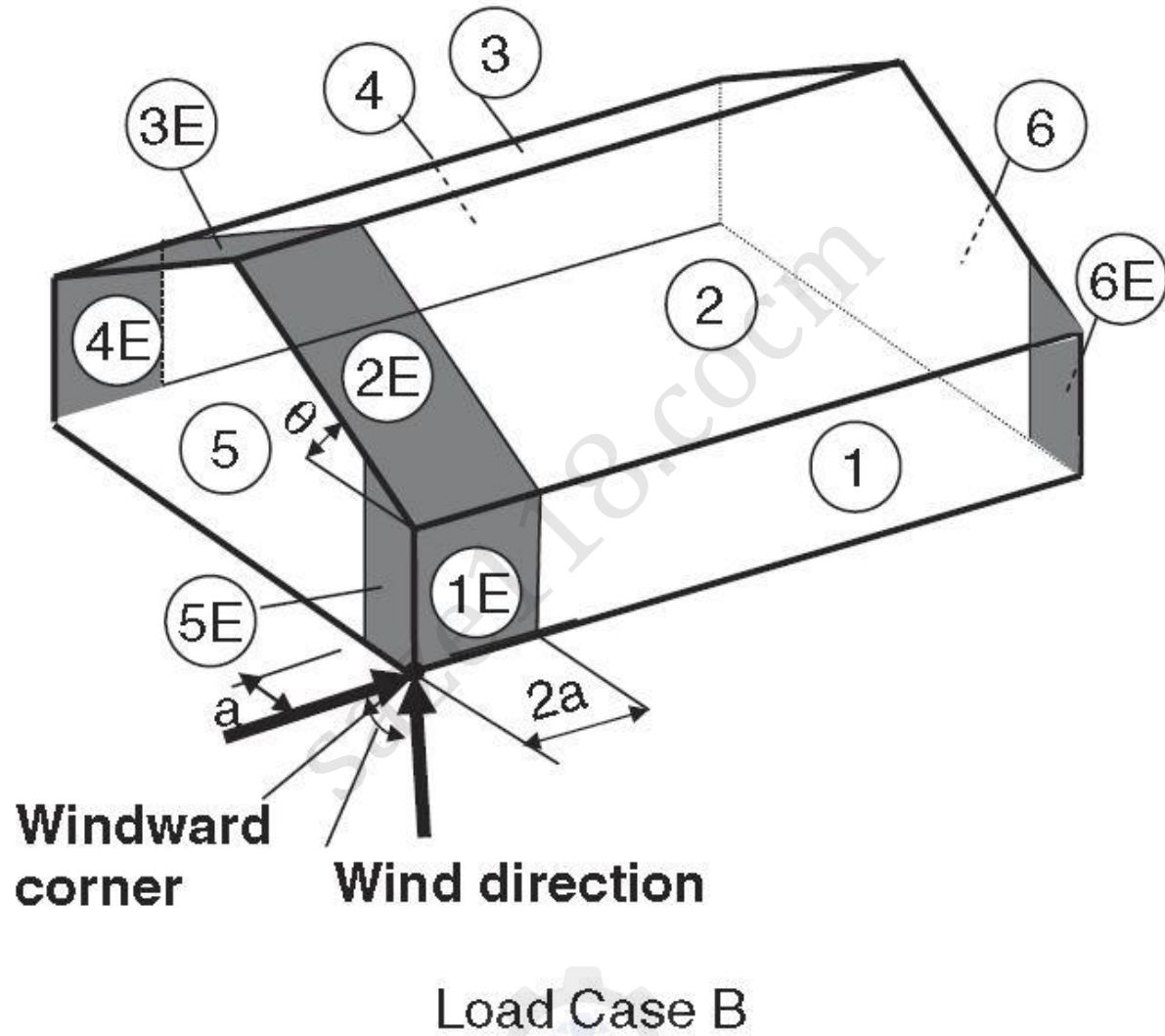


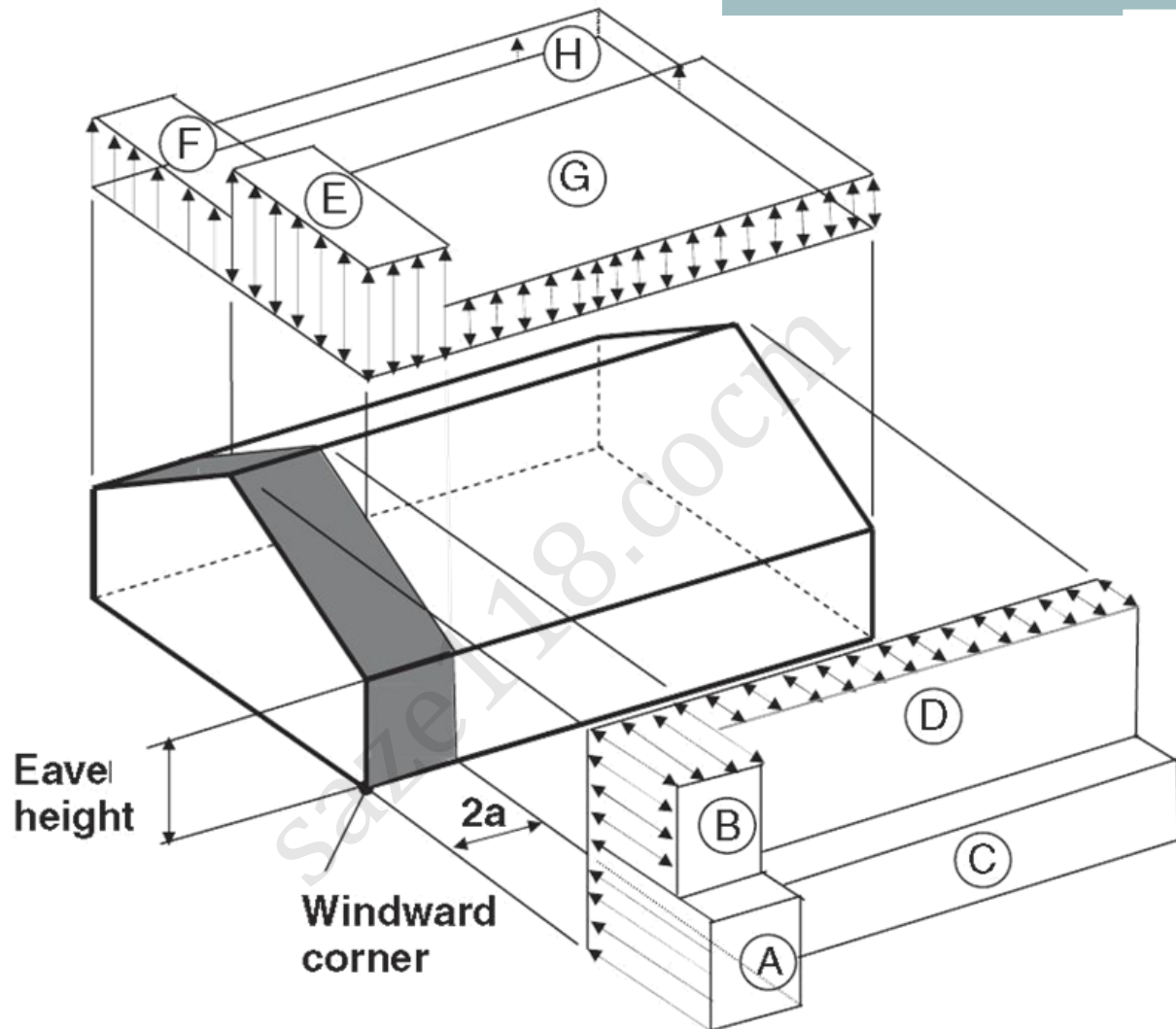
$\left. \begin{array}{l} \frac{\text{ارتفاع}}{\text{عرض}} < 0.5 \\ \text{و} \\ \text{ارتفاع مینا} < 20^m \end{array} \right\} \Rightarrow \text{ساختمان کوتاه} \Rightarrow \text{شکل ۱۸۵ و ۱۸۶}$
غیر از این، بسته به شکل ۱۹۴ در این ساختمان بلند استفاده نمیگردد.

• سایر اشکال برای اثر باد روی پوسته، نما، درها و سقف، اوصاف نامزدی در... بر طبق می رود.

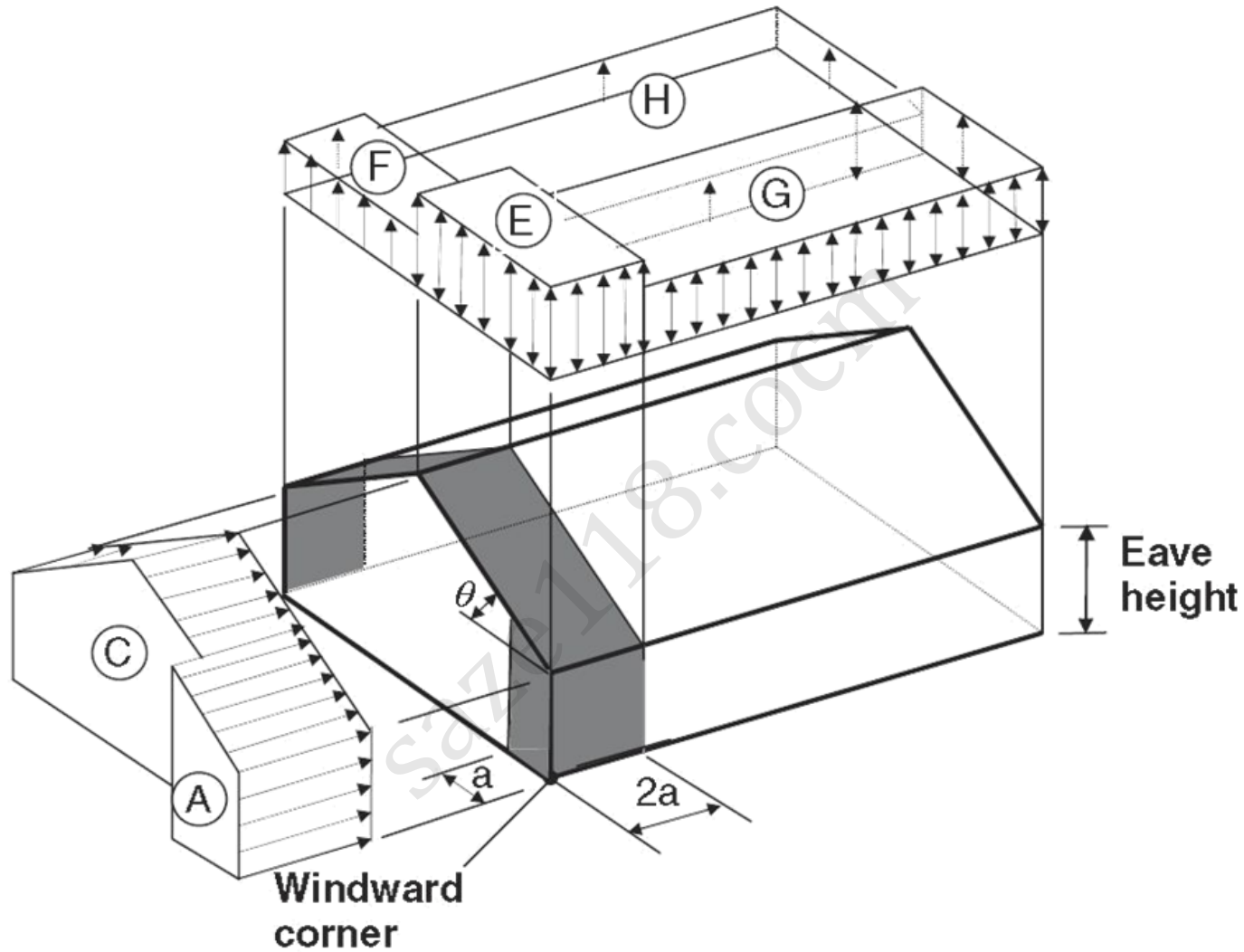




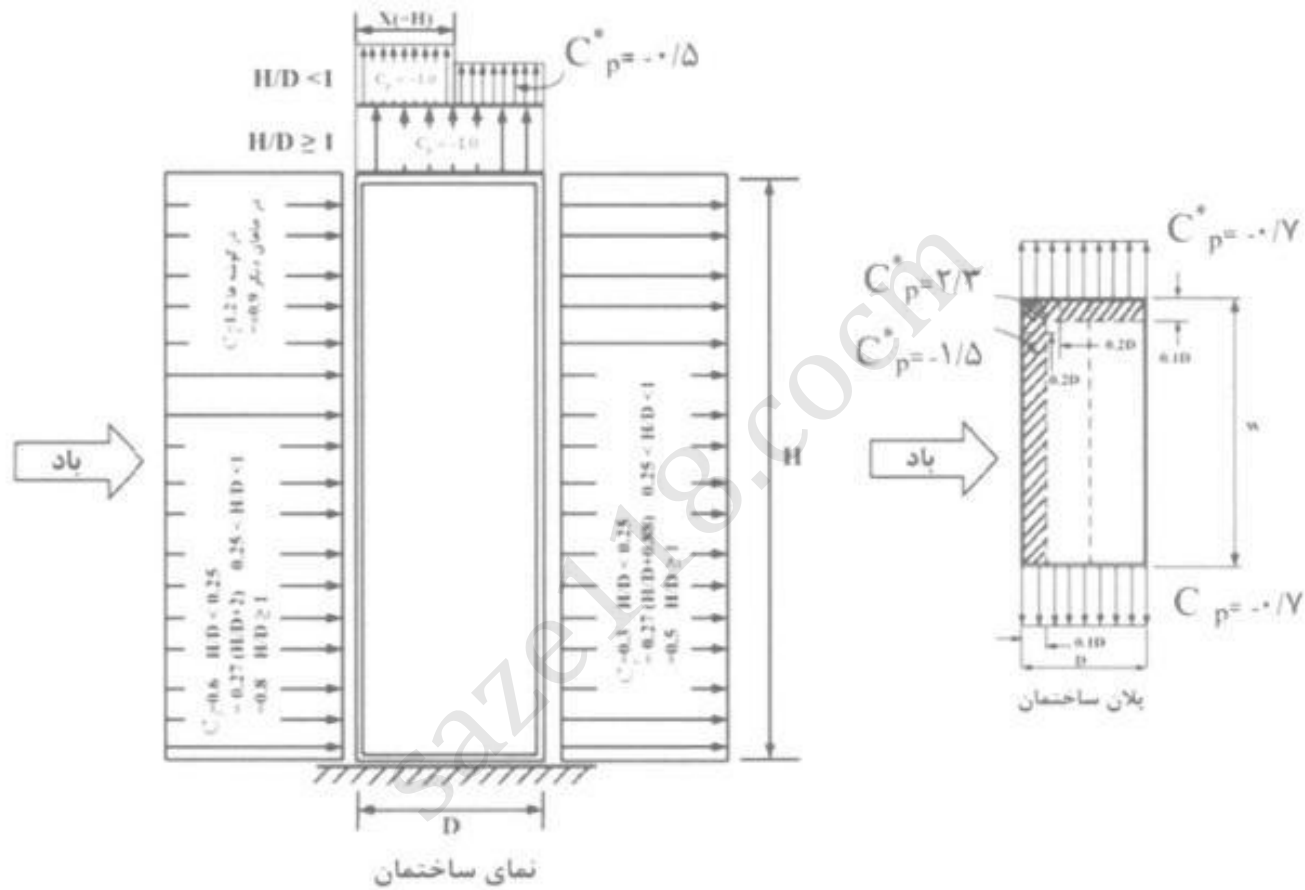




Case A



Case B



شکل ۶-۱۰-۷ ضرایب فشار خارجی C_p و C_p^* برای ساختمانهای با بام تخت

۶-۱۰-۷-۶ اثرات ریزش گردبادی

سازه‌های استوانه‌ای لاغر مانند دودکش‌ها، برج‌ها و در بعضی موارد ساختمان‌های بلند باید برای مقابله با اثر دینامیکی ریزش گردبادی طراحی شوند. در این بخش سازه‌ای لاغر محسوب می‌شود که نسبت ارتفاع به عرض آن بیش از ۵ باشد. زمانی که باد در عرض سازه‌های منشوری و استوانه‌ای می‌وزد، گردبادهایی بطور متناوب در دو طرف پشت سازه و در طول (مانند حرکت یک شناور در دریا) تشکیل می‌شود و باعث ایجاد نوسان در سازه می‌شود و متعاقباً افزایش نیروی نوسانی در جهت عمود بر باد می‌گردد. سرعت باد V_{HC} در بالای سازه هنگامی که فرکانس ریزش گردبادی برابر با فرکانس طبیعی سازه f_n شد برابر می‌شود با

$$V_{HC} = \frac{1}{S} f_n D \quad (۹-۱۰-۶)$$

V_{HC} = سرعت متوسط بحرانی باد در بالای ساختمان بر حسب متر بر ثانیه در اثر ریزش گردبادی

S = عدد استروهل که بستگی به شکل سازه دارد

D = عرض یا قطر بر حسب متر

f_n = فرکانس بر حسب هرتز

برای حالت استوانه‌ای یا نزدیک به آن عدد استروهل تقریباً ۰٫۱۶۷ برای سازه‌های با قطر کوچک مانند دودکش‌ها و ۰٫۲ برای سازه‌های با قطر بزرگ مانند برج‌های دیده‌بانی یا ساختمان می‌باشد. برای سازه‌های غیراستوانه‌ای عدد استروهل تقریباً برابر با ۰٫۱۳۴ در نظر گرفته می‌شود. آزمایش‌های تونل باد برای اعضای غیر استوانه‌ای ضروری است.



محاسبه بار باران :

نوره بارشست باران ۱۰۰ سال اتفاق شرمه دگت

$$1) \quad Q = 0.278 \times 10^{-6} \times A \times i \quad (m^3/s)$$

A : مساحت بام (هرینفتره)
 i : شدت بارش طرح ۱۰ ساله
 به تداوم یک ساعت
 که m^2 \rightarrow mm/hr

بر اساس مقدار Q در نوع زهکش از جدول ضمیمه تعیین می شود که در صورت نیاز

$$2) \quad R = 0.01 (d_s + d_h) \quad (KN/m^2)$$

که d_s عمق آب ایستاده (mm)
 که d_h عمق هیدروستاتیکی جریان (mm)

* اگر از لبه بام سرریز شود $d_h = 0$ فرض می شود.

* جامه اگر تغییر شکل دهد باید منظور شود. آب انباشته می بدهد می آید.



رابطه انترپول (جدول یابی) :

دبی

عمق

$$0.0145 = Q_1$$

$$d_1 = 50$$

$$Q_0 = 0.017$$

$$\dots \rightarrow d_0$$

$$0.0353 = Q_2$$

$$d_2 = 75$$

$$d_0 = \frac{Q_0 - Q_1}{Q_2 - Q_1} (d_2 - d_1) + d_1 = \frac{0.017 - 0.0145}{0.0353 - 0.0145} (75 - 50) + 50 = 52.64 \text{ mm}$$

$$Q = 0.278 \times 10^{-6} \times 200 \times 300 = 0.017 \text{ m}^3/\text{s}$$

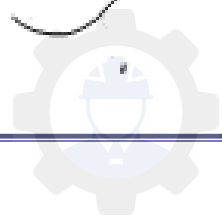
$$R = 0.01 (52.64 + 15) = 0.67 \text{ kN/m}^2 = 67 \text{ kg/m}^2$$

باریغ - یغ زدگی حوی:

- * برای اجرای حساس باریغ مانند سازه شیب سبب، لوله، کابل، سازه، پله، نردبان، تابلو، ...
- * دوده، برگشت باریغ ۵۰ سال فرض می شود.
- * این بار شامل خطر انتقال آتش، مخاربات، آبرسانی رسوب می شود.

$$w_i = \gamma_i \cdot 0.7 \Rightarrow \gamma_{\text{آب}} = 0.9 \gamma_{\text{یغ}}$$

مهم: باریغ از بارها مرده گسرد می شود.
مثل وزن



حالت دایره: ورق، گنبد، گره
 اجرای مشدنی

① (ورق، گنبد، گره) حجم ریغ $V_i = \pi \cdot t_d \cdot A_s$
 - برای ورق تمام حجم ریغ را ۰.۲۵٪ کاهش می دهیم.
 - " " افقی " " ۰.۴۰٪

که ضخامت طراحی ریغ
 که مساحت ورق مشدنی یا
 مقطع گنبد و گره
 (mm)

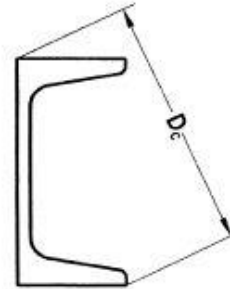
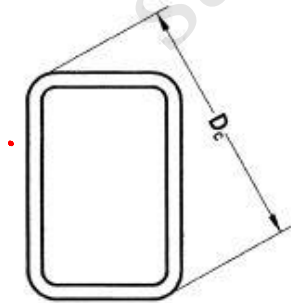
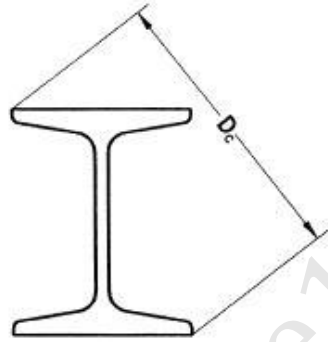
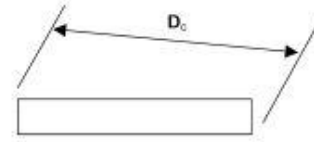
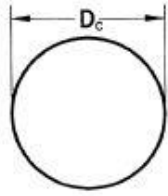


② برای تقاطع صافه ای و اجرای مشدنی سطح مقطع ریغ احاطه کنده با مالید در نظرگت.

$$A_i = \pi t_d (D_c + t_d)$$

که قطر استوانه محیط ریغ

$$V_i = A_i \cdot L_i$$



مقدار ضخامت طراحی یخ، از رابطه ۳-۹-۶ بدست می آید:

$$t_d = \gamma t I_i F_z \quad (3-9-6)$$

که در آن:

- t: ضخامت اسمی یخ ناشی از یخ زدگی باران در ارتفاع ده متر، طبق بخش ۵-۹-۶
- I_i : ضریب اهمیت طبق جدول ۶-۶-۲
- F_z : ضریب ارتفاع طبق بخش ۴-۹-۶

۴-۹-۶ ضریب ارتفاع

ضریب ارتفاع برای ارتفاع Z، بر حسب متر، از سطح زمین از رابطه ۴-۹-۶ بدست می آید:

$$F_z = \left(\frac{z}{10} \right)^{0.4} \leq 1.4 \quad (4-9-6)$$



۱-۱۲-۶-۱ حدود کاربرد

برای سازه‌ها و ساختمان‌های با گروه خطر پذیری یک طبق جدول ۱-۶-۱، و سایر سازه‌ها در صورت درخواست کارفرما، در نظر گرفتن بارهای ناشی از انفجار ضروری است.

۱-۱۲-۶-۲ بار پر پوسته ساختمان

پوسته ساختمان‌هایی که برای آن‌ها بارهایی ناشی از انفجار باید در نظر گرفته شود باید برای فشار وارد از خارج به داخل و با از داخل به خارج برابر ۱ کیلو نیوتن بر متر مربع طرح شوند. برای در نظر گرفتن اثر این بار، از ترکیب بار ظرفیت بند ۴-۴-۲-۴ با جایگزینی فشار ناشی از انفجار برای بار استفاده شود. ظرفیت اعضای سازه و مقاومت مصالح را می‌توان بر اساس سبقت ۲۱ افزایش داد. ضریب اهمیت به کار رفته برای بارهای ناشی از انفجار مشابه ضریب اهمیت بار زلزله (جدول ۱-۶-۲) خواهد بود.

۱-۱۲-۶-۳ ظرفیت باقی مانده

در مورد سازه‌هایی که برای آن‌ها بارهای ناشی از انفجار در نظر گرفته می‌شود، لازم است ظرفیت باقی‌مانده پذیری سازه و اعضای آن پس از حذف عضوی از آن، طبق بند ۴-۴-۲-۴، بررسی شود. در این بررسی لازم است پایداری کلی سازه و اعضای آن با لحاظ اثرات مرتبه دوم طبق بند ۴-۴-۲-۴، ارزیابی شود. مقاومت مصالح را می‌توان طبق سبقت ۲۱ افزایش داد.

با آرزوی موفقیت برای شما همکاران گرامی.

