

فلوچارت استاندارد ۲۸۰۰۰

(ویژه آزمون نظام مهندسی)

East_omran

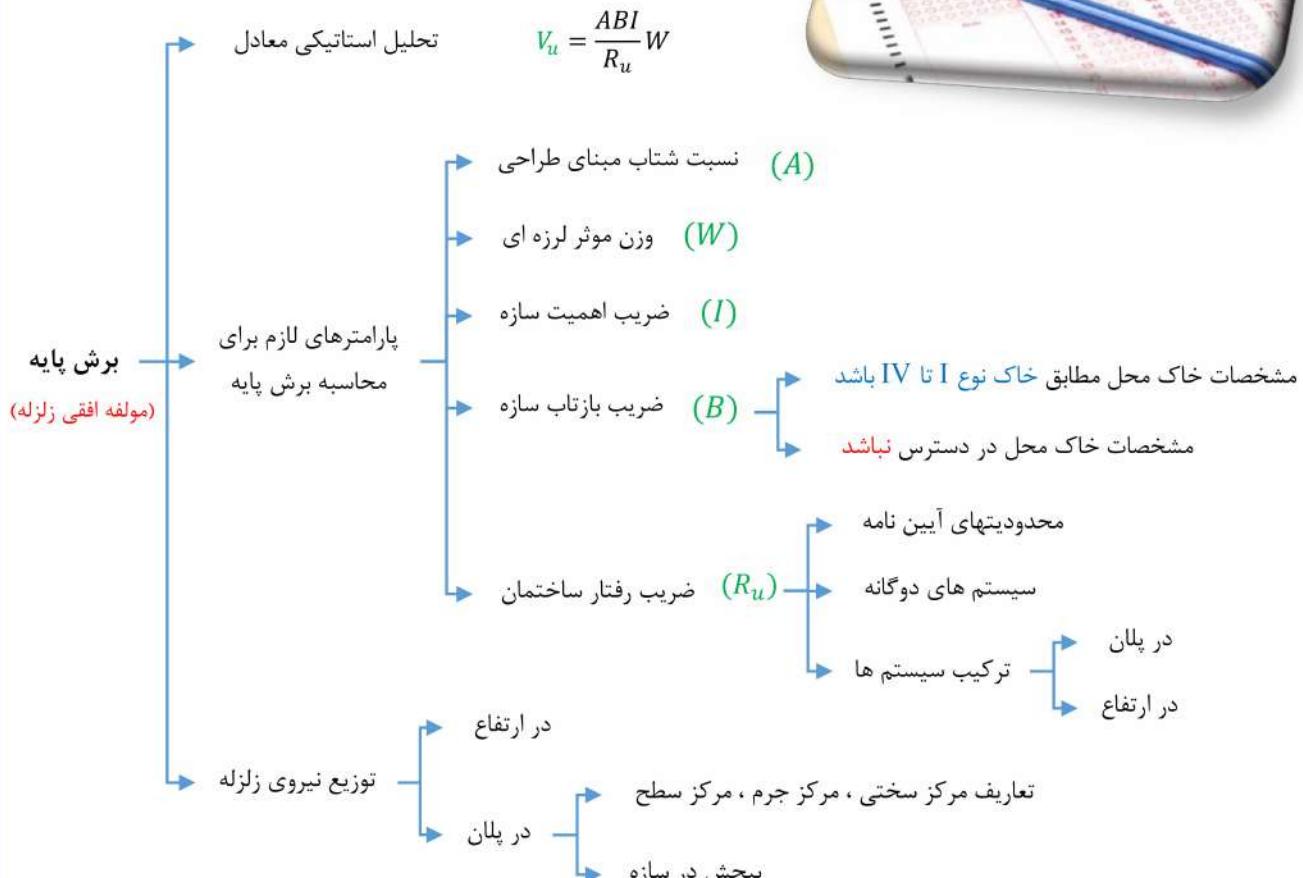
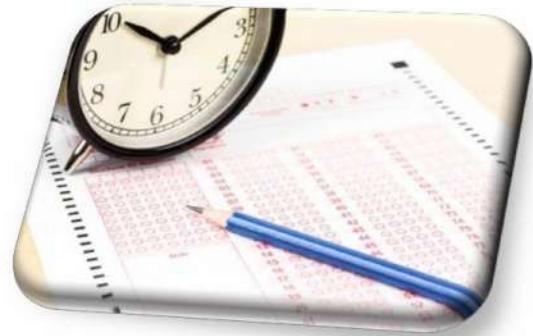


بر اساس ویرایش چهارم



مولفین: مهندس مصطفی مهدی
مهندس وحید عسگری

فصل دوم : تحلیل سازه



اثر مولفه قائم زلزله



برش پایه سازه (مولفه افقی زلزله)

$$V_u = \frac{ABI}{R_u} W$$

کنترل ها

$$V_{u_{min}} = 0.12AIW$$

$$C = \frac{ABI}{R} \geq C_{min} = 0.12AI$$

$$\frac{B}{R_u} \geq \left(\frac{B}{R_u}\right)_{min} = 0.12$$

$$B_{min} = 0.12R_u$$

برش پایه سازه (مولفه افقی زلزله) ⇔ پارامترهای لازم برای محاسبه برش پایه

(A) نسبت شتاب مبنای طرح

رجوع به جدول شهرهای زلزله در انتهای فلوچارت و تعیین خطر نسبی زلزله

تعیین نسبت شتاب مبنای طرح

بند (۲-۲)

(جدول ۲-۲)

A	توصیف	منطقه
۰/۳۵	پهنه با خطر نسبی خیلی زیاد	۱
۰/۳	پهنه با خطر نسبی زیاد	۲
۰/۲۵	پهنه با خطر نسبی متوسط	۳
۰/۲	پهنه با خطر نسبی کم	۴

بار زنده و بار برف × (درصد مشارکت) + وزن دیوارهای تقسیم کننده + وزن تاسیسات + بار مرده = $W =$

بند (۱-۳-۳)

(جدول ۱-۳)

درصد مشارکت بار زنده	محل بار زنده
۲۰	بام های ساختمان ها در مناطق با برف زیاد ، سنگین و فوق سنگین
-	بام های ساختمان ها در سایر مناطق
۲۰	ساختمان های مسکونی - اداری - هتل ها و پارکینگ
۲۰	بیمارستان ها ، مدارس ، فروشگاه ها ، ساختمان های محل اجتماع یا ازدحام
۴۰	کتابخانه ها و انبارها (با توجه به نوع کاربری)
۱۰۰	مخازن آب و یا سایر مایعات



برش پایه سازه (مولفه افقی زلزله) ⇌ پارامترهای لازم برای محاسبه برش پایه

(I) ضریب اهمیت سازه

بند (۶-۱)

گروه بندی ساختمان‌ها بر اساس اهمیت (جدول ۱-۱)

I	گروه		
۱/۴	<p>ساختمان‌های ضروری: این گروه شامل ساختمان‌هایی است که قابل استفاده بودن آنها پس از وقوع زلزله اهمیت خاص دارد و وقfe در بهره برداری از آنها غیر مستقیم موجب افزایش تلفات. خسارات می‌شود، مانند بیمارستانها و درمانگاه‌ها، مراکز آتش نشانی، مراکز و تاسیسات آبرسانی، ساختمان‌های نیروگاه‌ها و تاسیسات برق رسانی، برجهای مراقبت فرود گاه‌ها، مراکز مخابرات، رادیو و تلویزیون، تاسیسات نظامی و انتظامی، مراکز کمک رسانی و به طور کلی تمام ساختمان‌هایی که استفاده از آنها در نجات و امداد موثر است.</p> <p>ساختمان‌های خطرزا: این گروه شامل ساختمان‌ها و تاسیساتی است که خرابی آنها موجب انتشار گسترده مواد سمی و مضر در کوتاه مدت و درازمدت برای محیط زیست می‌شوند، مانند کارخانه‌های تولید کننده مواد شیمیایی خاص</p>	ساختمان‌های با اهمیت خیلی زیاد	۱
۱/۲	<p>ساختمان‌هایی که خرابی آنها موجب تلفات زیاد می‌شود: مانند مدارس، مساجد، استادیوم‌ها، سینما و تئاترهای اجتماعات، فروشگاه‌های بزرگ، ترمینالهای مسافری، و یا هر فضای سرپوشیده دیگری که محل تجمع بیش از ۳۰۰ نفر در زیر یک سقف باشد.</p> <p>ساختمان‌هایی که خرابی آنها سبب از دست رفتار ثروت ملی می‌گردند: مانند موزه‌ها، کتابخانه‌ها، و به طور کلی مراکزی که در آنها اسناد و مدارک ملی و یا آثار پر ارزش دیگری نگهداری می‌شود.</p> <p>ساختمان‌ها و تاسیسات صنعتی که خرابی آنها موجب آلودگی محیط زیست و یا آتش سوزی وسیع می‌شود: مانند پالایشگاه‌ها، انبارهای سوخت، مراکز کاز رسانی</p>	ساختمان‌های با اهمیت زیاد	۲
۱	<p>این گروه شامل کلیه ساختمان‌های مشمول این آیین نامه به جز ساختمان‌های عنوان شده در سه گروه دیگر می‌باشند: مانند ساختمان‌های مسکونی، اداری و تجاری، هتل‌ها، پارکینگ‌های چند طبقه، انبارها، کارگاه‌ها، ساختمان‌های صنعتی</p>	ساختمان‌های با اهمیت متوسط	۳
۰/۸	<p>ساختمان‌هایی که خسارت نسبتاً کمی از خرابی آنها حادث می‌شود و احتمال بروز تلفات جانی انسانی در آنها بسیار کم است: مانند انبارهای کشاورزی و سالن‌های نگهداری دام</p> <p>ساختمان‌هایی موقتی که مدت بهره برداری از آنها کمتر از ۲ سال است.</p>	ساختمان‌های با اهمیت کم	۴



برش پایه سازه (مولفه افقی زلزله) \Leftarrow پارامترهای لازم برای محاسبه برش پایه

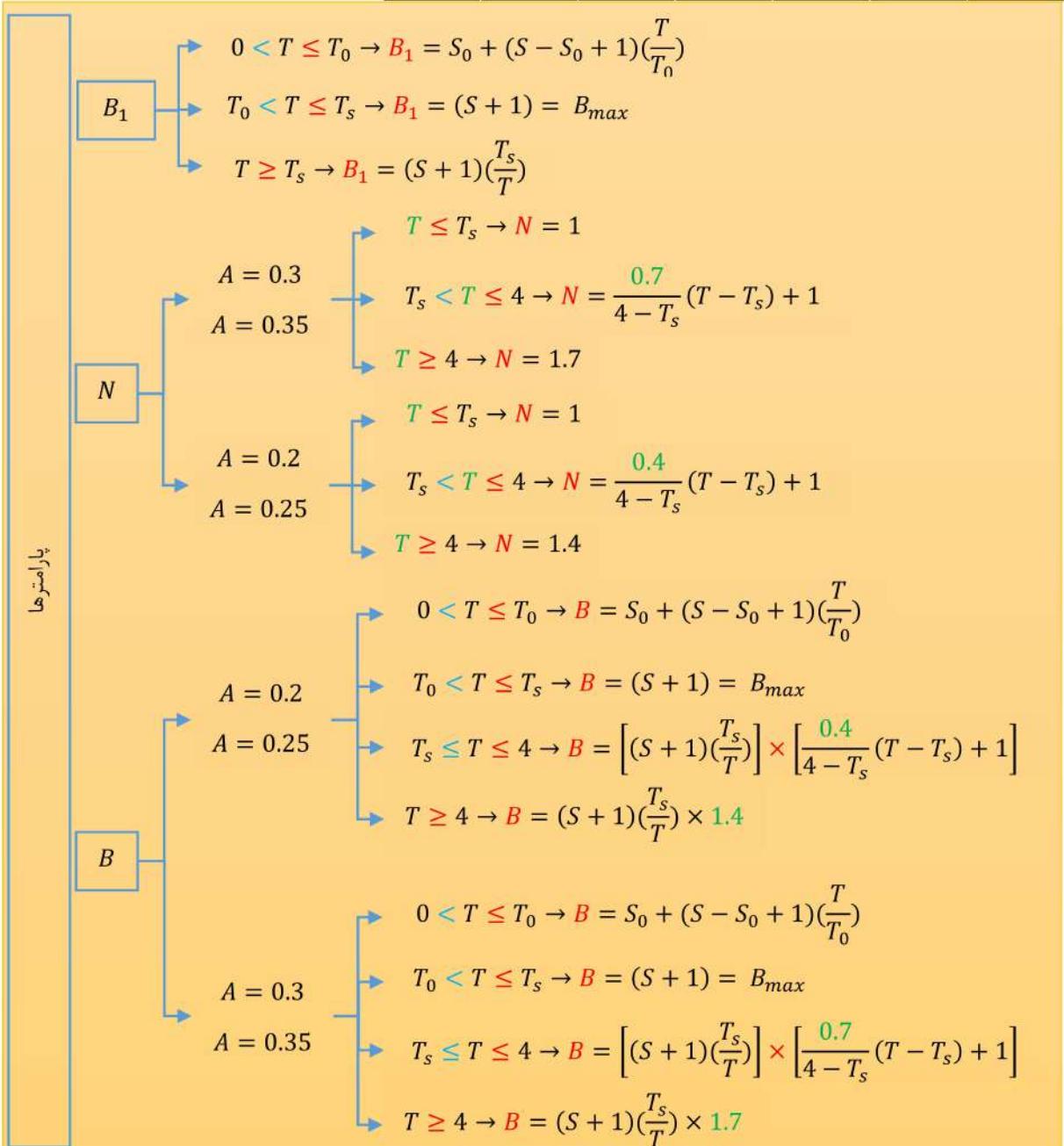
۱

مشخصات زمین محل مطابق زمین های نوع I تا IV باشد $B = B_1 \times N$

توجه: جهت افزایش سرعت در آزمون ، ضریب بازتاب (B) برای زمان تناوب های مختلف در جدولی در صفحه بعدی محاسبه شده است. دقیق شود که این جدول برای ساختمان هایی می باشد که بروز زمین های مطابق با خاک های نوع I تا IV ساخته می شوند.

				(جدول ۲-۲)		
$A = 0.3$	$A = 0.35$	$A = 0.2$	$A = 0.25$	T_s	T_0	نوع زمین
۱	۱/۵	۱	۱/۵	۰/۴	۰/۱	I
۱	۱/۵	۱	۱/۵	۰/۵	۰/۱	II
۱/۱	۱/۲۵	۱/۱	۱/۲۵	۰/۷	۰/۱۵	III
۱/۱	۱/۲۵	۱/۳	۲/۲۵	۱	۰/۱۵	IV

ضریب بازتاب سازه (B-۲-۲)



نکته: برای یک لایه خاک به ضخامت H که سرعت موج برشی در آن V_s است زمان تناوب خاک از رابطه زیر بدست می آید:

$$T_s = \frac{4H}{V_s}$$



برش پایه سازه (مولفه افقی زلزله) \Leftarrow پارامترهای لازم برای محاسبه برش پایه

(جدول ۶-۲)

T	B							
	A=0.2 , A=0.25				A=0.3 , A=0.35			
	I	II	III	IV	I	II	III	IV
0	1.00	1.00	1.10	1.30	1.00	1.00	1.10	1.10
0.1	2.50	2.50	2.20	2.60	2.50	2.50	2.20	2.20
0.2	2.50	2.50	2.75	3.25	2.50	2.50	2.75	2.75
0.3	2.50	2.50	2.75	3.25	2.50	2.50	2.75	2.75
0.4	2.50	2.50	2.75	3.25	2.50	2.50	2.75	2.75
0.5	2.02	2.50	2.75	3.25	2.04	2.50	2.75	2.75
0.6	1.70	2.11	2.75	3.25	1.73	2.13	2.75	2.75
0.7	1.48	1.83	2.75	3.25	1.51	1.86	2.75	2.75
0.8	1.31	1.62	2.44	3.25	1.35	1.66	2.46	2.75
0.9	1.17	1.45	2.19	3.25	1.22	1.50	2.23	2.75
1.0	1.07	1.32	2.00	3.25	1.12	1.38	2.05	2.75
1.1	0.98	1.21	1.83	2.99	1.03	1.27	1.90	2.56
1.2	0.91	1.13	1.70	2.78	0.96	1.19	1.77	2.40
1.3	0.85	1.05	1.59	2.60	0.90	1.12	1.67	2.26
1.4	0.79	0.98	1.49	2.45	0.85	1.05	1.58	2.15
1.5	0.75	0.93	1.41	2.31	0.81	1.00	1.50	2.05
1.6	0.71	0.88	1.33	2.19	0.77	0.95	1.43	1.96
1.7	0.67	0.84	1.27	2.09	0.74	0.91	1.37	1.88
1.8	0.64	0.80	1.21	2.00	0.71	0.88	1.32	1.81
1.9	0.61	0.76	1.16	1.92	0.68	0.84	1.27	1.75
2.0	0.59	0.73	1.11	1.84	0.66	0.81	1.23	1.70
2.1	0.57	0.70	1.07	1.77	0.63	0.79	1.19	1.65
2.2	0.55	0.68	1.03	1.71	0.61	0.76	1.15	1.60
2.3	0.53	0.66	1.00	1.66	0.60	0.74	1.12	1.56
2.4	0.51	0.63	0.97	1.61	0.58	0.72	1.09	1.52
2.5	0.49	0.61	0.94	1.56	0.56	0.70	1.06	1.49
2.6	0.48	0.60	0.91	1.52	0.55	0.68	1.04	1.45
2.7	0.47	0.58	0.89	1.48	0.54	0.67	1.02	1.42
2.8	0.45	0.56	0.86	1.44	0.52	0.65	0.99	1.39
2.9	0.44	0.55	0.84	1.40	0.51	0.64	0.97	1.37
3.0	0.43	0.54	0.82	1.37	0.50	0.63	0.95	1.34
3.1	0.42	0.52	0.80	1.34	0.49	0.61	0.94	1.32
3.2	0.41	0.51	0.78	1.31	0.48	0.60	0.92	1.30
3.3	0.40	0.50	0.77	1.29	0.47	0.59	0.91	1.28
3.4	0.39	0.49	0.75	1.26	0.47	0.58	0.89	1.26
3.5	0.38	0.48	0.74	1.24	0.46	0.57	0.88	1.24
3.6	0.38	0.47	0.72	1.22	0.45	0.56	0.86	1.23
3.7	0.37	0.46	0.71	1.19	0.44	0.55	0.85	1.21
3.8	0.36	0.45	0.70	1.17	0.44	0.55	0.84	1.20
3.9	0.36	0.45	0.69	1.16	0.43	0.54	0.83	1.18
4.0	0.35	0.44	0.67	1.14	0.43	0.53	0.82	1.17
4.1	0.34	0.43	0.66	1.11	0.41	0.52	0.80	1.14
4.2	0.33	0.42	0.64	1.08	0.40	0.51	0.78	1.11
4.3	0.33	0.41	0.63	1.06	0.40	0.49	0.76	1.09
4.4	0.32	0.40	0.61	1.03	0.39	0.48	0.74	1.06
4.5	0.31	0.39	0.60	1.01	0.38	0.47	0.73	1.04
4.6	0.30	0.38	0.59	0.99	0.37	0.46	0.71	1.02
4.7	0.30	0.37	0.57	0.97	0.36	0.45	0.70	0.99
4.8	0.29	0.36	0.56	0.95	0.35	0.44	0.68	0.97
4.9	0.29	0.36	0.55	0.93	0.35	0.43	0.67	0.95
5.0	0.28	0.35	0.54	0.91	0.34	0.43	0.65	0.94