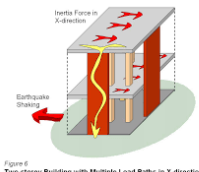
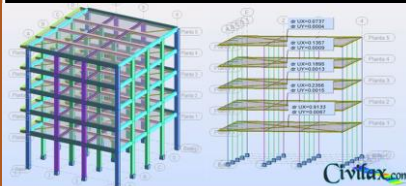
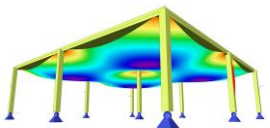
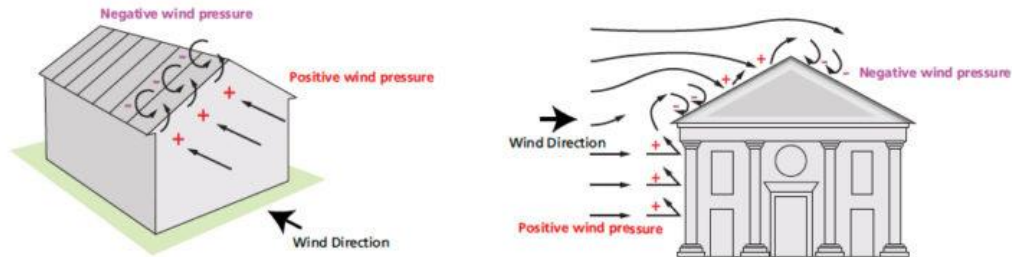
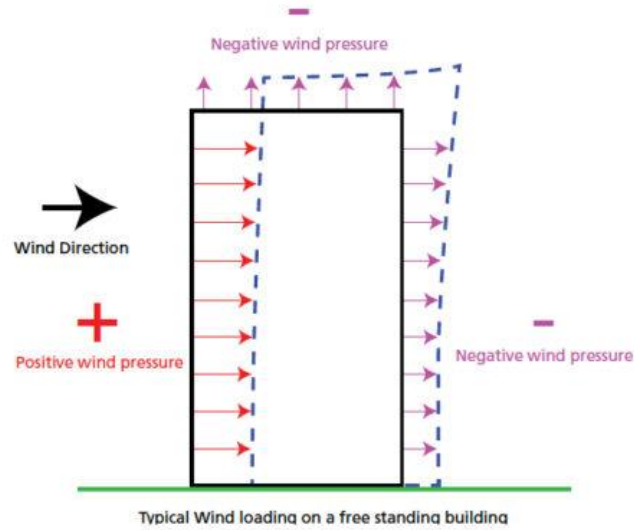


بارگذاری

فصل سوم:  
بار باد

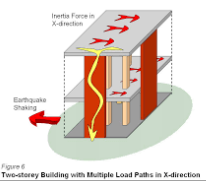
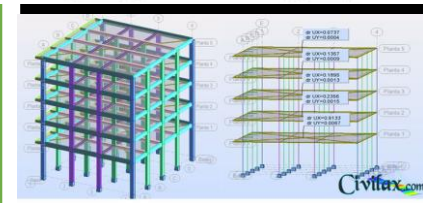
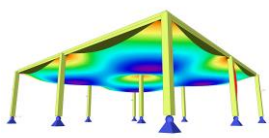
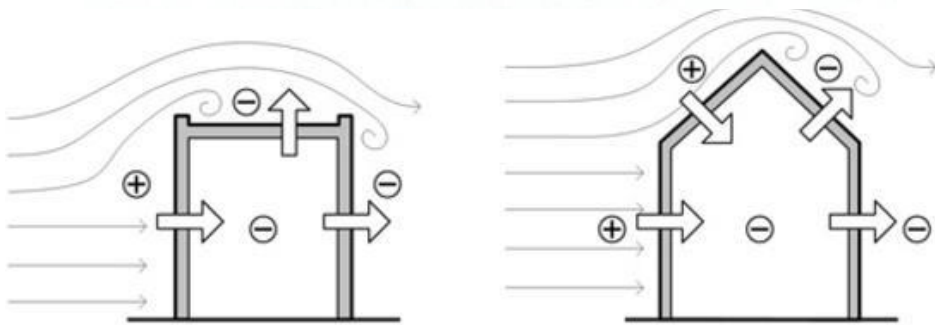
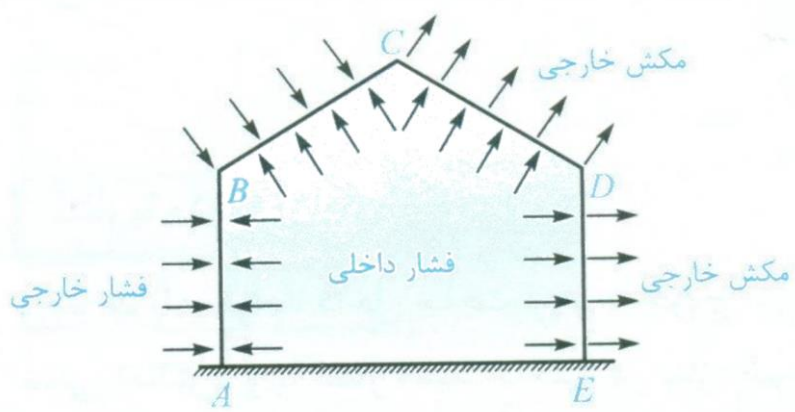
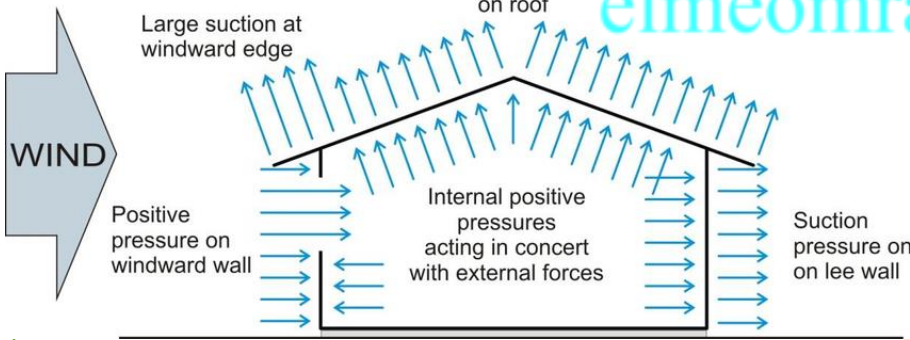
مدرس:  
دکتر سعید تمدن



بارگذاری

فصل دوم:  
بار برف

مدرس:  
دکتر سعید تمدن

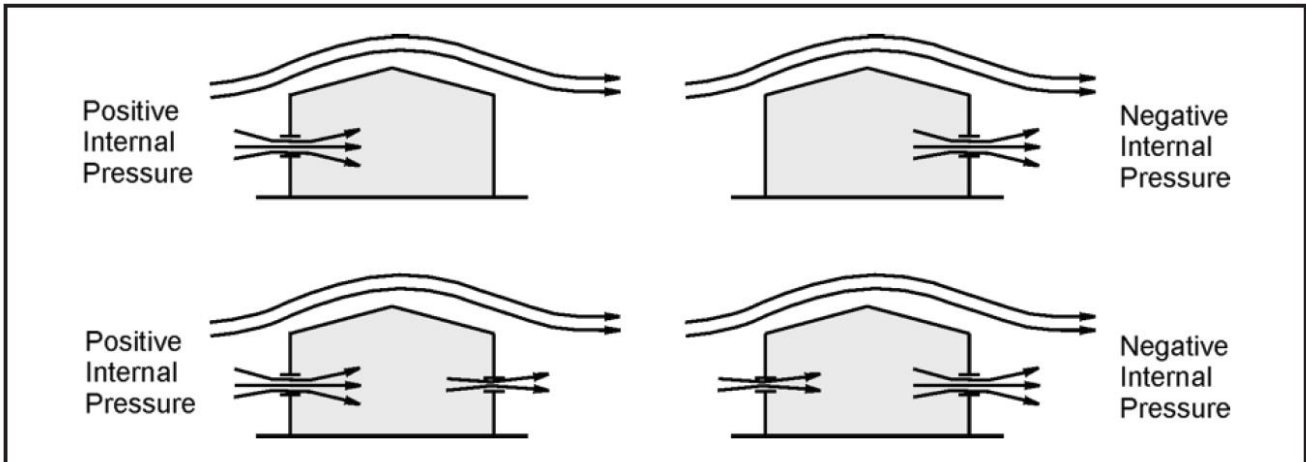
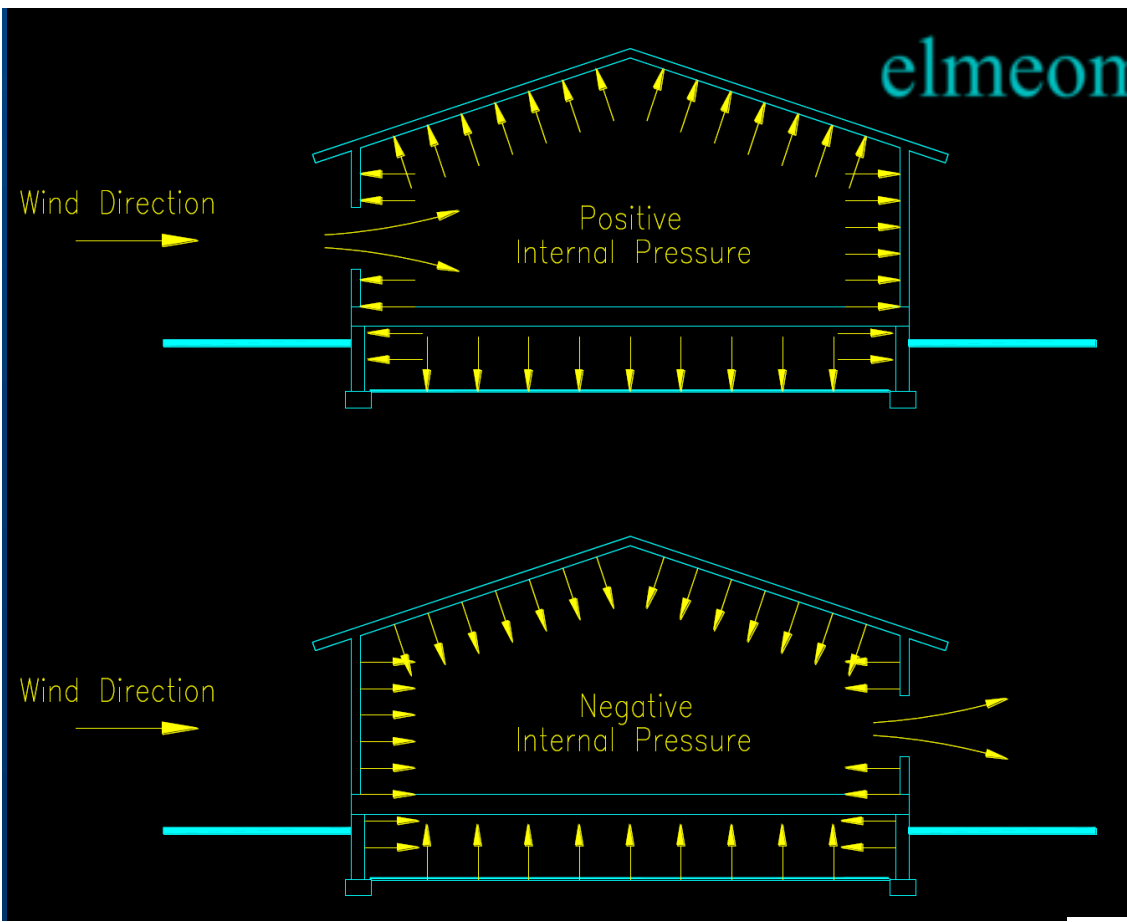


۱-۱-۱۰-۶ سیستم اصلی باربر ساختمان‌ها و سازه‌ها و کلیه اجزاء و پوشش‌های آن‌ها باید برای اثر ناشی از باد، براساس ضوابط این فصل طراحی و ساخته شوند. این اثر باید با توجه به حداکثر سرعت باد در منطقه، ارتفاع و شکل هندسی ساختمان‌ها و زبری محیط اطراف و میزان حفاظتی که موانع مجاور برای آن‌ها در مقابل باد ایجاد می‌کنند، محاسبه شوند.

۲-۱-۱۰-۶ برای تعیین اثر ناشی از باد باید فرض شود که باد به صورت افقی و در هر یک از امتدادها، به ساختمان اثر می‌نماید. در طراحی کافی است اثر باد در دو امتداد عمود بر هم، ترجیحاً در امتداد محورهای اصلی ساختمان و به‌طور غیرهم‌زمان بررسی شوند. این بار باید در هر امتداد در هر یک از دو جهت مخالف به ساختمان اعمال شود.

در موارد خاصی که در این فصل ذکر شده است، اثر باد باید در امتداد مشخص شده در بند ۱۰-۶-۱۳ (بارگذاری بخشی) نیز بررسی گردد. اثرات ناشی از احتمال عدم هم‌راستایی ساختمان با جهت حداکثر باد غالب در محل، به عنوان ضریب هم‌راستایی باد در بند ۱۰-۶-۱۲ تعریف شده است.

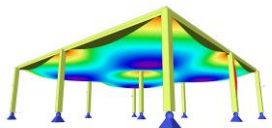
۳-۱-۱۰-۶ در طراحی اعضای سازه، اثر ناشی از بار باد با بار زلزله جمع نمی‌شود. کلیه اعضای سازه باید برای اثر هر یک از این دو بارگذاری، هماهنگ با ضوابط مربوطه طراحی شوند.



بارگذاری

فصل دوم:  
بار برف

مدرس:  
دکتر سعید تمدن



۴-۱-۱۰-۶ سه روش استاتیکی، تأثیرات دینامیکی باد و تجربی برای تعیین بارهای باد قابل استفاده است. ضوابط محاسبه بار باد وارد بر ساختمان‌ها و سازه‌های غیرساختمانی به روش استاتیکی در بندهای ۴-۱۰-۶ الی ۱۵-۱۰-۶ این فصل تشریح شده است.

در ساختمان‌های بلند که ارتفاع آنها بیشتر از ۶۰ متر یا ۴ برابر عرض مؤثر آنها بوده و در سازه ساختمان‌های نرم که زمان تناوب ارتعاشات طبیعی آن بزرگتر از ۱/۵ ثانیه باشد، و در سازه‌های غیرساختمانی نرم نظیر دودکش‌ها، مخازن و دکل‌ها که زمان تناوب ارتعاشات طبیعی آن‌ها بزرگتر از ۱/۰ ثانیه است، محاسبه بار باد به روش استاتیکی کافی نیست. برای محاسبه بار باد در این ساختمان‌ها و سازه‌ها باید یکی از دو روش زیر را به کار گرفت:

الف) روش تأثیرات دینامیکی بار باد، نظیر آنچه در پیوست پ - ۶-۴ ارائه شده است.

ب) روش تجربی و استفاده از تونل باد، مطابق روش‌های معتبر بین‌المللی.

در مورد سازه‌هایی با زمان تناوب بیش از ۴ ثانیه و ارتفاع بیش از ۶ برابر عرض مؤثر ساختمان، استفاده از روش تجربی مثل تونل باد الزامی است.

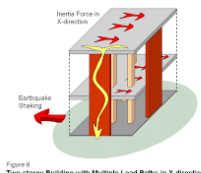
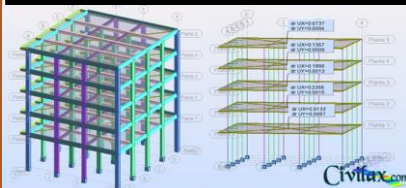
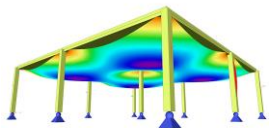


Figure 8  
Two-story Building with Multiple Load Paths in X-direction

## بارگذاری

## فصل دوم: بار برف

مدرس:  
دکتر سعید تمدن



۶-۱۰-۲ سرعت مبنای باد،  $V$ ، سرعت متوسط ساعتی باد در ارتفاع ۱۰ متر از سطح زمین در منطقه‌ای مسطح و بدون مانع است که بر اساس آمار موجود در منطقه، احتمال فراگذشت از آن در سال کمتر از ۲٪ (دوره بازگشت ۵۰ ساله) باشد.

سرعت مبنای باد برای مناطق مختلف کشور در جدول شماره ۶-۱۰-۱ بر حسب کیلومتر بر ساعت ارائه شده است. برای مناطقی که نام آن‌ها در جدول نیامده است، سرعت مبنای باد باید برابر با مقدار آن برای نزدیک‌ترین ایستگاهی که نام آن در جدول آمده است، اختیار گردد.

برای ساختمان‌هایی که بنا به اهمیت یا شکل خاص آن‌ها و شرایط توپوگرافی منطقه، نیاز به تأمین اطمینان بیشتر برای طراحی در برابر بار باد باشد، سرعت مبنای باد باید براساس مطالعات آماری و برای دوره بازگشت مساوی یا بیش از پنجاه سال تعیین گردد. این سرعت، به هر حال، نباید کمتر از ۸۰ کیلومتر در ساعت اختیار شود.

بزرگترین زمان تناوب اصلی ساختمان یا سازه را در امتداد مورد نظر می‌توان از هریک از روش‌های تحلیلی یا برای ساختمان‌های با ارتفاع کمتر از ۱۲۰ متر از روابط تجربی زیر محاسبه کرد.

$$T_a = 0.12 \bar{H}^{0.18} \quad \text{(الف-۱-۱۰-۶) قاب خمشی فولادی}$$

$$T_a = 0.07 \bar{H}^{0.19} \quad \text{(ب-۱-۱۰-۶) قاب خمشی بتنی}$$

$$T_a = 0.044 \bar{H} \quad \text{(ج-۱-۱۰-۶) ساختمان‌های با سایر سیستم‌های باربر جانبی}$$

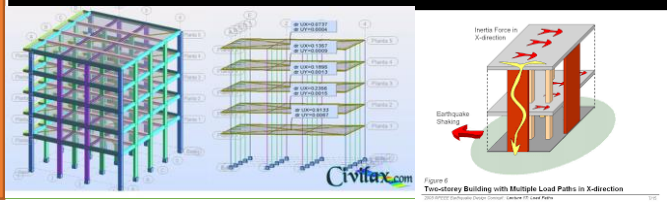
در روابط فوق  $\bar{H}$  تراز متوسط سقف بر حسب متر است.

در طراحی سازه‌ها به روش‌های تأثیرات دینامیکی یا تجربی، کل بار باد محاسبه شده در هیچ حالت نباید کمتر از ۸۰٪ بار باد براساس روش استاتیکی در نظر گرفته شود.

عرض مؤثر ساختمان از رابطه ۶-۱۰-۱-د بدست می‌آید که در آن  $h_i$  ارتفاع طبقه  $i$  از سطح زمین و  $W_i$  حداقل عرض ساختمان در جهت عمود بر باد در طبقه  $i$  است.

$$w = \frac{\sum h_i w_i}{\sum h_i} \quad \text{(د-۱-۱۰-۶)}$$

در شکل ۶-۴-۱۶ نمودار مرحله‌ای محاسبه بار باد نشان داده شده است.

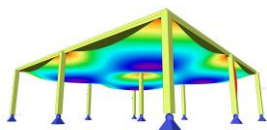




## بارگذاری

## فصل دوم: بار برف

## مدرس: دکتر سعید تمدن



ردیف	نام ایستگاه	سرعت مبنای باد (V) km/h	فشار مبنای (q) kN/m <sup>2</sup>
۹۷	جهرم	۸۰	۰/۳۰
۹۸	جوانرود	۹۰	۰/۳۸
۹۹	چیرفت	۱۱۰	۰/۵۷
۱۰۰	چیرنده	۱۱۰	۰/۵۷
۱۰۱	چابهار	۹۰	۰/۳۸
۱۰۲	چالدران	۹۰	۰/۳۸
۱۰۳	چوپانان	۸۰	۰/۳۰
۱۰۴	چینگر	۱۰۰	۰/۴۷
۱۰۵	حاجی آباد (خراسان جنوبی)	۸۰	۰/۳۰
۱۰۶	حاجی آباد (هرمزگان)	۱۱۰	۰/۵۷
۱۰۷	حسینیه	۱۰۰	۰/۴۷
۱۰۸	خاش	۹۰	۰/۳۸
۱۰۹	خداپنده	۱۱۰	۰/۵۷
۱۱۰	خرم آباد	۹۰	۰/۳۸
۱۱۱	خرم درّه	۹۰	۰/۳۸
۱۱۲	خلخال	۹۰	۰/۳۸
۱۱۳	خمین	۸۰	۰/۳۰
۱۱۴	خنداب	۱۰۰	۰/۴۷
۱۱۵	خواف	۹۰	۰/۳۸
۱۱۶	خونسار	۱۱۰	۰/۵۷
۱۱۷	خور بیرجند	۱۳۰	۰/۸۰
۱۱۸	خور و بیابانک	۹۰	۰/۳۸
۱۱۹	خوی	۱۱۰	۰/۵۷
۱۲۰	خیرآباد (جنوب شرقی بناب)	۱۰۰	۰/۴۷
۱۲۱	داراب	۱۱۰	۰/۵۷
۱۲۲	داران	۹۰	۰/۳۸
۱۲۳	دامغان	۱۱۰	۰/۵۷
۱۲۴	درّه شهر	۱۰۰	۰/۴۷
۱۲۵	درگز	۸۰	۰/۳۰
۱۲۶	درود	۱۱۰	۰/۵۷
۱۲۷	درودزن	۹۰	۰/۳۸
۱۲۸	دزفول	۱۲۰	۰/۶۸

ردیف	نام ایستگاه	سرعت مبنای باد (V) km/h	فشار مبنای (q) kN/m <sup>2</sup>
۶۵	بوشهر(ساحلی)	۱۲۰	۰/۶۸
۶۶	بوکان	۹۰	۰/۳۸
۶۷	بوئین زهرا	۹۰	۰/۳۸
۶۸	بیراجند	۹۰	۰/۳۸
۶۹	بیجار	۱۱۰	۰/۵۷
۷۰	بیرجند	۹۰	۰/۳۸
۷۱	بيله سوار	۹۰	۰/۳۸
۷۲	پارس آباد	۱۰۰	۰/۴۷
۷۳	پارسیان	۹۰	۰/۳۸
۷۴	پل دختر	۹۰	۰/۳۸
۷۵	پل سفید	۹۰	۰/۳۸
۷۶	پیرانشهر	۱۱۰	۰/۵۷
۷۷	تازه آباد (کرمانشاه)	۱۲۰	۰/۶۸
۷۸	تاکستان	۱۱۰	۰/۵۷
۷۹	تالش	۱۳۰	۰/۸۰
۸۰	تبریز	۱۱۰	۰/۵۷
۸۱	تخت جمشید	۸۰	۰/۳۰
۸۲	تربت جام	۹۰	۰/۳۸
۸۳	تربت حیدریه	۹۰	۰/۳۸
۸۴	تفرش	۸۰	۰/۳۰
۸۵	تکاب	۹۰	۰/۳۸
۸۶	تهران	۱۰۰	۰/۴۷
۸۷	تویسرکان	۹۰	۰/۳۸
۸۸	چاجرم	۱۱۰	۰/۵۷
۸۹	چاسک	۱۰۰	۰/۴۷
۹۰	جزیره ابوموسی	۸۰	۰/۳۰
۹۱	جزیره سیری	۱۰۰	۰/۴۷
۹۲	جزیره قشم	۱۰۰	۰/۴۷
۹۳	جزیره کیش	۱۰۰	۰/۴۷
۹۴	جزیره لاوان	۹۰	۰/۳۸
۹۵	جلفا	۱۱۰	۰/۵۷
۹۶	جم	۸۰	۰/۳۰

جدول ۶-۱۰-۱- سرعت مبنای باد

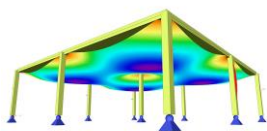
ردیف	نام ایستگاه	سرعت مبنای باد (V) km/h	فشار مبنای (q) kN/m <sup>2</sup>
۳۳	ایذه	۸۰	۰/۳۰
۳۴	ایرانشهر	۱۲۰	۰/۶۸
۳۵	ایزدخواست	۹۰	۰/۳۸
۳۶	ایلام	۱۰۰	۰/۴۷
۳۷	ایمان آباد (جنوب خرم آباد)	۱۱۰	۰/۵۷
۳۸	ایوان	۱۱۰	۰/۵۷
۳۹	بابلسر	۱۰۰	۰/۴۷
۴۰	بافت	۱۱۰	۰/۵۷
۴۱	بافق	۱۲۰	۰/۶۸
۴۲	بانه	۱۱۰	۰/۵۷
۴۳	بجنورد	۱۴۰	۰/۹۳
۴۴	برازجان	۸۰	۰/۳۰
۴۵	بروجرد	۱۱۰	۰/۵۷
۴۶	بروجن	۹۰	۰/۳۸
۴۷	بستان	۱۱۰	۰/۵۷
۴۸	بستان آباد	۱۰۰	۰/۴۷
۴۹	بشرویه	۸۰	۰/۳۰
۵۰	بلده	۸۰	۰/۳۰
۵۱	بیم	۱۱۰	۰/۵۷
۵۲	بناب	۸۰	۰/۳۰
۵۳	بندر امیرآباد	۱۰۰	۰/۴۷
۵۴	بندر انزلی	۱۲۰	۰/۶۸
۵۵	بندر ترکمن	۹۰	۰/۳۸
۵۶	بندر دیر	۹۰	۰/۳۸
۵۷	بندر دیلم	۸۰	۰/۳۰
۵۸	بندر لنگه	۹۰	۰/۳۸
۵۹	بندر ماه شهر	۱۰۰	۰/۴۷
۶۰	بندر عباس	۱۰۰	۰/۴۷
۶۱	بهباد	۱۲۰	۰/۶۸
۶۲	بهبهان	۹۰	۰/۳۸
۶۳	بوانات	۱۱۰	۰/۵۷
۶۴	بوشهر(فرودگاه)	۱۰۰	۰/۴۷

ردیف	نام ایستگاه	سرعت مبنای باد (V) km/h	فشار مبنای (q) kN/m <sup>2</sup>
۱	آب بر	۹۰	۰/۳۸
۲	آبادان	۹۰	۰/۳۸
۳	آباده	۱۲۰	۰/۶۸
۴	آبدانان	۱۱۰	۰/۵۷
۵	آبلی	۱۲۰	۰/۶۸
۶	آستارا	۱۳۰	۰/۸۰
۷	آشتیان	۸۰	۰/۳۰
۸	آغاچاری	۱۰۰	۰/۴۷
۹	آلاشت	۱۰۰	۰/۴۷
۱۰	آمل	۱۱۰	۰/۵۷
۱۱	آوج	۱۰۰	۰/۴۷
۱۲	ابرقوه	۱۰۰	۰/۴۷
۱۳	اراک	۱۰۰	۰/۴۷
۱۴	اربدیل	۱۴۰	۰/۹۳
۱۵	اردستان	۱۱۰	۰/۵۷
۱۶	اردل	۱۲۰	۰/۶۸
۱۷	ارسنجان	۸۰	۰/۳۰
۱۸	ارومیه	۱۰۰	۰/۴۷
۱۹	ازنا	۱۰۰	۰/۴۷
۲۰	استهبان	۹۰	۰/۳۸
۲۱	اسفراین	۹۰	۰/۳۸
۲۲	اسلام آباد غرب	۹۰	۰/۳۸
۲۳	اشنویه	۱۰۰	۰/۴۷
۲۴	اصفهان	۱۱۰	۰/۵۷
۲۵	اقلید	۱۳۰	۰/۸۰
۲۶	الشت	۱۰۰	۰/۴۷
۲۷	الیگودرز	۱۱۰	۰/۵۷
۲۸	امیدیه (شهر)	۱۲۰	۰/۶۸
۲۹	امیدیه(فرودگاه)	۱۳۰	۰/۸۰
۳۰	انار	۱۰۰	۰/۴۷
۳۱	اهر	۱۲۰	۰/۶۸
۳۲	اهواز	۱۱۰	۰/۵۷

## بارگذاری

## فصل دوم: بار برف

مدرس:  
دکتر سعید تمدن



ردیف	نام ایستگاه	سرعت مبنای باد (V) km/h	فشار مبنای (q) kN/m <sup>2</sup>
۲۲۵	کرمانشاه	۹۰	۰/۳۸
۲۲۶	کلالة (گلستان)	۱۰۰	۰/۴۷
۲۲۷	کلبیر	۱۲۰	۰/۶۸
۲۲۸	کمیجان	۸۰	۰/۳۰
۲۲۹	کنارک (فرودگاه)	۱۰۰	۰/۴۷
۲۳۰	کنگاور	۹۰	۰/۳۸
۲۳۱	کهریز (آذربایجان غربی)	۱۱۰	۰/۵۷
۲۳۲	کهنک	۱۰۰	۰/۴۷
۲۳۳	کهنوج	۱۳۰	۰/۸۰
۲۳۴	کوه دشت	۱۳۰	۰/۸۰
۲۳۵	کوهرتگ	۱۱۰	۰/۵۷
۲۳۶	کوهین	۱۱۰	۰/۵۷
۲۳۷	کیاسر	۱۱۰	۰/۵۷
۲۳۸	کیاشهر	۱۰۰	۰/۴۷
۲۳۹	گلرپز (یزد)	۹۰	۰/۳۸
۲۴۰	گچساران	۱۱۰	۰/۵۷
۲۴۱	گرگان	۱۰۰	۰/۴۷
۲۴۲	گرمسار	۱۱۰	۰/۵۷
۲۴۳	گرمی	۱۰۰	۰/۴۷
۲۴۴	گل مکان	۱۱۰	۰/۵۷
۲۴۵	گلبایگان	۱۰۰	۰/۴۷
۲۴۶	گلوگاه	۱۱۰	۰/۵۷
۲۴۷	گناباد	۹۰	۰/۳۸
۲۴۸	گنبد کاووس	۱۰۰	۰/۴۷
۲۴۹	گیلان غرب	۱۲۰	۰/۶۸
۲۵۰	لار	۱۰۰	۰/۴۷
۲۵۱	لاله زار (کرمان)	۱۰۰	۰/۴۷
۲۵۲	لامرد	۹۰	۰/۳۸
۲۵۳	لاهیجان	۱۰۰	۰/۴۷
۲۵۴	لردگان	۱۰۰	۰/۴۷
۲۵۵	لومار	۱۰۰	۰/۴۷
۲۵۶	ماسوله	۱۱۰	۰/۵۷

ردیف	نام ایستگاه	سرعت مبنای باد (V) km/h	فشار مبنای (q) kN/m <sup>2</sup>
۱۹۳	صفی آباد (دزفول)	۱۲۰	۰/۶۸
۱۹۴	طالقان	۱۲۰	۰/۶۸
۱۹۵	طیس	۱۰۰	۰/۴۷
۱۹۶	عقدا	۱۱۰	۰/۵۷
۱۹۷	غرق آباد- (استان مرکزی)	۱۰۰	۰/۴۷
۱۹۸	فرشبند	۸۰	۰/۳۰
۱۹۹	فردوس	۸۰	۰/۳۰
۲۰۰	فرودگاه امام خمینی	۱۳۰	۰/۸۰
۲۰۱	فریدون شهر	۹۰	۰/۳۸
۲۰۲	فریمان	۱۱۰	۰/۵۷
۲۰۳	فسا	۱۰۰	۰/۴۷
۲۰۴	فیروزآباد(فارس)	۸۰	۰/۳۰
۲۰۵	فیروزآباد(اردبیل)	۱۰۰	۰/۴۷
۲۰۶	فیروزکوه	۱۱۰	۰/۵۷
۲۰۷	قائم شهر	۹۰	۰/۳۸
۲۰۸	قائن	۹۰	۰/۳۸
۲۰۹	قراخیل	۹۰	۰/۳۸
۲۱۰	قره ضیالددین	۹۰	۰/۳۸
۲۱۱	قروه	۱۰۰	۰/۴۷
۲۱۲	قزوین	۱۱۰	۰/۵۷
۲۱۳	قصر شیرین	۹۰	۰/۳۸
۲۱۴	قم	۱۰۰	۰/۴۷
۲۱۵	قوچان	۹۰	۰/۳۸
۲۱۶	قیروکارزین	۸۰	۰/۳۰
۲۱۷	کازرون	۸۰	۰/۳۰
۲۱۸	کاشان	۱۰۰	۰/۴۷
۲۱۹	کاشمر	۸۰	۰/۳۰
۲۲۰	کامیاران	۹۰	۰/۳۸
۲۲۱	کیوتراآباد(سمنان)	۱۲۰	۰/۶۸
۲۲۲	کجور	۹۰	۰/۳۸
۲۲۳	کرج	۱۱۰	۰/۵۷
۲۲۴	کرمان	۱۳۰	۰/۸۰

ردیف	نام ایستگاه	سرعت مبنای باد (V) km/h	فشار مبنای (q) kN/m <sup>2</sup>
۱۶۱	سراورد(کرمانشاه)	۱۱۰	۰/۵۷
۱۶۲	سراوان	۱۰۰	۰/۴۷
۱۶۳	سرایان (خراسان جنوبی)	۸۰	۰/۳۰
۱۶۴	سربیشه	۹۰	۰/۳۸
۱۶۵	سرخس	۱۱۰	۰/۵۷
۱۶۶	سردشت	۱۲۰	۰/۶۸
۱۶۷	سرعین	۱۰۰	۰/۴۷
۱۶۸	سقز	۱۱۰	۰/۵۷
۱۶۹	سلفچگان	۱۳۰	۰/۸۰
۱۷۰	سلماس	۱۱۰	۰/۵۷
۱۷۱	سمنان	۹۰	۰/۳۸
۱۷۲	سمیرم	۱۱۰	۰/۵۷
۱۷۳	ستقر	۱۲۰	۰/۶۸
۱۷۴	سنندج	۱۰۰	۰/۴۷
۱۷۵	سپند	۱۳۰	۰/۸۰
۱۷۶	سومار	۱۲۰	۰/۶۸
۱۷۷	سی سخت	۱۰۰	۰/۴۷
۱۷۸	سیاه بیشه	۱۳۰	۰/۸۰
۱۷۹	سیرجان	۱۰۰	۰/۴۷
۱۸۰	سیلاخور	۱۰۰	۰/۴۷
۱۸۱	شادگان	۹۰	۰/۳۸
۱۸۲	شازند	۱۰۰	۰/۴۷
۱۸۳	شاهرود	۹۰	۰/۳۸
۱۸۴	شاهین دژ	۱۲۰	۰/۶۸
۱۸۵	شهداد	۱۰۰	۰/۴۷
۱۸۶	شهریابک	۱۱۰	۰/۵۷
۱۸۷	شهرضا	۱۱۰	۰/۵۷
۱۸۸	شهرکرد	۹۰	۰/۳۸
۱۸۹	شهمیرزاد	۱۱۰	۰/۵۷
۱۹۰	شوشتر	۱۲۰	۰/۶۸
۱۹۱	شیراز	۹۰	۰/۳۸
۱۹۲	صفاشهر (فارس)	۱۱۰	۰/۵۷

ردیف	نام ایستگاه	سرعت مبنای باد (V) km/h	فشار مبنای (q) kN/m <sup>2</sup>
۱۲۹	دلجان	۱۰۰	۰/۴۷
۱۳۰	دماوند	۹۰	۰/۳۸
۱۳۱	ده دز	۸۰	۰/۳۰
۱۳۲	دهدشت	۸۰	۰/۳۰
۱۳۳	دهلران	۱۱۰	۰/۵۷
۱۳۴	دوگنبدان	۱۱۰	۰/۵۷
۱۳۵	دیلمان	۹۰	۰/۳۸
۱۳۶	راسک	۱۰۰	۰/۴۷
۱۳۷	رامسر	۱۱۰	۰/۵۷
۱۳۸	رامهرمز	۸۰	۰/۳۰
۱۳۹	رباط پشت بادام	۹۰	۰/۳۸
۱۴۰	رشت	۱۰۰	۰/۴۷
۱۴۱	رفسنجان	۱۲۰	۰/۶۸
۱۴۲	روانسر	۱۰۰	۰/۴۷
۱۴۳	رودان	۹۰	۰/۳۸
۱۴۴	رودسر	۱۱۰	۰/۵۷
۱۴۵	زابل	۱۳۰	۰/۸۰
۱۴۶	زاهدان	۱۲۰	۰/۸۰
۱۴۷	زرنه	۱۱۰	۰/۵۷
۱۴۸	زرقان	۹۰	۰/۳۸
۱۴۹	زرنه	۱۰۰	۰/۴۷
۱۵۰	زرین دشت	۹۰	۰/۳۸
۱۵۱	زرین شهر	۸۰	۰/۳۰
۱۵۲	زنجان	۹۰	۰/۳۸
۱۵۳	ساری	۱۰۰	۰/۴۷
۱۵۴	سامان	۱۳۰	۰/۸۰
۱۵۵	ساوه	۱۱۰	۰/۵۷
۱۵۶	سبزوار	۱۰۰	۰/۴۷
۱۵۷	سپیدان	۸۰	۰/۳۰
۱۵۸	سر بل ذهاب	۱۰۰	۰/۴۷
۱۵۹	سراب	۱۱۰	۰/۵۷
۱۶۰	سرابله (ایلام)	۸۰	۰/۳۰





فشار مبنای باد، فشاری است که باد با سرعتی برابر با سرعت مبنای باد بر سطحی عمود بر جهت وزش باد وارد می‌کند. مقدار این فشار با استفاده از رابطه زیر محاسبه می‌شود.

$$q = 0.000613V^2 \quad (۲-۱۰-۶)$$

در این رابطه  $V$  سرعت مبنای باد، به متر بر ثانیه و  $q$  فشار مبنای باد، به کیلونیوتن بر مترمربع است.

در جدول ۱-۱۰-۶ فشار مبنای باد برای سرعت‌های متناظر داده شده است.

۴-۱۰-۶ فشار باد بر ساختمان‌ها و سایر سازه‌ها

۱-۴-۱۰-۶ فشار یا مکش خارجی

فشار یا مکش خارجی تحت اثر باد روی سیستم اصلی باربر یا روی جزئی از سطح خارجی ساختمان از رابطه (۱-۴-۱۰-۶ الف) به دست می‌آید.

$$P = I_w q C_e C_t C_g C_p C_d \quad (۱-۴-۱۰-۶ الف)$$

در این رابطه :

$P$  : فشار یا مکش خارجی استاتیکی در جهت عمود بر سطح است که در حالت فشار به سمت رو به سطح و در حالت مکش به سمت خارج از سطح عمل می‌کند.

$I_w$  : ضریب اهمیت بار باد، طبق جدول (۲-۱-۶)

$q$  : فشار مبنای باد بر اساس بند ۳-۱۰-۶ و رابطه ۲-۱۰-۶

$C_e$  : ضریب اثر تغییر سرعت طبق بند ۶-۱۰-۶

$C_t$  : ضریب پستی و بلندی زمین طبق بند ۷-۱۰-۶

$C_g$  : ضریب اثر تند باد طبق بند ۸-۱۰-۶ یا ۹-۱۰-۶

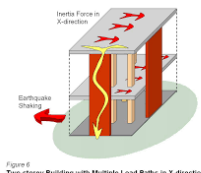
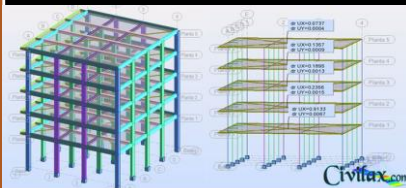
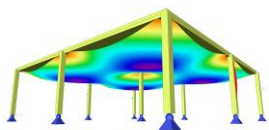
$C_p$  : ضریب فشار طبق بند ۸-۱۰-۶ یا ۹-۱۰-۶

$C_d$  : ضریب هم‌راستایی باد طبق بند ۱۲-۱۰-۶

بارگذاری

فصل دوم:  
بار برف

مدرس:  
دکتر سعید تمدن



فشار یا مکش داخلی ساختمان تحت اثر باد از رابطه (۲-۴-۱۰-۶) به دست می‌آید.

$$P_i = I_w q C_e C_{f_i} C_{g_i} C_{p_i} C_d \quad (2-4-10-6 \text{ ب})$$

در این رابطه :

$P_i$ : فشار یا مکش داخلی استاتیکی در جهت عمود بر سطح است که در حالت فشار به سمت رو به سطح و در حالت مکش به سمت خارج از سطح عمل می‌کند.

$C_{g_i}$ : ضریب اثر تند باد طبق بند ۸-۱۰-۶

$C_{p_i}$ : ضریب اثر باز شو طبق بند ۱۱-۱۰-۶

### ۵-۱۰-۶ نیروی باد

بار خالص باد،  $F_t$ ، برای کل ساختمان یا اجزاء پوششی ساختمان (اجزاء نما - پوشش بام) از جمع جبری حاصل ضرب فشارها یا مکش‌های داخلی و خارجی وارد بر سطوح ساختمان (یا اجزاء) در مساحت سطوح ساختمان (یا اجزاء) به دست می‌آید.

$$F_t = \sum P_{j_i} A_j + \sum P_{j_z} A_j \quad (4-10-6)$$

### ۶-۱۰-۶ ضریب اثر تغییر سرعت $C_e$

$C_e$  ضریبی است که اثر تغییرات سرعت در ارتفاع ساختمان را، متناسب با تراکم ساختمان‌های اطراف، زبری محیط و میزان حفاظت موانع مجاور روی ساختمان، نشان می‌دهد.

### ۱-۶-۱۰-۶ ارتفاع مبنا

ارتفاع مبنا که در محاسبه ضریب  $C_e$  به کار می‌رود، به شرح زیر تعریف می‌شود:

الف) برای ساختمان‌های منطبق بر بند ۸-۱۰-۶ این بخش یا پیوست ۴-۶، مقدار ارتفاع مبنا در سمت رو به باد برابر ارتفاع نقطه مورد نظر از سطح زمین ( $Z$ )، برای سمت پشت باد نصف ارتفاع کل ساختمان ( $Z=H/2$ ) و برای بام و بدنه‌های جانبی ساختمان معادل ارتفاع کل ساختمان ( $Z=H$ ) است.

ب) برای ساختمان‌های منطبق بر بند ۹-۱۰-۶ این بخش،  $Z$  برابر با متوسط ارتفاع سقف ( $h$ ) یا شش متر (هرکدام که بزرگتر است) اختیار می‌شود. چنانچه زاویه شیب سقف کمتر از ۷ درجه باشد، می‌توان ارتفاع پاشیب را به عنوان ارتفاع مبنا اختیار کرد. در هر حال ارتفاع مبنا نباید کمتر از ۶ متر اختیار شود.

پ) برای هریک از اجزای متصل به ساختمان، مقدار  $Z$  برابر با ارتفاع آن جزء از سطح زمین منظور می‌شود.

ت) در محاسبه فشار (مکش) داخلی ساختمان‌ها:

۱- چنانچه باز شو در سمتی غیر از رو به باد بوده و روی وجوه داخلی ساختمان نیروی مکشی ایجاد شود،  $Z$  معادل ارتفاع کل ساختمان است ( $Z=H$ ).

۲- چنانچه باز شو در سمت رو به باد باشد و فشار داخلی ایجاد شود،  $Z$  معادل ارتفاع بالاترین باز شو در وجه رو به باد منظور می‌شود. در جهت اطمینان می‌توان فشار داخلی را نیز با ارتفاع کل ساختمان محاسبه نمود ( $Z=H$ ).

## بارگذاری

## فصل دوم: بار برف

مدرس:  
دکتر سعید تمدن

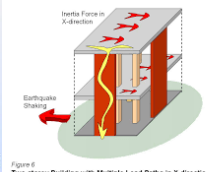
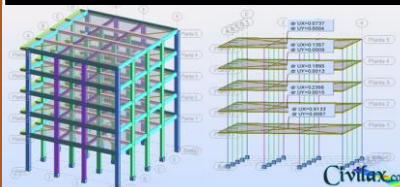
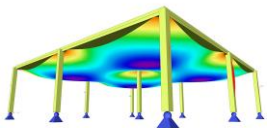
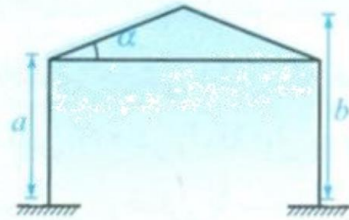


Figure 8 Two-story Building with Multiple Load Paths in X-direction

برای محاسبه فشار خارجی باد

ساختمان کوتاه مرتبه:



حالت الف) شیب بام کمتر از ۷ درجه،  $\alpha < 7^\circ$ :

$$h = \max \{ \epsilon m, a \}$$

حالت ب) شیب بام بیشتر از ۷ درجه،  $\alpha > 7^\circ$ :

$$h = \max \left\{ \epsilon m, \frac{a+b}{2} \right\}$$

ساختمان‌های بلندمرتبه:

وجه رو به باد: ارتفاع واقعی آن نقطه در بالای زمین

وجه پشت به باد: نصف ارتفاع ساختمان

بام و دیوارهای جانبی: ارتفاع ساختمان

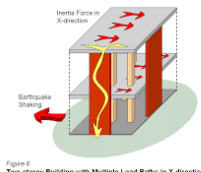
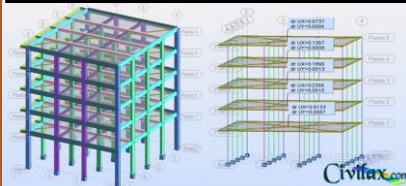
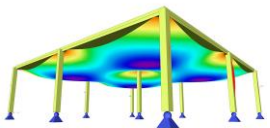
اجزا و المان‌های سازه‌ای: ارتفاع المان در بالای زمین

برای محاسبه فشار داخلی: نصف ارتفاع ساختمان

بارگذاری

فصل دوم:  
بار برف

مدرس:  
دکتر سعید تمدن



چنانچه ساختمان یا سازه در محدوده‌ای که در آن ساختمان‌ها، درختان یا موانع دیگر به صورت پراکنده قرار گرفته و یا در مجاورت دریاچه، دریا، ساحل باز یا صحرایی با پوشش گیاهی کوتاه واقع شده باشد، ضریب  $C_e$  از رابطه (۶-۱۰-۵) تعیین می‌گردد.

$$C_e = \left(\frac{Z}{10}\right)^2 \geq 0.9 \quad (6-10-5)$$

$Z$ ، ارتفاع مبنای هر نقطه از ساختمان یا سازه، بر حسب متر، نسبت به سطح زمین است.

چنانچه ساختمان یا سازه در مناطق با تراکم ساختمانی شهری یا در مجاورت جنگل‌های انبوه قرار گرفته باشد و منطقه پرتراکم در سمت رو به باد ساختمان در بالادست به میزان یک کیلومتر یا ۲۰ برابر ارتفاع ساختمان (هرکدام که بیشتر است) امتداد داشته باشد، ضریب  $C_e$  از رابطه (۶-۱۰-۶) تعیین می‌گردد.

$$C_e = 0.7 \left(\frac{Z}{12}\right)^3 \geq 0.7 \quad (6-10-6)$$

چنانچه ناهمواری زمین در سمت رو به باد ساختمان، در فاصله بیشینه یک کیلومتری یا ۲۰ برابر ارتفاع ساختمان، بین دو حد ناحیه باز و ناحیه پرتراکم تشخیص داده شود، مقدار  $C_e$  از درون‌یابی مقادیر روابط ۶-۱۰-۵ و ۶-۱۰-۶ به دست می‌آید.

بارگذاری

فصل دوم:  
بار برف

مدرس:  
دکتر سعید تمدن

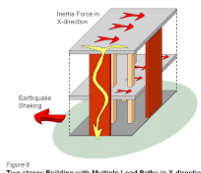
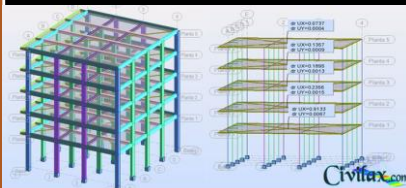
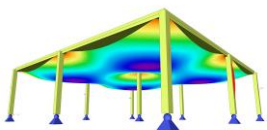


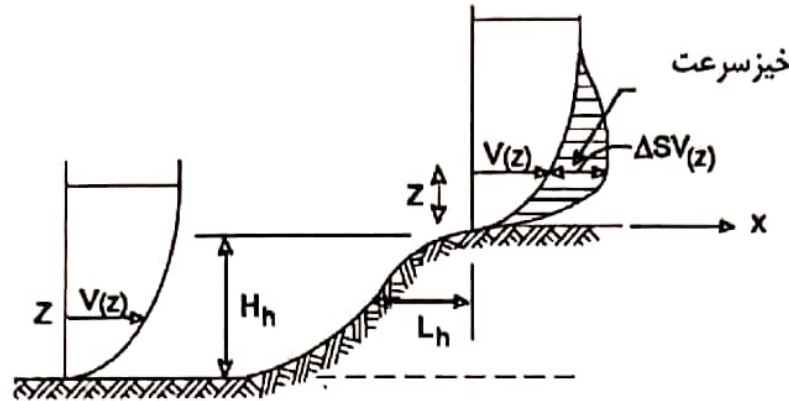
Figure 8  
Two-story Building with Multiple Load Paths in X-direction

چنانچه ساختمان یا سازه در بالای تپه، پرتگاه یا سینه کش منفردی با شیب متوسط ( $\frac{H_h}{L_h}$ ) بیشتر از ۱۰ درصد قرار گرفته باشد، در نواحی پایینی ساختمان یا سازه سرعت باد افزایش می یابد. (شکل ۷-۱۰-۶) این افزایش در نواحی نزدیک به رأس تپه یا پرتگاه زیادتر از دیگر نواحی است. در شرایط معمولی،  $C_t=1$  خواهد بود.

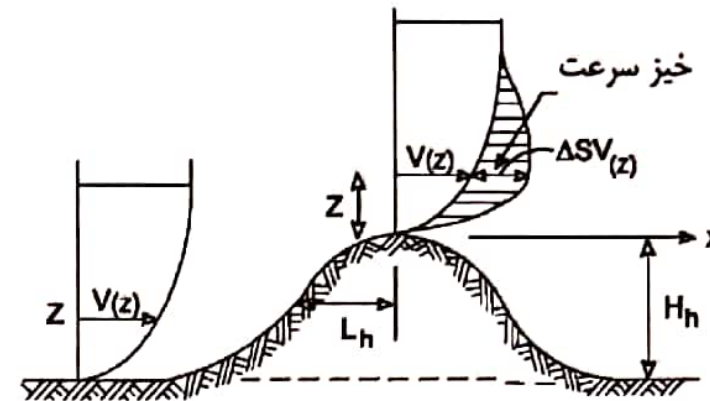
بارگذاری

فصل دوم:  
بار برف

مدرس:  
دکتر سعید تمدن

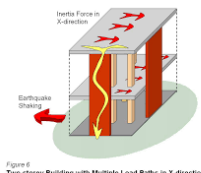
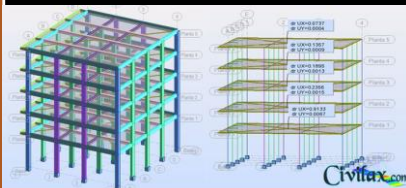
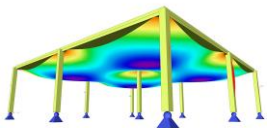


پرتگاه یا سینه کش



تپه دو بعدی یا سه بعدی

شکل ۷-۱۰-۶ افزایش سرعت باد در بالای تپه ها و پرتگاهها



K		α	ΔS <sub>max</sub>	شکل تپه یا بالا آمدگی
x < 0	x ≥ 0			
۱٫۵	۱٫۵	۳	۲٫۲ (H <sub>h</sub> /L <sub>h</sub> )	تپه ممتد دوی بعدی
۱٫۵	۴	۲٫۵	۱٫۳ (H <sub>h</sub> /L <sub>h</sub> )	پرتگاه دو بعدی
۱٫۵	۱٫۵	۴	۱٫۶ (H <sub>h</sub> /L <sub>h</sub> )	تپه سه بعدی متقارن محوری

مقدار ضریب پستی و بلندی، C<sub>t</sub> از رابطه (۶-۱۰-۷) به دست می آید.

$$C_t = (1 + \frac{\Delta S}{C_g})(1 + \Delta S) \quad (6-10-7)$$

که در آن:

$$\Delta S = \Delta S_{max} (1 - \frac{|x|}{KL_h}) e^{-\alpha z/L_h}$$

و ΔS<sub>max</sub> = ضریب افزایش سرعت نسبی در رأس قله

C<sub>g</sub> = ضریب اثر تندباد، که برای محاسبه C<sub>t</sub> معادل ۲ در نظر گرفته می شود. در صورتی که

تأثیرات دینامیکی باد مهم باشد، C<sub>g</sub> از پیوست ۶-۴ محاسبه خواهد شد.

|x| = فاصله محل ساختمان تا قله تپه یا خط الرأس پرتگاه

L<sub>h</sub> = فاصله قله تا میانه نصف ارتفاع تپه در سمت روبه باد (L<sub>h</sub> ≤ ۲H<sub>h</sub>)

H<sub>h</sub> = ارتفاع خط الرأس یا قله نسبت به زمین مسطح احاطه کننده تپه

α = ضریب تأثیر کاهش سرعت در ارتفاع

z = ارتفاع نقطه مورد نظر از تراز سطح برآمدگی

می باشد. مقادیر ΔS<sub>max</sub>، α و K در جدول ۶-۱۰-۲ داده شده است.

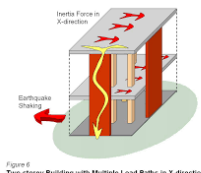
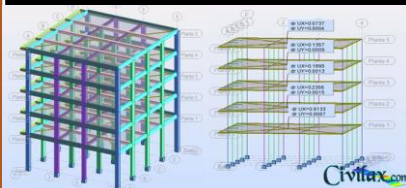
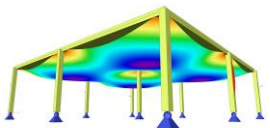
حداکثر مقدار  $\frac{H_h}{L_h}$  برابر ۰/۵ بوده و جهت باد همواره در جهت حداکثر شیب (مطابق شکل

۶-۱۰-۱) فرض می شود.

بارگذاری

فصل دوم:  
بار برف

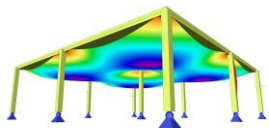
مدرس:  
دکتر سعید تمدن



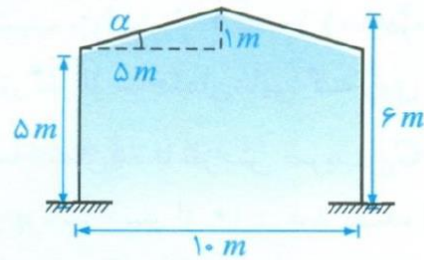
بارگذاری

فصل دوم:  
بار برف

مدرس:  
دکتر سعید تمدن



نهرین : ضریب بادگیری خارجی را برای پناهگاه زیر که در اطراف شهر کلاردشت قرار گرفته است، محاسبه کنید.  
(اطراف این پناهگاه تا شعاع ۵۰۰ متری پوشش جنگلی وجود دارد، ساختمان کوتاه مرتبه است).



$$\alpha = \tan^{-1}\left(\frac{1}{5}\right) = 11.3^\circ$$

$$h = \max\left\{\frac{a+b}{2}, 6\right\} = \max\left\{\frac{5+6}{2}, 6\right\} = 6m \quad \text{شیب سقف از } 7 \text{ درجه بیشتر می باشد}$$

$$C_{er} = \max\left\{0.17, 0.17\left(\frac{6}{12}\right)^{0.13}\right\} = \max\{0.17, 0.156\} = 0.17$$

$$C_{eo} = \max\left\{0.19, \left(\frac{6}{10}\right)^{0.12}\right\} = 0.19$$

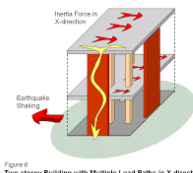
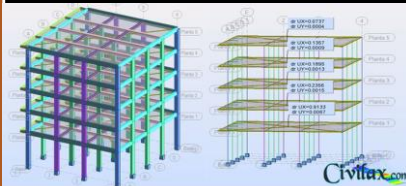


Figure 8  
Two-story Building with Multiple Load Paths in X-direction



۶-۱۰-۸ ضرایب اثر تندباد و فشار برای ساختمان‌های مستطیل شکل با بام تخت

و نسبت ابعادی بیشتر از واحد یا ارتفاع بیش از ۲۰ متر

چنانچه ارتفاع ساختمان بیش از ۲۰ متر یا بزرگتر از بعد کوچکتر ساختمان باشد، ضرایب اثر تندباد ( $C_g$  و  $C_{gi}$ ) و فشار ( $C_p$  و  $C_p^*$ ) به شرح ذیل محاسبه می‌شوند.

۶-۱۰-۸-۱ ضریب اثر تند باد  $C_g$  و  $C_{gi}$

ضریب اثر تند باد به منظور در نظر گرفتن نسبت حداکثر بارگذاری باد به اثر متوسط آن، ناشی از اثر نسبت سرعت لحظه‌ای باد به سرعت متوسط آن، در محاسبه فشار باد در نظر گرفته می‌شود. مقدار ضریب  $C_g$  به شرح ذیل است:

الف) برای محاسبه نیروهای کلی خارجی ساختمان  $C_g = ۲/۰$

ب) برای محاسبه نیروهای وارد بر اجزاء پوشش نما یا بام (به طور موضعی)  $C_g = ۲/۵$   
 برای محاسبه فشار یا مکش داخلی، مقدار ضریب  $C_{gi}$  را می‌توان به صورت محافظه کارانه برابر ۲/۰ اختیار نمود.

مقدار دقیق ضریب  $C_{gi}$  متناسب با حجم ساختمان، کل سطح بدنه و بام آن و مساحت منافذ بدنه ساختمان از رابطه ۶-۱۰-۸ محاسبه می‌شود.

$$C_{gi} = 1 + \frac{1}{\sqrt{1 + \frac{V_0}{6950 \cdot A}}} \quad (۶-۱۰-۸)$$

که در آن

$V_0 =$  حجم داخلی ساختمان بر حسب متر مکعب

$A =$  مساحت کل منافذ و بازشوهای بدنه خارجی ساختمان بر حسب مترمربع است.

بارگذاری

فصل دوم:  
بار برف

مدرس:  
دکتر سعید تمدن

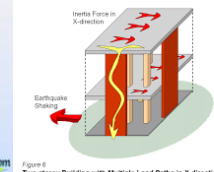
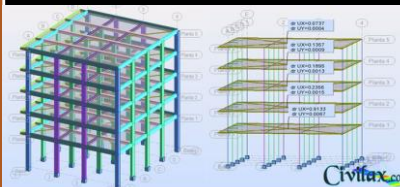
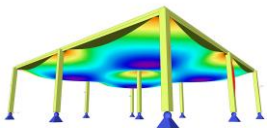
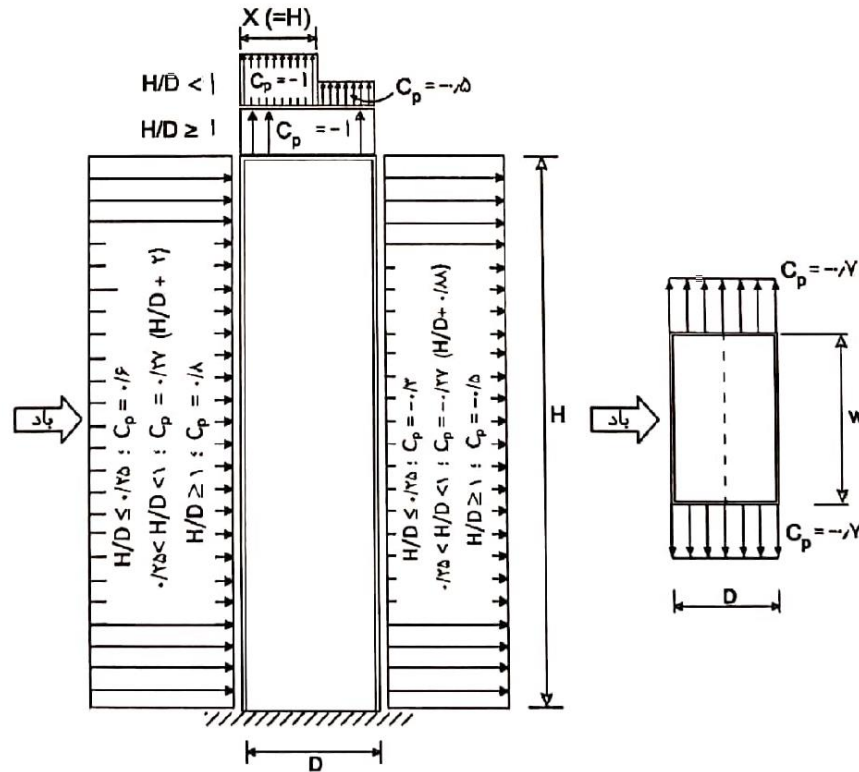


Figure 8 Two-story Building with Multiple Load Paths in X-direction

ضریب فشار  $C_p$  برای تعیین نیروهای کلی وارد بر سازه باربر اصلی در شکل ۲-۱۰-۶ داده شده است. این ضریب متناسب با نسبت ارتفاع ساختمان به عرض آن در جهت باد ( $H/D$ ) تغییر می‌کند.

ضریب فشار  $C_p^*$  برای محاسبه فشار یا مکش جزئی وارد بر پوشش‌ها، نماها و اجزاء پوششی بام و اتصالات آن در شکل ۳-۱۰-۶ تعریف شده است. این ضریب صرفاً برای طراحی اعضاء و اتصالات یادشده به کار می‌رود.

ضریب اثر بازشو،  $C_{pi}$  در بند ۱۱-۱۰-۶ تعریف شده است.

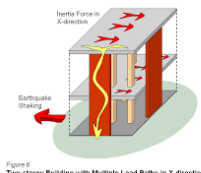
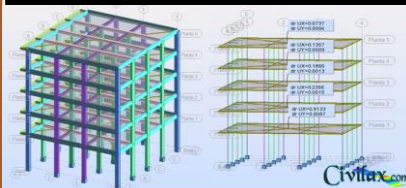
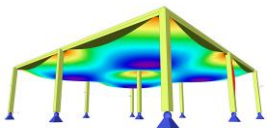


شکل ۲-۱۰-۶ ضریب فشار  $C_p$  برای بارگذاری سازه باربر اصلی

بارگذاری

فصل دوم:  
بار برف

مدرس:  
دکتر سعید تمدن



(۱)  $D$  و  $W$  به ترتیب ابعاد پلان ساختمان در راستای جهت باد و عمود بر آن، در سطح زمین است.

(۲) ضریب  $C_p$  نشان داده شده در سمت رو به باد زمانی که جهت باد عمود بر دیوار باشد قابل اعمال است.

(۳) برای تعیین حالت بحرانی بارهای وارد بر ساختمان، باید ترکیب فشار (مکش)های خارجی و داخلی ساختمان با هم مورد ارزیابی قرار گیرند.

بارگذاری

فصل دوم:  
بار برف

مدرس:  
دکتر سعید تمدن

یادداشت‌های مربوط به شکل ۶-۱۰-۳:

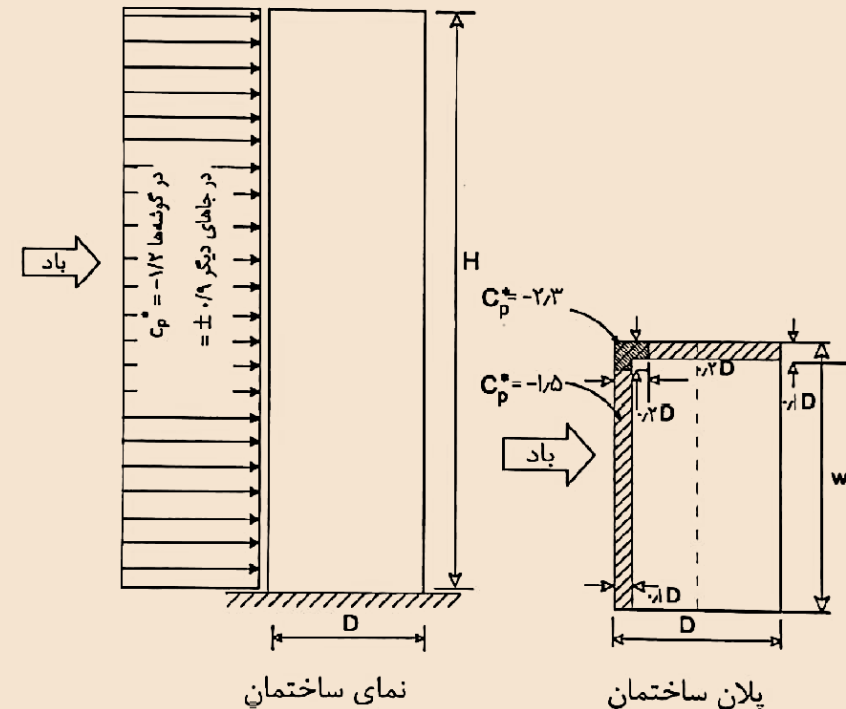
(۱) عرض مؤثر نوارهای کناری برای مکش موضعی  $D/10$  می‌باشد.

(۲) در بام‌ها و در محل برخورد دو نوار عمود بر هم کناری، ضریب  $C_p^*$  برابر  $-2/3$  می‌باشد. اما چنانچه جان‌پناه بام نهایی بیش از یک متر ارتفاع داشته باشد، ضریب  $C_p^*$  برابر  $-2$  می‌باشد.

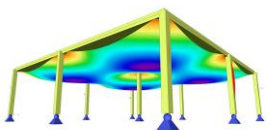
(۳) ضریب  $C_p^*$  برای ترکیبات خاصی از اجزاء معماری در نما می‌تواند بیش از  $1/2$  باشد. چنانچه در نما بیرون‌زدگی‌های قائمی، مثل تیغه، به عمق بیش از یک متر پیش‌بینی شده باشد، (عنصر برابر نما یا حتی عنصر معماری) ضریب  $C_p^*$  در گوشه‌ها به  $1/4$  افزایش یافته و عرض نوار بارگذاری شده نیز از  $D/10$  به  $D/2$  افزایش می‌یابد.

(۴) ضریب  $C_p^* = -1/2$  فقط در نواری به عرض  $D/10$  و روی اجزاء نما و اتصالات آن به کار می‌رود. برای طراحی اجزاء نما و اتصالات آن در سایر نواحی ضریب  $C_p^* = \pm 0/9$  باید استفاده شود.

(۵) مقدار  $C_p^*$  برای ساختمان‌های با بام پله‌ای تخت در بند ۶-۱۰-۱۰ تعریف شده است.



شکل ۶-۱۰-۳ ضریب فشار  $C_p^*$  برای طراحی اعضاء پوششی نما و بام

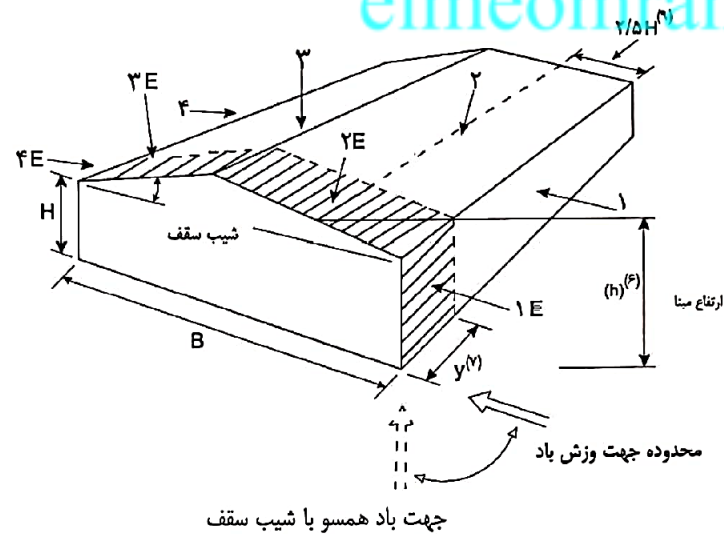


برای ساختمان‌های با ارتفاع کمتر از ۲۰ متر و نسبت ارتفاع به عرض کوچکتر ساختمان کمتر از ۱، بیشینه حاصل ضرب ضرایب فشار و تندباد ( $C_g C_p$ ) در شکل‌های شماره ۴-۱۰-۶ تا ۶-۱۰-۱۰ داده شده است. در صورت استفاده از این بند، ضریب  $C_g$  نباید جداگانه منظور شود.

این شکل‌ها به منظور تعیین بار باد روی سازه باربر اصلی و بارهای موضعی روی عناصر پوششی دیوارها و بام‌ها کاربرد داشته و به شرح ذیل تعریف شده‌اند. برای محاسبه ضریب  $C_{pi}$  به بند ۶-۱۰-۱۱ مراجعه شود.

۱-۹-۱۰-۶ ضرایب ترکیبی  $C_g C_p$  روی سازه باربر اصلی

ضرایب ترکیبی بیشینه  $C_g C_p$  برای محاسبه فشار و مکش کلی روی سازه باربر اصلی جانبی در شکل ۴-۱۰-۶ داده شده است.



جهت باد همسو با شیب سقف

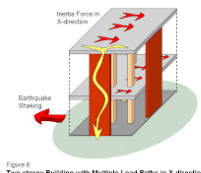
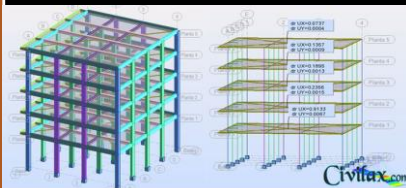
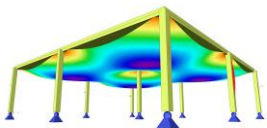
بند ساختمان								شیب سقف
۴E	۴	۳E	۳	۲E	۲	۱E	۱	
-۰/۸	-۰/۵۵	-۱/۰	-۰/۷	-۲/۰	-۱/۳	۱/۱۵	۰/۷۵	۵° تا ۰°
-۱/۳	-۰/۸	-۱/۳	-۰/۹	-۲/۰	-۱/۳	۱/۵	۱/۰	۲۰°
-۰/۹	-۰/۷	-۱/۰	-۰/۸	۰/۵	۰/۴	۱/۳	۱/۰۵	۳۰° تا ۴۵°
-۰/۹	-۰/۷	-۰/۹	-۰/۷	۱/۳	۱/۰۵	۱/۳	۱/۰۵	۹۰°

شکل ۴-۱۰-۶ الف ضرایب ترکیبی فشار و مکش خارجی  $C_p C_g$  روی سازه باربر اصلی

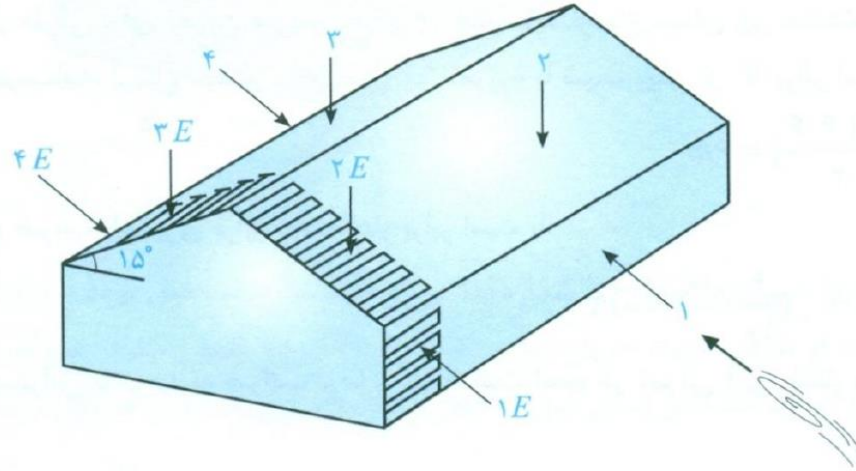
بارگذاری

فصل دوم:  
بار برف

مدرس:  
دکتر سعید تمدن



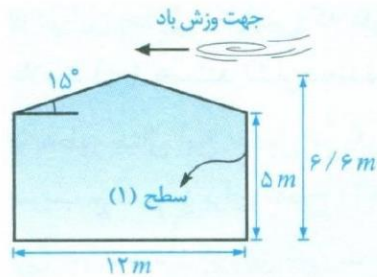
تبرین : یک ساختمان کوتاه مرتبه، دارای سقفی با شیب ۱۵ درجه است. ضرایب ترکیبی  $C_p C_g$  را برای سطوح (۱) و (۲) در شکل زیر تعیین کنید. (فرض کنید جهت باد، عمود بر خط الرأس بام است)



در جدول، ضرایب برای زاویه ۱۵ درجه تعریف نشده‌اند. بنابراین باید با کمک درون‌یابی خطی بین دو زاویه ۵ درجه و ۲۰ درجه، مقدار  $C_p C_g$  را در زاویه ۱۵ درجه به دست آوریم:

$$\begin{matrix} 5^\circ & 0.75 \\ 15^\circ & x \\ 20^\circ & 1 \end{matrix} \xrightarrow{\text{درون‌یابی خطی}} \frac{20^\circ - 5^\circ}{15^\circ - 5^\circ} = \frac{1 - 0.75}{x - 0.75} \Rightarrow x = 0.91 \quad \text{سطح ۱:}$$

$$\begin{matrix} 5^\circ & -1/3 \\ 15^\circ & x \\ 20^\circ & -1/3 \end{matrix} \xrightarrow{\text{درون‌یابی خطی}} x = -1/3 \quad \text{سطح ۲:}$$



**تمرین:** در صورتی که ساختمان تمرین قبل دارای پلانی با ابعاد  $۱۲ \times ۳۰$  متر و ارتفاع نشان داده شده در شکل روبرو باشد و در محوطه بازی در اطراف شهر شیراز قرار گرفته باشد، فشار باد وارد بر سطح (۱) در حالت جریان عمود بر خط الرأس چقدر است؟ ( $I_w = ۱$  و از اثرات موضعی باد صرف نظر کنید.)

$$P = I_w q C_e C_p C_g$$

با توجه به این که ساختمان در شهر شیراز قرار گرفته است، فشار مبنای باد برابر است با:

$$q = ۰.۳۹۲ \text{ kN/m}^2$$

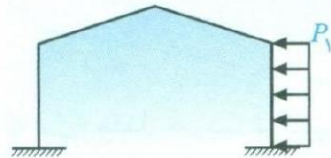
ارتفاع مبنای ساختمان کوتاه مرتبه با شیب بیش از  $۷^\circ$  برابر است با:

$$h = \max \left\{ ۶, \frac{a+b}{۲} \right\} = \max \left\{ ۶, \frac{۵+۶.۶}{۲} \right\} = ۶ \text{ m}$$

و ضریب بادگیری برای محیط باز برابر است با:

$$C_e = \max \left\{ ۰.۱۹, \left( \frac{h}{۱۰} \right)^{۰.۱۲} \right\} = \max \left\{ ۰.۱۹, \left( \frac{۶}{۱۰} \right)^{۰.۱۲} \right\} = ۰.۱۹$$

با توجه به ضرایب  $C_p C_g$  به دست آمده در تمرین قبل، فشار باد وارد بر سطح (۱) سازه برابر است با:



$$P_1 = I_w q C_e C_p C_g = ۱ \times ۰.۳۹۲ \times ۰.۱۹ \times \boxed{۰.۹۱} = ۰.۳۲۱ \text{ kN/m}^2$$

$C_p C_g$

دقت شود که با ضرب  $P_1$  در مساحت سطح (۱)، عملاً نیروی سطح (۱) نیز به دست می آید.

$C_t=1.0$  ,  
 $C_d=0.85$   
 این دو ضریب باید  
 در  $۰.۳۲۱$  ضرب  
 شوند.

## بارگذاری

## فصل دوم: بار برف

مدرس:  
دکتر سعید تمدن

۱) حالات بارگذاری الف و ب، به ترتیب جهت وزش باد، همسو با شیب بام و عمود بر آن را نشان می‌دهد. ضرایب  $C_p C_g$  در جداول مربوطه، میزان فشار (مکش) را روی کلیه وجوه ساختمان و بام و همین‌طور فشارهای (یا مکش‌های) اضافی موضعی در نوارکناری دیوارها و بام را تعیین می‌کند.

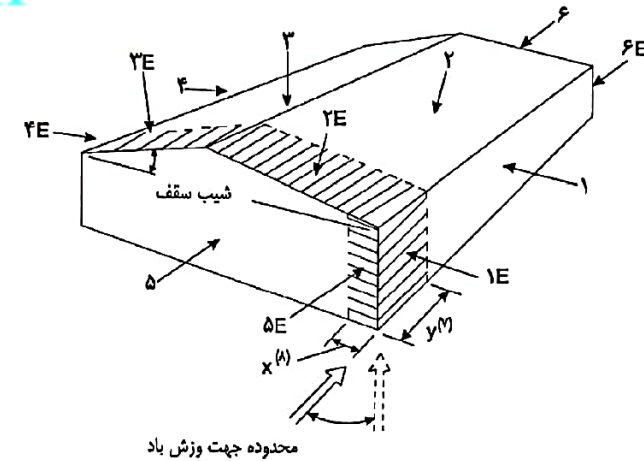
۲) ساختمان باید برای هر یک از دو امتداد اصلی بارگذاری و در هر دو جهت تحلیل و طراحی شود. بارگذاری مجزای بام‌ها در حالت الف و ب برای منظور نمودن اثرات منجر به پیچش و همین‌طور بدترین حالت بارگذاری الزامی است.

۳) برای زوایایی از شیب بام که در جدول داده نشده‌اند، مقادیر  $C_p C_g$  از طریق درون‌یابی به دست می‌آیند.

۴) ضرایب مثبت  $C_p C_g$  به معنای نیروی رو به سطح (فشار) و منفی به معنای نیروهای خارج از سطح (مکش) می‌باشد.

۵) در طراحی پی ساختمان‌ها (بجز طراحی میل مهار اتصال قابها به پی) کفایت ۷۰٪ نیروی مربوط به باد منظور شود.

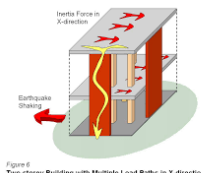
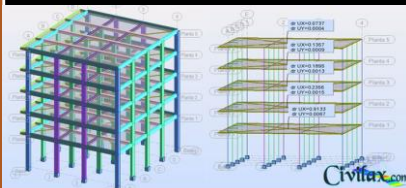
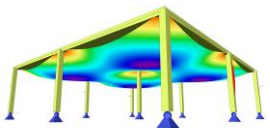
۶) برای محاسبه  $C_e$ ، ارتفاع مبنای بام ( $h$ ) متوسط ارتفاع پاشیب ( $H$ ) و ارتفاع حداکثر بام بوده و باید حداقل ۶ متر منظور شود. در بام‌های با زاویه شیب کمتر از ۷ درجه، مقدار  $h$  برابر ارتفاع پاشیب یا حداقل ۶ متر اختیار خواهد شد.



جهت باد عمود بر شیب سقف

بدنه ساختمان												شیب سقف
۶E	۶	۵E	۵	۴E	۴	۳E	۳	۲E	۲	۱E	۱	
-۰/۱۸	-۰/۱۵۵	۱/۱۵	۰/۷۵	-۰/۱۹	-۰/۱۸۵	-۱/۰	-۰/۷	-۲/۰	-۱/۳	-۰/۹	-۰/۱۸۵	۵°
												۹۰°

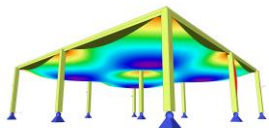
شکل ۶-۱۰-۴ ب- ضرایب ترکیبی فشار و مکش خارجی  $C_p C_g$  روی سازه باربر اصلی



بارگذاری

فصل دوم:  
بار برف

مدرس:  
دکتر سعید تمدن



۷) در بارگذاری حالت الف، عرض نوارهای کناری ساختمان که تحت تاثیر فشار (یا مکش) بیشتری قرار می‌گیرند و باید در بارگذاری کلی ساختمان منظور شوند، به ترتیب زیر تعیین می‌شوند:  
الف) حداقل  $l$  معادل ۶ متر، یا دو برابر  $x$  (که در بند ۸ تعریف شده)، هر کدام که بزرگتر باشد.  
ب) در سیستم‌های قابی، مقدار  $l$  می‌تواند فاصله بین قاب انتهایی تا اولین قاب داخلی اختیار شود.

۸) در بارگذاری حالت ب، عرض نوارهای کناری ساختمان ( $x$ )، برابر با کمترین مقدار  $1.0l$  کوچکترین بعد افقی ساختمان در پلان، یا  $40\%$  ارتفاع پاشیب ( $H$ ) منظور می‌شود. این عرض در هر حال نباید کمتر از  $4\%$  کوچکترین بعد افقی ساختمان یا یک متر اختیار شود.

۹) در بارگذاری حالت الف، چنانچه نسبت پهنای ساختمان در جهت باد ( $B$ ) به ارتفاع ساختمان ( $H$ ) بیش از ۵ باشد، فشار (یا مکش) نواحی ۲ و  $2E$  در عرضی از بام به مقدار  $2/5H$  اعمال شده و در بقیه سطوح بام ضرایب فشار (مکش) مربوط به ناحیه ۳ و  $3E$  اختیار خواهند شد.

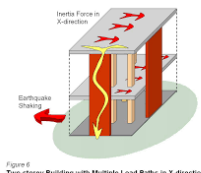
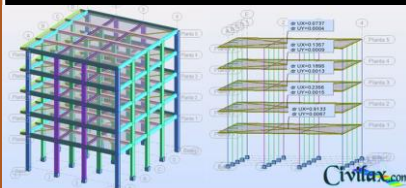
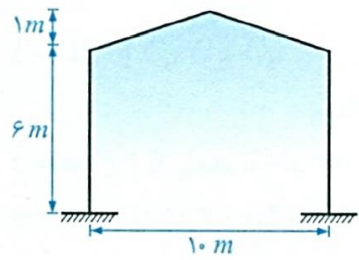


Figure 8  
Two-story Building with Multiple Load Paths in X-direction



**تمرین :** ساختمانی کوتاه مرتبه مطابق شکل زیر مفروض است. چنانچه جهت جریان موازی خطالرأس بام باشد، فشار وارد بر سطوح این سازه را به دست آورید. (فرض کنید  $q = 0.613 \text{ kN/m}^2$ ,  $C_e = 0.9$ ,  $I_w = 1$  و از اثرات موضعی باد صرف نظر کنید، شکل کلی این ساختمان را مشابه شکل فوق در نظر بگیرید)



$$P = I_w q C_e C_p C_g$$

با توجه به این که جهت جریان موازی خطالرأس بام است، مقدار  $C_p C_g$  مستقل از شیب سقف می باشد.

(۱) سطح:  $(C_p C_g)_1 = -0.185 \Rightarrow P_1 = 1 \times 0.613 \times 0.9 \times (-0.185) = -0.101 \text{ kN/m}^2$

(۲) سطح:  $(C_p C_g)_2 = -1/3 \Rightarrow P_2 = 1 \times 0.613 \times 0.9 \times (-1/3) = -0.184 \text{ kN/m}^2$

(۳) سطح:  $(C_p C_g)_3 = -0.17 \Rightarrow P_3 = 1 \times 0.613 \times 0.9 \times (-0.17) = -0.094 \text{ kN/m}^2$

(۴) سطح:  $(C_p C_g)_4 = -0.185 \Rightarrow P_4 = 1 \times 0.613 \times 0.9 \times (-0.185) = -0.101 \text{ kN/m}^2$

(۵) سطح:  $(C_p C_g)_5 = 0.175 \Rightarrow P_5 = 1 \times 0.613 \times 0.9 \times (0.175) = 0.096 \text{ kN/m}^2$

(۶) سطح:  $(C_p C_g)_6 = -0.155 \Rightarrow P_6 = 1 \times 0.613 \times 0.9 \times (-0.155) = -0.085 \text{ kN/m}^2$

در این حالت از بارگذاری، همه سطوح به جز سطح ۵ تحت مکش قرار گرفته و فقط سطح ۵ (سطح رو به باد) تحت فشار قرار می گیرد (با توجه به صرف نظر کردن از اثرات موضعی، سطوح ۱E، ۲E، ۳E، ۴E، ۵E و ۶E عملاً در نظر گرفته نمی شود).

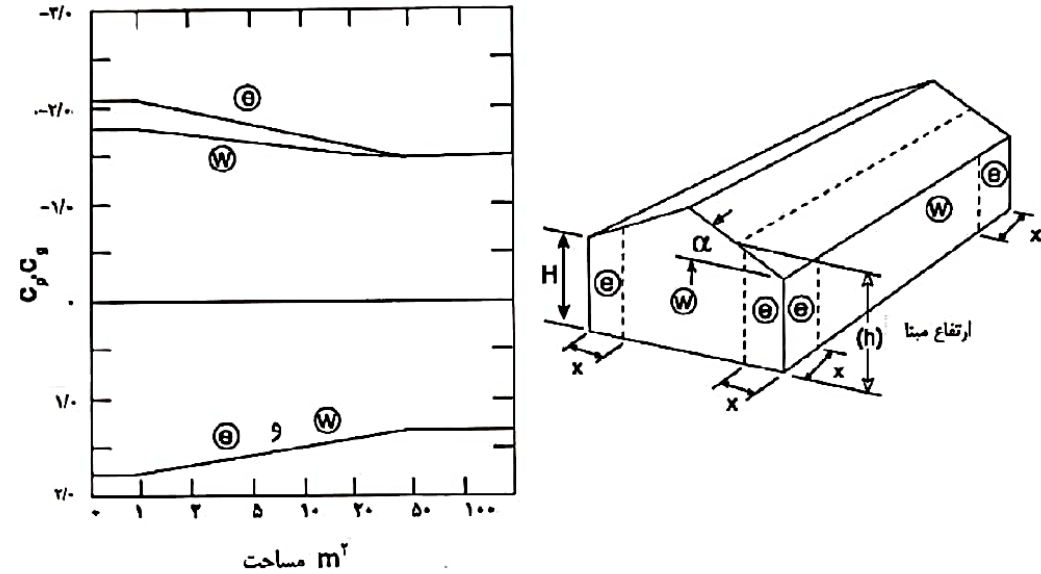
**Ct=1.0 ,**  
**Cd=0.85**  
**این دو ضریب باید**  
**ضرب P در مقادیر**  
**شوند.**

ضرایب ترکیبی بیشینه  $C_g C_p$  برای محاسبه فشار یا مکش جزئی روی اجزاء پوششی نما و دیوارها (بدون توجه به زاویه شیب بام) در شکل ۵-۱۰-۶ داده شده است.

بارگذاری

فصل دوم:  
بار برف

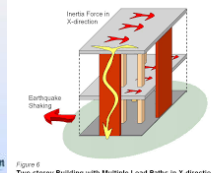
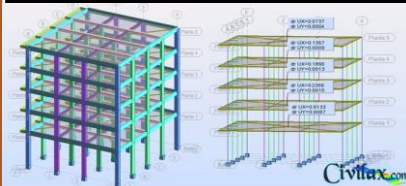
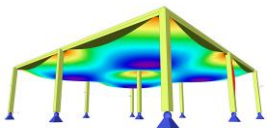
مدرس:  
دکتر سعید تمدن



شکل ۵-۱۰-۶ ضرایب ترکیبی فشار و مکش خارجی  $C_p C_g$  برای طراحی دیوار و پوشش نما

یادداشت‌های مربوط به شکل ۵-۱۰-۶:

- ۱- ضرایب  $C_p C_g$  این شکل را برای هر زاویه شیب بام می‌توان استفاده کرد.
- ۲- محور افقی نمودار نمایانگر مقدار سطحی از دیوار یا پوشش نما است که برای طراحی انتخاب می‌شود.
- ۳- ضرایب  $C_p C_g$  برای ترکیبات خاصی از اجزاء معماری در نما می‌تواند متفاوت با مقادیر این شکل باشد. چنانچه تیغه‌های قائم معماری به عمق بیش از یک متر (به عنوان عنصر باربر نما یا عنصر معماری) روی نمای ساختمان قرار گرفته باشد، ضریب  $C_p C_g$  به  $2/8$  افزایش پیدا می‌کند.



تمرین : دیواری به طول ۷ متر و ارتفاع ۳ متر از یک ساختمان کوتاه مرتبه مفروض است. این دیوار برای چه مقدار از نیروی جانبی ناشی از باد باید طراحی شود؟ (فرض کنید  $I_w = 1$  و  $q = 0.613 \text{ kN/m}^2$  و  $C_e = 0.9$ )

برای تعیین نیروی جانبی وارد بر این دیوار، ابتدا باید نیروی فشاری و مکش ناشی از باد را محاسبه کرده و هر کدام از آنها که بحرانی تر بود را برای تعیین نیروی جانبی استفاده کنیم.

$$P = I_w q C_e C_p C_g$$

عرض ناحیه انتهایی دیوار:

$$z = \min \{ C_s \text{ مقدار } 10\%, H \text{ مقدار } 40\% \} \geq \max \{ C_s \text{ مقدار } 4\%, 1m \}$$

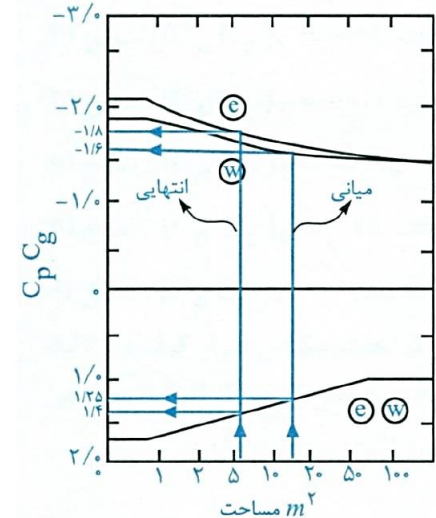
$$z = \min \{ 0.1 \times 7, 0.4 \times 3 \} \geq \max \{ 0.04 \times 7, 1m \} \Rightarrow z = 1m$$

مساحت ناحیه انتهایی و میانی در دیوار:

$$A_e = z \times h = (2 \times 1) \times 3 = 6m^2 \text{ انتهایی}$$

$$A_w = (B - z)H = (7 - 2 \times 1) \times 3 = 15m^2 \text{ میانی}$$

با به دست آمدن مساحت این دو قسمت، ضرایب  $C_p C_g$  برای دو قسمت میانی و انتهایی در دو حالت فشار و مکش برابر است با:



در حالت فشار:

$$\begin{cases} \text{میانی: } C_p C_g = 1/25 \\ \text{انتهایی: } C_p C_g = 1/4 \end{cases}$$

در حالت مکش:

$$\begin{cases} \text{میانی: } C_p C_g = -1/6 \\ \text{انتهایی: } C_p C_g = -1/8 \end{cases}$$

در حالت فشار:

$$P_w = 1 \times 0.613 \times 0.9 \times 1/25 = 0.1689 \text{ kN/m}^2 \text{ ناحیه میانی}$$

$$\Rightarrow F_w = P_w \cdot A_w = 0.1689 \times 15 = 10/34 \text{ kN}$$

$$P_e = 1 \times 0.613 \times 0.9 \times 1/4 = 0.1772 \text{ kN/m}^2 \text{ ناحیه انتهایی}$$

$$\Rightarrow F_e = P_e \cdot A_e = 0.1772 \times 6 = 4/63 \text{ kN}$$

$$F = F_w + F_e = 10/34 + 4/63 = 15 \text{ kN}$$

در حالت مکش:

$$P_w = 1 \times 0.613 \times 0.9 \times (-1/6) = -0.188 \text{ kN/m}^2 \text{ ناحیه میانی}$$

$$\Rightarrow F_w = P_w \cdot A_w = -0.188 \times 15 = -13/24 \text{ kN}$$

$$P_e = 1 \times 0.613 \times 0.9 \times (-1/8) = -0.99 \text{ kN/m}^2 \text{ ناحیه انتهایی}$$

$$\Rightarrow F_e = P_e \cdot A_e = -0.99 \times 6 = -5/95 \text{ kN}$$

$$F = F_w + F_e = -13/24 + (-5/95) = -19/19 \text{ kN}$$

نیروی جانبی ناشی از مکش باد بیشتر بوده و کنترل کننده محاسبات خواهد بود.