

## مدلسازی و آنالیز زیرسازه آبرو ۳ دهانه ۳ متری همسطح راه آهن

5

### داده های ورودی :

N	3	تعداد دهانه
$L_{net}$	3 m	طول دهانه مفید
L1	0.4 m	طول نشیمنگاه
$L_{cal}$	3.45 m	طول دهانه محاسباتی
$b_{deck}$	5.6 m	عرض پل
$t_s$	0.45 m	ضخامت دال
$f_y$	4000 $kg/cm^2$	مقاومت مشخصه فولاد
$f_c$	160 $kg/cm^2$	مقاومت مشخصه استوانه ای بتن غیر مسلح
$\gamma_{conc}$	2.4 $ton/m^3$	وزن مخصوص بتن غیر مسلح

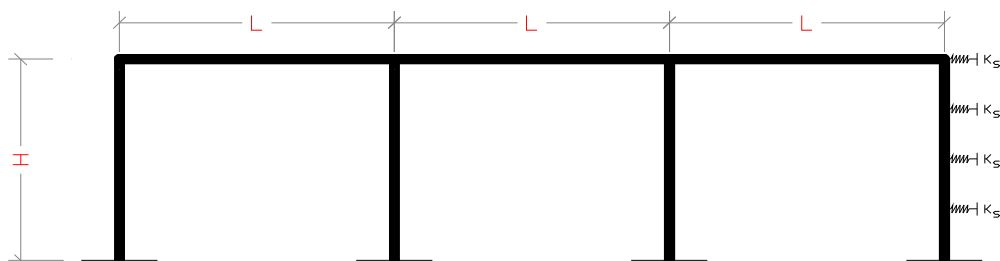
### شرح مدل کامپیوتری :

1 5

شکل مدل کامپیوتری برای تحلیل زیرسازه در زیر آورده شده است.

برای تحلیل کامپیوتری، سازه پل با استفاده از نرم افزار *SAP2000* به صورت سه بعدی مدل می شود. در این مدل از المان های *frame* برای اعضاء استفاده شده است. فرضیات مدل:

- با توجه به عدم اتصال گیردار دیوار روی پی، ابعاد پی در کنترل پایداری لحاظ نشده است. و ارتفاع پایه ها از روی پی منظور شده است.
- در پشت کوله در یک سمت خاک بوسیله فنرهایی مدل شده است. و نیروهای جانبی خاک در کوله سمت مقابل اعمال می شود.
- سختی فنرهای پشت کوله با روش باولز برای تعیین سختی جانبی خاک محاسبه شده است. (مطابق محاسبات صفحه بعد).



$$L = 3.8 \quad m$$

$$H = 2.25 \quad m$$



محاسبه Ks برای خاک پشت کوله:

2 5

مطابق روش باولز:

$K_s = A_s + B_s \cdot Z^n$		Z	$A_s$	$B_s \cdot Z^n$	$F_s$	$K_s (t/m)$
$\phi$	30	0	604	0	1	604
c	0	0.75	604	1,275	1	1,879
$\gamma$	2	1.5	604	1,803	1	2,407
B	1	2.25	604	2,208	1	2,812
n	0.5					
Cm	1					
C	40					
Fw1	1					
Fw2	1					
Nc	30.13					
$N_\gamma$	15.1					
Nq	18.4					

$$A_s = C_m \cdot C \cdot (c N_c + 0.5 \gamma B \cdot N_\gamma)$$

$$B_s \cdot Z^n = C_m \cdot C \cdot (\gamma \cdot N_q \cdot Z^n)$$

محاسبه فشار جانبی خاک پشت کوله :

3 5

برای محاسبه فشار جانبی خاک در پشت کوله از تئوری فشار رانکین استفاده می شود.  
در حالت بهره برداری فشار خاک پشت کوله، فشار حالت سکون در نظر گرفته می شود. و برای حالت زلزله فشار اکتیو خاک به همراه اضافه فشار خاک حین زلزله با روش مونیونوبه - اوکابه اعمال می شود.

$$\begin{aligned} H &= 2.25 \quad m \\ C &= 0 \\ \phi &= 30 \quad \text{deg.} \\ \gamma &= 2 \quad t/m^3 \\ K_o &= 1 - \sin 30 = 0.5 \\ K_a &= (1 - \sin 30) / (1 + \sin 30) = 0.33 \\ P_0 &= \gamma \times H \times K_o = 2.3 \\ P_a &= \gamma \times H \times K_a = 1.5 \end{aligned}$$

$$P_{sur} = 3.2 \quad t/m^2$$

فشار سربار زنده پشت کوله مطابق نشریه ۱۳۹:

$$P_{sur} \times K_o = 1.6 \quad t/m^2$$

مفروضات محاسبه اضافه فشار خاک در حین زلزله (مطابق با نشریه ۴۶۳):

$$\begin{aligned} K_h &= 0.5 A \\ A &= 0.35g \\ K_{ae} &= 0.43 \\ \Delta K_{ae} &= K_{ae} - K_a = 0.10 \\ P_{ae} &= \gamma \times H \times \Delta K_{ae} = 0.45 \quad t/m^2 \end{aligned}$$

شتاب مینای طرح :

ضریب فشار جانبی خاک حین زلزله:

ضریب اضافه فشار جانبی خاک حین زلزله:





بنابراین در جهت اطمینان نیروی ترمز و شتاب در مسیر ۲ خطه در طراحی لحاظ می شود.

## ترکیب بارهای طراحی زیرسازه:

5 5

درصد افزایش تنش مجاز	شرح ترکیب بار	نامگذاری ترکیب بار
100	DL+E0	C1 گروه یک
100	DL+E0+LL+Psur	C21 گروه دو
125	DL+E0+LL+Psur+Fbr	C22 گروه دو
133	DL+Ea+E(ae)+EQb	C5 گروه پنج

جدول ترکیبات بارگذاری :

DEAD LOAD	DL	بار مرده
LIVE LOAD	LL	بار زنده
Surcharge	Psur	فشار سربار زنده پشت کوله
Breake	Fbr	نیروی ترمز
Earth Pressure	Ea	فشار خاک در حالت اکتیو
Earth Pressure	E0	فشار خاک در حالت سکون
Earthquake	Eae	اضافه فشار خاک در حین زلزله
Earthquake	EQb	نیروی زلزله جرم بدنه
temprature	T	نیروی ناشی از تغییرات درجه حرارت

## کنترل تنش در مقاطع کوله و پایه:

5 6

بعد از تحلیل مدل در نرم افزار SAP2000 مقادیر حداکثر نیروهای داخلی در جدول زیر خلاصه شده است (تن - متر)

الف: خلاصه نیروهای داخلی با اعمال ضریب زلزله ۰/۲۱ واحد: ton-m

المان	ترکیب بار	عرض پای دیوار	نتایج از تحلیل مدل		وزن و لنگر مقاوم خاک پشت کوله		جمع نتایج			کنترل تنش (پایداری داخلی)			کنترل پایداری خارجی		
			P	M	P	M	P	M		f1	f2		e	B/4	B/3
کوله	C1	1.25	8.98	1.04	1.7	-0.8	10.65	0.22		7.7	9.4		0.02	0.31	
کوله	C21	1.25	25.97	2.81	1.7	-0.8	27.64	1.99		14.5	29.8		0.07	0.31	
کوله	C22	1.25	25.97	4.67	1.7	-0.8	27.64	3.85		7.3	36.9		0.14	0.31	
کوله	C5	1.25	8.98	5.27	1.7	-0.8	10.65	4.45		-8.6	25.6		0.42		0.42
پایه	C1	1.25	13.02	0.09			13.02	0.09		10.1	10.8		0.01	0.31	
پایه	C21	1.25	36.33	0.32			36.33	0.32		27.8	30.3		0.01	0.31	
پایه	C22	1.25	36.33	2.7			36.33	2.70		18.7	39.4		0.07	0.31	
پایه	C5	1.25	13.02	4.81			13.02	4.81		-8.1	28.9		0.37		0.42

## کنترل پایداری دیوار کوله برای زمان ساخت:

5 7

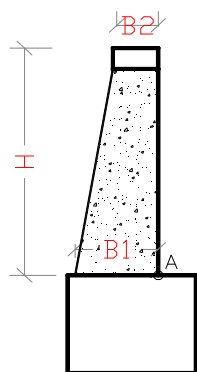
قبل از اجرای دال و تشکیل قاب، بایستی دیوار کوله به تنهایی در برابر بارهای وارده پایدار باشد. با توجه به اینکه برای دسترسی به دال و انجام بتن ریزی آن، عموماً پشت کوله را خاگری می کنند. لذا دیوار کوله بایستی در برابر واژگونی ناشی از فشار خاک پایدار باشد فرض می شود خاگری برای دسترسی به دال بدون شیب و در طول ۱۰۰٪ کوله صورت گیرد. کنترل واژگونی:

$$H= 2.25 \quad m$$

$$B1= 1.25 \quad m$$

$$B2= 0.7 \quad m$$

$$Bav= 0.975$$



$$K_a = (1 - \sin 30) / (1 + \sin 30) = 0.33$$

$$p = (g \cdot H \cdot K_a) = 1.5$$

محاسبه لنگر واژگونی حول نقطه A:

$$P_a = 0.5 \cdot p \cdot H \cdot 1 = 1.7$$

$$M_o = 1.3 \quad \text{t.m/m}$$

محاسبه لنگر مقاوم حول نقطه A:

$$d_r = 0.50 \quad \text{m}$$

فاصله مرکز ثقل دیوار تا نقطه A:

$$M_r = 2.7 \quad \text{t.m/m}$$

$$F.S. = M_r / M_o = 2.2 > 1.5 \quad \text{OK.}$$

کنترل لغزش دیوار روی پی:

زاویه اصطکاک دیوار بنایی روی پی بتنی برابر ۳۰ درجه فرض می شود.

ضریب اصطکاک:

$$\psi = \tan(30) = 0.60$$

$$W = 5.5 \quad \text{ton}$$

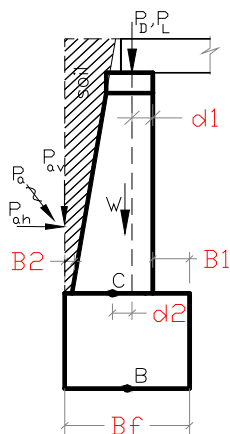
وزن دیوار:

$$W \cdot \psi \cdot A = 3.3 > P_a = 1.7 \quad \text{O.K}$$

تعیین عرض و ضخامت پی کوله:

8 5

عرض فونداسیون مطابق بند (۵-۳) فصل سوم گزارش شماره (۲) به شرح زیر محاسبه می شود:



$$B_1 = 0.84 \quad \text{m}$$

$$B_f = 2.09 \quad \text{m}$$

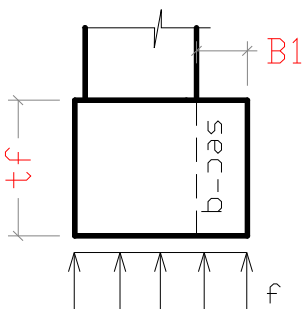
$$t_f = 1.00 \quad \text{m}$$

کنترل تنش زیر پی:

بار اعمالی:  $P = 26.0 \quad \text{ton}$

sum= 26.0 ton

تنش خاک:  $f = 12.5 \quad \text{ton/m}^2 \quad \text{ok}$



کنترل ضخامت پی بتنی کوله:

مبنای طراحی ضخامت پی، کنترل تنش کششی و برشی ایجاد شده در کف پنجه پی می باشد.

$$t_f = 1.00 \quad \text{m}$$

$$M_a = f \cdot B_1 \cdot B_1 / 2 = 4.3 \quad \text{t.m}$$

لنگر در مقطع پنجه:

$$\delta = M_a \cdot 6 \div (t_f)^2 = 26.1 \quad \text{t/m}^2 \quad \text{ok}$$

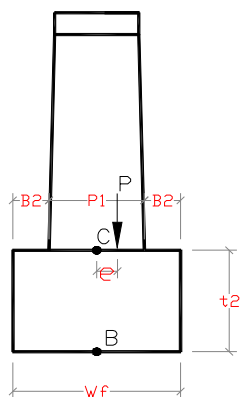
تنش کششی پنجه:

$$V_a = f \cdot B_1 = 10.4 \quad \text{ton}$$

برش در مقطع پنجه:

$$\delta = V_a / (1 \cdot t_f) = 10.4 \quad \text{t/m}^2 \quad \text{ok}$$

تنش برشی پنجه:



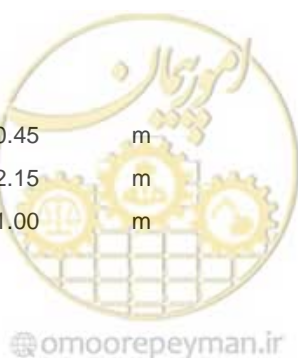
تعیین عرض و ضخامت پی پایه میانی:

9 5

$$B_2 = 0.45 \quad \text{m}$$

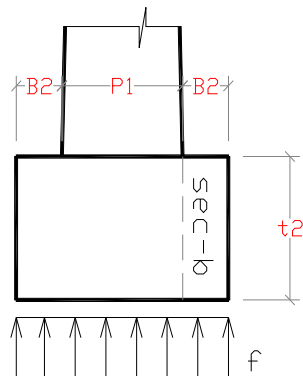
$$W_f = 2.15 \quad \text{m}$$

$$t_2 = 1.00 \quad \text{m}$$



کنترل تنش زیر پی:

بار اعمالی:	$P = 36.3$	ton	
	$\text{sum} = 36.3$	ton	
تنش خاک:	$f = 16.9$	ton/m <sup>2</sup>	ok



کنترل ضخامت پی بتنی پایه:

مبنای طراحی ضخامت پی، کنترل تنش کششی و برشی ایجاد شده در کف پنجه پی می باشد.

$t_2 = 1.00$	m		
$M_b = f \cdot B_2 \cdot B_2 / 2 =$	1.71	t.m	لنگر در مقطع پنجه:
$\delta = M_b \cdot 6 / (t_f)^2 =$	10.27	t/m <sup>2</sup>	تنش کششی پنجه: ok
$V_b = f \cdot B_2 =$	7.60	ton	برش در مقطع پنجه:
$\delta = V_b / (1 \cdot t_f) =$	7.60	t/m <sup>2</sup>	تنش برشی پنجه: ok

