

طراحی دیوارهای برگشتی غیرمسلح راه آهن

داده های ورودی :

H_{min}	1	m	ارتفاع حداقل دیوار
H_{max}	7	m	طول دهانه مفید
C	0	ton /m ²	چسبندگی مصالح خاکریز پشت دیوار
ϕ	30	deg.	زاویه اصطکاک داخلی خاک
A	0.35	g	شتاب مبنای زلزله
f_c	160	kg /cm ²	مقاومت مشخصه استوانه ای بتن غیر مسلح
γ_{conc}	2.4	ton /m ³	وزن مخصوص بتن غیر مسلح
γ_s	2	ton /m ³	وزن مخصوص خاکریز پشت دیوار

محاسبه فشار جانبی خاک پشت کوله :

برای محاسبه فشار جانبی خاک در پشت کوله از تئوری فشار محرك کولمب استفاده می شود.

رابطه عمومی کولمب به شکل زیر می باشد:

$$K_a = \frac{\sin^2(\beta + \phi)}{\sin^2 \beta \cdot \sin(\beta - \delta) \left[1 + \sqrt{\frac{\sin(\phi + \delta) \cdot \sin(\phi - \alpha)}{\sin(\beta - \delta) \cdot \sin(\alpha + \beta)}} \right]^2}$$

ارتفاع دیوار

که در رابطه فوق:

$\phi =$	زاویه اصطکاک داخلی خاک
$\alpha =$	زاویه خاکریز پشت دیوار با افق
$\beta =$	زاویه پشت دیوار
$\delta = (2\phi/3)$	زاویه اصطکاک خاک با دیوار

زاویه خاکریز پشت دیوار با افق برابر ۰ درجه در نظر گرفته می شود.

با فرض شبیه ۳:۱ وجه پشت دیوار در تماس با خاک، زاویه پشت دیوار ۷۱.۶ درجه در نظر گرفته می شود.

سربار زنده

با توجه به بند ۳-۱-۳ نشریه ۱۳۹۰ نسخه ۳۲ کیلونیوتون بر مترمربع در پشت دیوارهای برگشتی آبروهای راه آهن بنویان سربار زنده در نظر گرفته می شود.

محاسبه اضافه فشار خاک در حین زلزله

برای محاسبه اضافه فشار محرك خاک در حین زلزله از روش مونونویه- اوکابه مطابق با نشریه ۴۶۳ استفاده می شود.

مفروضات محاسبه اضافه فشار خاک در حین زلزله (مطابق با نشریه ۴۶۳) به شرح زیر است:

 $K_h=0.5 A$ $K_v=0$ $A=0.35g$

شتاب مبنای طرح :



ترکیبات بارگذاری:

مطابق نشریه ۳۰۸ به شرح زیر لحاظ می شود:

C1	D+E
C2	D+E+L
C5	D+E+EQ

D= بار مرده
E= فشار خاک
L= سربار زنده
EQ= نیروی زلزله

معیارهای پایداری دیوار

مطابق جدول ۱-۴ نشریه ۳۰۸ راهنمای طراحی دیوارهای حائل، ضوابط پایداری دیوارهای حائل به شرح زیر می باشد.

ضابطه واژگونی، حداقل سطح پایه تحت فشار	ضریب ایمنی لغزش	بارگذاری
بسترستگی	۱۰۰٪	عادی
۷۵٪	۱.۵	

محل برآیند در محدوده پایه	محل برآیند در محدوده پایه	= عرض قاعده دیوار
---------------------------	---------------------------	-------------------

بی بعنوان بالشتک بتنی برای استقرار قاعده دیوار فرض می گردد. لذا در کنترل واژگونی دیوار، بستر سنگی فرض می شود. و شرط فشاری بودن حداقل ۷۵٪ سطح قاعده معادل خروج از مرکزیت e برابر با $B/4$ باشد.

و برای کنترل واژگونی خود پی، با توجه به اینکه باید ۱۰۰٪ سطح روی خاک فشاری باشد، لذا عرض پنجه پی طوری در نظر گرفته می شود که امتداد منتجه نیروها از مرکز پی عبور نماید. لذا حداکثر خروج از مرکزیت بار قائم نسبت به مرکز پی نباید از یک ششم عرض پی بیشتر باشد. در محاسبه ضریب اطمینان لغزش دیوار بر روی پی، ضریب اصطکاک بین سطوح بتنی دیوار و پی، برابر 0.6 فرض می شود. خلاصه محاسبات ضرایب فشار محرك کولمب و اضافه فشار خاک حین زلزله به شرح زیر می باشد:

ϕ	α	β	δ	K_a	K_{ae}	d_{kae}
30	0	71.6	20	0.46	0.626	0.166

با توجه به نشریه ۴۶۳، نیروی محرك خاک در ارتفاع یک سوم از کف دیوار وارد می شود و اضافه فشار خاک در حین زلزله در 0.60 ارتفاع دیوار وارد می شود. بر این اساس برآیند نیروهای وارد در ارتفاع Z محاسبه می شود:

$$Z = \frac{0.60H \times dPae + Pa \times H/3}{Pae}$$

