

روئس لحرجی در حالات حدی ادب روئس ضرایب با روتاواست

$$\sum Q_i \leq \phi R$$

تواسته ترکیب بارگذاری  
برده برداری

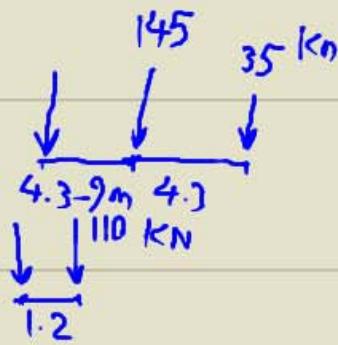
پیامد غیر مترقبہ

خستگی دستگت

EH, EV, DW, DC  
ES  
بارگذاری همچوی نقلی

int  $(\frac{b}{3.6})$  line

32.5 t truck  
tandem  
lone  
 $9.3 \text{ mm}$   
 $3.1 \text{ kPa}$



ADTT<sub>51</sub>

سائنسی روزانہ  
تراکتیک کالین

زندہ پیاده رو راه 3.6 kPa

پیاده رو 4.1

سایر اثر دنیا بیلی IM 75, 53, 33

ضریب اصلاح حصر همزمان m

$$m = 1.2, 1, .85, .65$$

1    2    3    3>

$$F_r = \frac{mv^2}{r} \quad \text{جانب راز}$$

$$F_B = .25 W \quad \text{ترز}$$

جانبی

نیروی سیالات  $\rightarrow$  هوا  
آب  $\rightarrow$

$$P = C_d \frac{1}{2} \rho v^2$$

زلزله

یخ

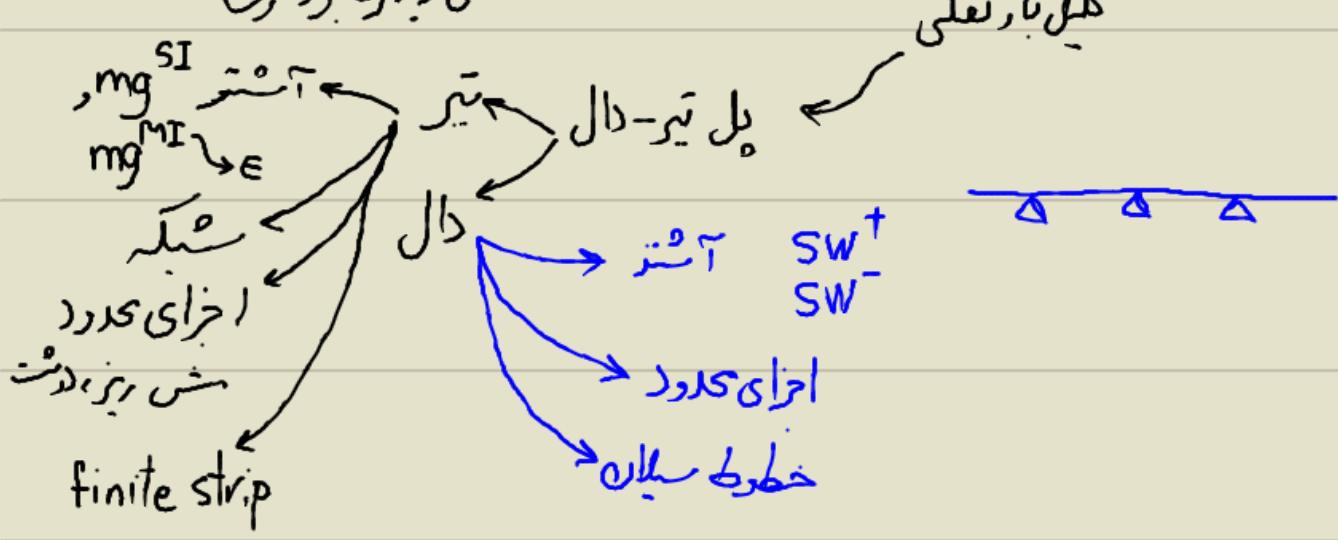
بارهای ناسی از تغیر مکلف  $\rightarrow$  مکلفاف  
 حرارتی  $\rightarrow$  گردان  
 آب و هوا ر سیولی، سرمه  
 جمع شدگی، خرس  
 نست

بارنا سی از تصادف

تابع تاثیر خلخال  
سلع تاثیر

حلیل ستم  $\rightarrow$  این روش  $\rightarrow$  مطابق این با تعادل در حالت  
حدسناویت

تسهیماند  $\rightarrow$  بیش بارگزاری تکراری



پلاسی دالی روش آشناز

mg<sup>SI</sup> mg<sup>MI</sup>

مشکل ای  
اچرای حدود

پلاسی جعبه ای آشناز

اچرای حدود

تحلیل تحت بار حرارتی، جمع شده و پیش نیگری

کم میغافت

گرادیان سه-نم خوتعادی

کرنش محوری را نخواهد

تحلیل بار جابی باد انشغال بار از دیافراگم

زلزله

خواص بتن سفت روکوتاه مت

پلاسی تنبی

متاومت و زفتار فشاری دوکرده  
کسر رنده



$$E_c = 0.043 \gamma^{1.5} \sqrt{f_c}$$

متاومت و زفتار لستی

$$f_r = 0.63\sqrt{f_c}, f_{sp}, f_{cr} = 0.33\sqrt{f_c}$$

خواص بلندیت

متاومت فشاری  
جمع شدگی

$$-0.0002, -0.0005$$

زیر 28

خرس

$$\epsilon_{cr}(t, t_i) = \Psi(t, t_i) \epsilon_{ci}$$

$$E_{c,LT} = \frac{E_{ci}}{1 + \Psi(t, t_i)} \rightarrow 3 - 1.2 \frac{A'_s}{A_s} > 1.6 \quad \text{تفیر کل پیش خیز}$$

$$\eta_{LT} = \eta(1 + \Psi(t, t_i)) \eta_{LT} = \frac{E_s}{E_{c,LT}}$$

خواص نلا (مسلح کنترل)  
 $f_y = 400$  سعری (پیش تینده)

$$E_s = 200 \text{ GPa}$$

$E_p = 197$   
LR grad 270  
 $f_{py} = 9.7 \text{ kN/mm}^2, f_{pu} = 1860 \text{ MPa}$

پیش تینده مسلح

حالات حدی بوده برداری: ترک، تغیر کل، تنس درین و کابل

کنترل ترک خشی

$$f_s \leq f_{sa} = \frac{2}{(d_c A)^{\frac{1}{3}}} \leq 0.6 f_y$$

- وقتی بال تر تکمیل کننده سی (فند)

$\min(b_{eff}, 0.1L)$  - میله حلقی برای اعضای عمیق

تعمیر تکمیل : بازتابیده  
 $\frac{l}{300}$ ,  $\frac{l}{800}$  تکمیل  
 m, IM 33٪.

25 truck + lane , truck

حدودیت تکمیل (ربت پیشنهاد)

$$f_c = \frac{-P}{Ag} \pm \frac{Pe y}{I_g} \mp \frac{My}{I_g}$$

$$\frac{M_g y}{I_g} + \frac{M_c y_c}{I_c}$$

تکمیل بجا شدن سے مرحلہ انتقال  
تبلازانت کر طریقہ است  
بردار

LR  
 $f_{p_i} = 0.78, 0.8 f_{p_u}$  مرحلہ عکزی  
 $f_{p_t} = 0.74 f_{p_u}$  بعد ازاں انتقال

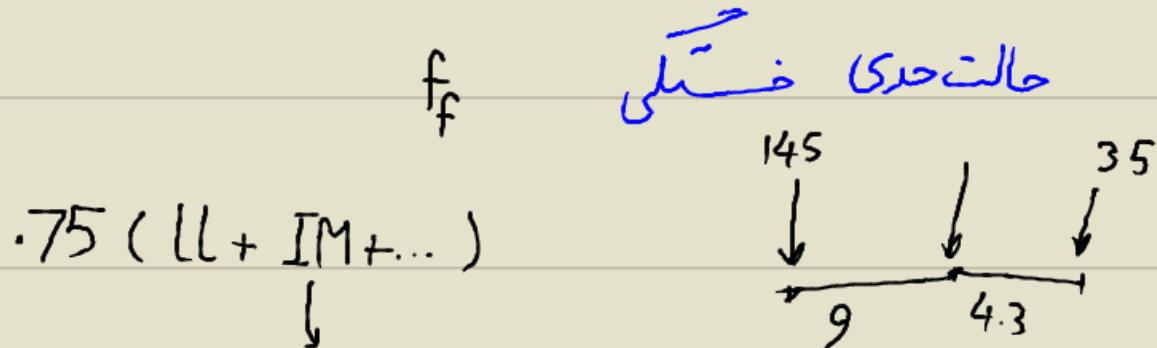
تکمیل فشاری برتھ پیشنهاد (درجات بارہ برداری)

$$f_{pc} = 0.8 f_{py} \text{ تعمیر تکمیل سازہ مذکور } \leftarrow 90 \text{ بارہ برداری } + 10 \text{ ترک دسازہ برتھ مصلح }$$

$$I: 1(DC + DW + \dots) + 1(LL + IM + \dots) + 1(WA) + 0.3 WS + 0.3 WL + \dots$$

.8

### کنترل کشش دسازه بتن پیشینه



ACI 215

خستگی بتن

$$f_f = 145 - 33 f_{min} + 55 \left( \frac{r}{h} \right)^{.3}$$

اذا

$> 9 \text{ m}$     $125 \text{ MPa}$    خستگی کابل

$< 3.6$    70

پیش معد عرضه شرط

.65 - 1.5

$$\gamma_p (DC + DW + \dots) + \gamma_{EQ} (LL + IM + \dots) + 1 WA + 1 FR + EQ$$

$\downarrow$

$.9 - 1.25$

$\nearrow$

$.3 F_L + .3 F_T$

$.3 F_L + F_T$

حالت حدی مقاومت

ضریب کاهش مقاومت

$$PR > \eta \sum \gamma_i Q_i$$

حمسه ۱۰.۹

برس دیجیتیس ۹

نمودار کوکر با اسپریال آنگ ۷۵  
بزرگ نواخر ۳/۴ زلزله

۷ تلیگراف هنر

۷ STM نمودار

نمودار زایلر ۸

ترکیب بارگذاری

I:  $\gamma_p (DC + DW + \dots) + 1.75 (LL + IM + \dots) + WA + \dots$

III: باد بیش از  $90 \frac{km}{h}$  بدوره بارزندگ

IV: با بارزندگ " "

متادوست حمسه (عضاوی بین مسلح)