



تحلیل وضعیت موجود و ارائه طرح جدید برای فونداسیون تیرهای بتنی ۲۰ کیلوولت

نصرت الله هادیان

شرکت مهندسی مشاور نیروی مازندران

چکیده:

تجربیات چندین ساله نشان می دهد که جهت نصب پایه های بتنی خطوط ۲۰ کیلوولت، گودبرداری و پرکردن چاله ها طبق جداول موجود در بعضی از انواع زمینها دچار اشکالات اصولی و جدی است و لذا پیشنهاد نوینی جهت طراحی یک پی مناسب ارائه میگردد. ضمناً در این مقاله جهت اختصار محاسبات و طراحی فقط برای یک نوع پایه (۱۲×۸۰۰) و برای زمین های شالیزاری انجام گردیده و نشان داده شده است که با اجرای این پیشنهادات هم پایداری پایه های مذکور تأمین میشود و هم اینکه در مجموع از نظر اقتصادی استفاده قابل توجهی برای شرکتهای توزیع حاصل میگردد.

یکی از مواردی که در بازدید از شبکه‌های برق به شدت نظرم را به خود جلب نمود ایجاد چپ‌شدگی و بعضاً واژگونی در تیرهای بتنی ۲۰ کیلوولت بود و در مأموریت‌هایی که به نواحی مختلف داشتم متوجه میزان شدت معضل، بویژه در نواحی غرب مازندران گردیدم. و اینکه چرا و چگونه ممکن است این وضعیت ناهنجار تا این حد گسترش یافته و همچنان ادامه داشته باشد حکایت از عدم خدمت‌گیری علوم و فنون مهندسی می‌نماید.

به هر حال این امر انگیزه‌ای شد تا اینجانب مبادرت به تهیه این مقاله که در حقیقت تجزیه و تحلیل موضوع می‌باشد، نمایم. آنچه مسلم است این عدم تعادل و ناپایداری تیرها به شالوده آنها مربوط می‌شود که به عنوان نمونه یک تیر بتنی ۱۲/۸۰۰ رادریخت دومداره مورد بررسی و تحلیل قرار می‌دهم.

البته برای انجام یک کار اساسی لازم است موضوع در آلترناتیوهای مختلف بر حسب نوع خاک و در زاویه و انتهای و یامیانی بودن تیر مورد بررسی دقیق قرار گیرد و به صورت یک یا چند طرح تیپ در قالب یک پروژه و نهایتاً "دستورالعمل ارائه گردد.

۱- کلیات

به طور کلی جمیع نیروهای وارده بر هر سازه بوسیله شالوده به زمین منتقل می‌شود و طراحی آن باید به گونه‌ای باشد که این نیروها در زمین ایجاد مقاومتی بالاتر از ظرفیت باربری مجاز خاک ننماید در غیر این صورت گسیختگی و نشست در خاک قطعی است و به عبارت ساده تر خاک از زیر بارشانه خالی کرده و نهایتاً "موجبات واژگونی سازه را فراهم می‌سازد.

خاک از نقطه نظر مواد متشکله، میزان آب و رطوبت، مقاومت برشی و ظرفیت باربری تحکیم و... مشخصات مکانیکی گوناگون دارد و چنانچه علیرغم این گوناگونی با توجه به وسعت کار و تیپ سازی جهت سهولت در اجراء بخواهیم دسته‌بندی معینی از آن داشته باشیم می‌توانیم آنرا به سه گونه،

زمینهای لجنی، زمینهای دارای خاک بادانه بندی بد و خاک بادانه بندی خوب دسته بندی نمائیم. بنابراین در طراحی فونداسیون حداقل به سه نوع طرح خواهیم رسید اما هم اکنون تقریباً یک نوع طرح در انواع متفاوت زمین استفاده می شود. بعبارت دیگر همان فونداسیون که در زمین لجنی اجراء می شود برای زمین دج با مقاومت بالا نیز انجام می گردد. که این امر قابل توجه از نظر فنی و اقتصادی نیست. بنابراین طراحی فونداسیون بر اساس مبانی مهندسی ساختمان برای هر سازه از اهمیت ویژه ای برخوردار است و پایداری و استحکام آن را تضمین می نماید.

۲- طراحی فونداسیون جدید

قبل از اینکه وارد محاسبات دقیق تئوریک گردیم لازم است در این جا طرح و مشخصات سکوی آزمایش این تیرها در راهنمای ساخت و استاندارد پایه های بتنی مسلح چارگوش منتشره از امور برق وزارت نیرو را مورد توجه قرار دهیم، (ضمیمه پنج) خواهیم دید که هنگام آزمایش خمش تحت قدرت اسمی برای جلوگیری از تغییر مکان سکوی آزمایش، محاسبات مهندسی به چه ابعاد و اندازه هائی رسیده است و این عدم تغییر مکان در سکو چه به صورت جابجائی و یادوران باید در حالت بهره برداری در فونداسیون تیرها ایجاد شود.

لازم به یادآوری است که در این طرح نمونه به گونه ای غیر محافظه کارانه تنهائی نیروی جانبی حاصل از باد، آن هم نه بر اساس استاندارد شماره ۵۱۹ مؤسسه تحقیقات صنعتی ایران بلکه به موجب اطلاعاتی که از سازمانهای هواشناسی بابلسرورامسر در مورد سرعت باد دریافت گردید منظور شد و این در صورتی است که حداقل قدرت اسمی تیر ۱۲/۸۰۰، ۸۰۰ کیلوگرم اعمال نیروی افقی در قسمت انتهائی تیر، در فاصله ۶۰ سانتیمتری، روی سکوی آزمایش است و چنانچه محاسبات بارگذاری برای اثر نیروی باد بر اساس استاندارد ۵۱۹ انجام گیرد به نیروئی در حدود قدرت اسمی تیر خواهیم رسید.

۱-۲ - اطلاعات اولیه - برای طراحی فونداسیون جدید در ابتدا لازم است مبانی کلی و اطلاعات اولیه که در طراحی خط مورد استفاده قرار میگیرد درست باشد لذا در این رابطه اطلاعات زیر در محاسبات بخشهای بعدی انتخاب گردید.

- فاصله تیرها (l) : $\approx 100(m)$
- وضعیت تیر در خط میانی:
- قطر سیم (d) : $1.55(cm)$
- تعداد هادیها : 6
- وزن واحد طول سیم (w) : $0.5(Kg.m)$
- وزن تیر (Wl) : $2765(Kg)$
- ظرفیت باربری مجاز خاک (Qa) : $1(Kg/cm^2)$
- ابعاد تیر در سمت بادگیر: ابتدا 41 و انتها $23cm$ ($c=23cm, b=41$)
- سرعت باد : $19(m/S)$ میانگین سرعت باد در بابل سرورامسر
- مقاومت برشی خاک (C) : چون در بیش از نیمی از سال زمینهای این نواحی مغروق در آب می باشند صفر در نظر گرفته شد.
- مقاومت 28 روز بتن F_c : $210 (Kg/Cm^2)$
- ضریب شکل : 1.35 (مرجع شماره ۳)

۲-۲- بارگذاری : برای محاسبه نیروی مکانیکی وارده بر فونداسیون بر اساس روشهای متداول بشرح زیر اقدام میگردد:

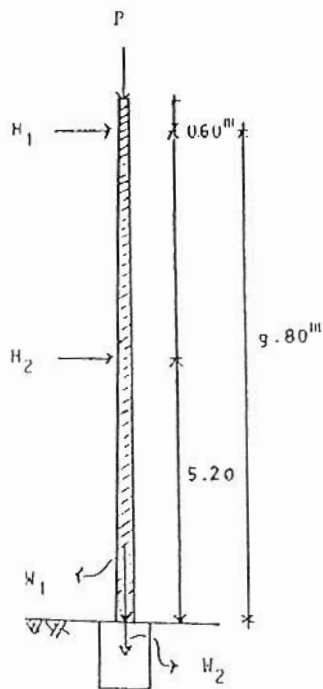
۲-۲-۱- محاسبه نیروی باد- برای محاسبه نیروی باد از روابط (۱ و ۲) استفاده میگردد:

$$q = V^2/16 \quad (1)$$

$$H = n.l.w.q \quad (2)$$

باتوجه به روابط فوق و اطلاعات بخش ۱-۲ فشار مبنای باد (q) و نیروی وارده بر سیم (H_1) و نیروی وارده بر تیر (H_2) بصورت زیر محاسبه میگردد:

$$H_2 = 100 \text{ kg} \quad \text{و} \quad H_1 = 214 \text{ kg} \quad \text{و} \quad q = 23 \text{ kg/m}^2$$



بارهای خارجی
بدون مقیاس

۲-۲-۲ - محاسبه وزن سیم - باتوجه به نوع سیم (Hyena) میتوان وزن سیم (P) را در طول یک اسپین از خط دو مداره ۲۰ کیلو ولت بصورت زیر محاسبه نمود:

$$P = 6 \times 100 \times 0.5 = 300 \text{ Kg}$$

۲-۳ - طراحی فونداسیون - باتوجه به موارد فوق الذکر میتوان فونداسیون خط را بشرح زیر طراحی نمود:

۲-۳-۱ - مقاومت برشی بتن - در اولین مرحله لازم است مقاومت برشی بتن (Vc) از رابطه زیر محاسبه کرد:

$$V_c = 0.53 \sqrt{F'c}$$

باتوجه به اینکه $F'c = 210 \text{ kg/cm}^2$ میباشد مقدار $Vc = 7.68 \text{ kg/cm}^2$ خواهد شد

۲-۳-۲- محاسبه ابعاد سطح - در این مرحله لازم است ابعاد سطح فونداسیون بصورت زیر محاسبه گردد و وزن پی (W_2) برای شروع محاسبات باتوجه به ابعاد ($75 \times 80 \times 170$) سانتی متر و وزن مخصوص 2400 kg/m^3 بتن معادل ۲۵۰۰ کیلوگرم منظور میگردد.

$$A = \frac{\text{بارهای قائم بدون ضریب}}{\text{تنش مجاز خاک}} = \frac{W_1 + W_2 + P}{Q_a} \rightarrow 5565 \text{ Cm}^2 \quad (\text{A) سطح پی}$$

$$B = 70(\text{Cm}) \quad (\text{B) عرض پی و طول پی (L)}$$

$$L = 80(\text{Cm})$$

۲-۳-۲- ضخامت پی (d) - ضخامت پی فونداسیون رامیتوان باتوجه به روابط زیر محاسبه نمود:

$$d : \rightarrow 4d^2 + 2(b+c) \times d = \frac{b \cdot L \cdot Q_{ult}}{V_c}$$

$$B = 41(\text{Cm}) \quad C = 23(\text{Cm})$$

$$Q_{ULT} = Q_a \cdot F \quad \text{بادر نظر گرفتن ضریب اطمینان برابر 3:}$$

$$Q_{ULT} = 1 \times 3 = 3 \text{ Kg/Cm}^2$$

$$4d^2 + 2(41+23)d = \frac{60 \times 80 \times 3}{7.68}$$

$$d \approx 10 \text{ (Cm)}$$

ملاحظه می شود که بدون اثر لنگر ناشی از نیروی افقی در تعیین ابعاد پی، ابعاد کوچک تنها پاسخگوی اثر نیروهای قائم می باشند.

۲-۳-۳- محاسبه لنگر نهائی - باتوجه به آنچه که گفته شد میتوان لنگر نهائی تحمیلی بر فونداسیون را بصورت زیر محاسبه نمود:

$$M = (214 \times 9 \cdot 80 \times 10^2) + (100 \times 5 \cdot 20 \times 10^2) = 2 \cdot 62 \times 10^5 \text{ Kg-Cm}$$

$$e = \frac{M}{P+W_1+W_2} = \frac{2.62 \times 10^5}{300+2500+2765} = 47.1 \text{ Cm} \quad \text{فاصله برون محوری (e):}$$

$$Q = \frac{\gamma_{\text{کل}}}{A} \left(1 \pm \frac{6 \cdot e}{L}\right) = \frac{5565}{80 \times 70} \left(1 \pm \frac{6 \times 47.1}{80}\right) \rightarrow \quad \text{تنش موجود (Q)}$$

$$Q_{\max} = 4.5, \quad Q_{\min} = -2.52 \text{ Kg/Cm}^2 \quad \text{در نتیجه}$$

$$Q_{\max} > Q_a \rightarrow \text{not Ok.}$$

به همین ترتیب باروش سعی وخطا ادامه داده و نهایتاً خواهیم داشت:

$$B = 100 \text{ Cm}, \quad L = 175 \text{ Cm}, \quad d = 80 \text{ Cm}$$

وزن پی را W نامیده لذا با توجه به وزن مخصوص بتن برابر 2400 Kg/m^3 خواهیم داشت:

$$W = 1 \times 1.75 \times 0.8 \times 2400 = 3360 \text{ kg}$$

$$W_t = 3360 + 2765 + 300 = 6425 \text{ Kg} \quad \text{وزن کل (W}_t\text{)}$$

$$e = \frac{2.62 \times 10^5}{6425} = 40.8 \text{ Cm}$$

$$Q = \frac{6425}{100 \times 175} \left(1 \pm \frac{6 \times 40.8}{175}\right) \rightarrow$$

$$Q_{\max} = +0.88 \text{ (Kg/Cm}^2\text{)} < Q_a = 1 \text{ Kg/Cm}^2 \quad \text{O.k.}$$

$$Q_{\min} = -0.15 \text{ (Kg/Cm}^2\text{)} \quad \text{O.K.} \quad \text{بعلت کوچک بودن}$$

۴-۳-۲- کنترل B - بمنظور کنترل فونداسیون در راستای خط نیروی باد بر تیر در جهت طول خط برابر می شود با:

$$\frac{61(\text{انتها}) + 31(\text{ابتدا})}{2} \times 10^2 \times 10.30 \times 23 \times 1.35 = 147 \text{ Kg}$$

$$M = 147 \times 5.15 \times 100 = 75705 \text{ Kg} \cdot \text{Cm} \quad \text{ممان (M)}$$

$$e = \frac{75705}{6425} = 11.78 \text{ Cm} \quad \text{فاصله برون محوری (e)}$$

$$Q = \frac{6425}{100 \times 175} \left(1 \pm \frac{6 \times 11.78}{100}\right) \rightarrow$$

$$Q_{\max} = 0.62, \quad Q_{\min} = 0.1 \text{ Kg/Cm}^2 \quad \text{O.K.}$$

۵-۳-۲- کنترل واژگونی - بر اساس بند ۷-۱۳ استاندارد ۵۱۹ ایران، مؤسسه تحقیقات صنعتی:

$$\text{لنگر مقاوم: } \frac{175}{2} (300 + 276 + 3360) = 56187 \text{ Kg} \cdot \text{Cm}$$

$$\text{لنگر واژگونی: } = [(0.214 \times 10 \cdot 80) + (0.10 \times 6 \cdot 10)] \times 10^5 = 292120 \text{ Kg} \cdot \text{Cm}$$

$$\frac{\text{لنگر مقاوم}}{\text{لنگر واژگونی}} = \frac{562187}{292120} = 1.92 > 1.75 \rightarrow \text{O.K.}$$

۳- نتیجه گیری:

بدین ترتیب ابعاد فونداسیون ۱۷۵ Cm طول، ۱۰۰ Cm عرض و ۸۰ Cm ضخامت نتیجه داده است. جهت استقرار تیر در پی ایجاد ایستائی موقت برای تراز کردن و آکس بندی، در کف و مرکز پی چاله ای به عمق (۶۰ Cm) در سطح (۷۵×۷۰ Cm) پیش بینی می گردد. که پس از استقرار تیر، با سنگ لاشه تا ارتفاع کف پی اصلی پر شده و بادوغاب بتن مغروق خواهد شد تا ایستائی موقت ایجاد گردد و سپس بتن اصلی ریخته شود (با عیار ۳۰۰ کیلوگرم سیمان در متر مکعب).

از جمله مواردی که از حوصله این مقاله خارج است و به لحاظ ارتباط با مسائل تئوریک و با استفاده از روابط ریاضی و مکانیک جامدات قابل بررسی است کنترل وضعیت فولاد در بتن، کنترل چسبندگی بین تیر و بتن پی، دانه بندی مصالح و کنترل (Kern) مقطع است که در قالب یک پروژه جامع قابل طرح و بررسی است. اما تا همین جا محاسبات نشان داد بسیاری از فونداسیون هائی که برای تیرهای بتنی اجراء می گردد حداقل در استان مازندران پاسخگو نمی باشد.

یکی از مهمترین عوامل مؤثر در طراحی پی، ظرفیت بار داری مجاز کم در زمینهای این استان است. و در یک مقایسه می توان بیان نمود که مثلاً "ظرفیت بار داری مجاز در زمین های معمولی در شهرستان ساری حداکثر ۱ Kg/Cm² است. اما این ظرفیت برای تهران به پیش از ۲ Kg/Cm² می رسد یعنی ۲ برابر.

در ضمن توصیه این مطلب ضروری به نظر می رسد که در تعیین مسیر حتی امکان باید سعی شود

خط از مسیر خاکریز کناره جاده ها که اکثراً دارای خاکهای مصنوعی هستند و همواره در حال جابجائی و نشست می باشند عبور داده نشوند و یا از نزدیک لبه فوقانی ترانشه ها نگذرد تا همانند مسیر ساری به کیاسر در طول بیش از ۵۰ کیلومتر از میان تیرهای کاشته شده بیش از ۶۰٪ چپ شده و مجبور به مهار با بکسل نگردند.

در این طرح بجای (m) ۱/۷ متر عمق فونداسیون های فعلی (m) ۱/۴ متر عمق نهائی پی می باشد که در نتیجه (Cm) ۳۰ سانتیمتر به ارتفاع مفید تیر پس از استقرار اضافه خواهد شد.

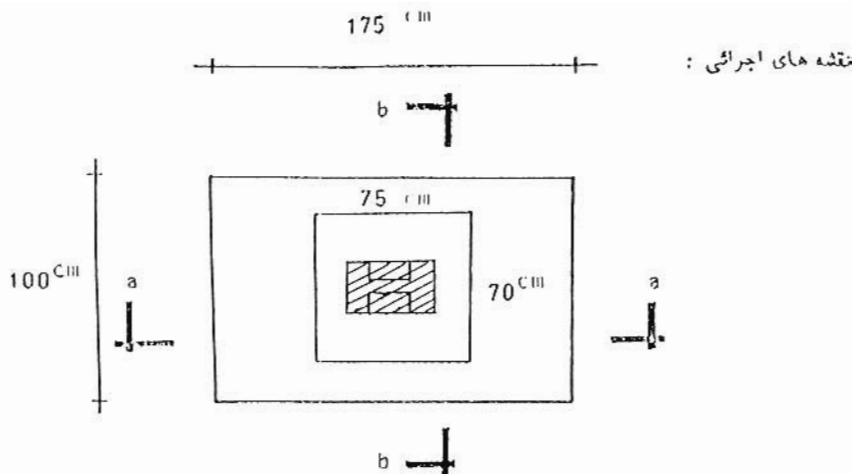
۴- تقدیر و تشکر :

از همکاران ارجمندم آقای مهندس علی فیاض که همواره با راهنماییها و ارشادات خود در امر تهیه مقاله کمک شایانی نموده اند تشکر و قدردانی می گردد.

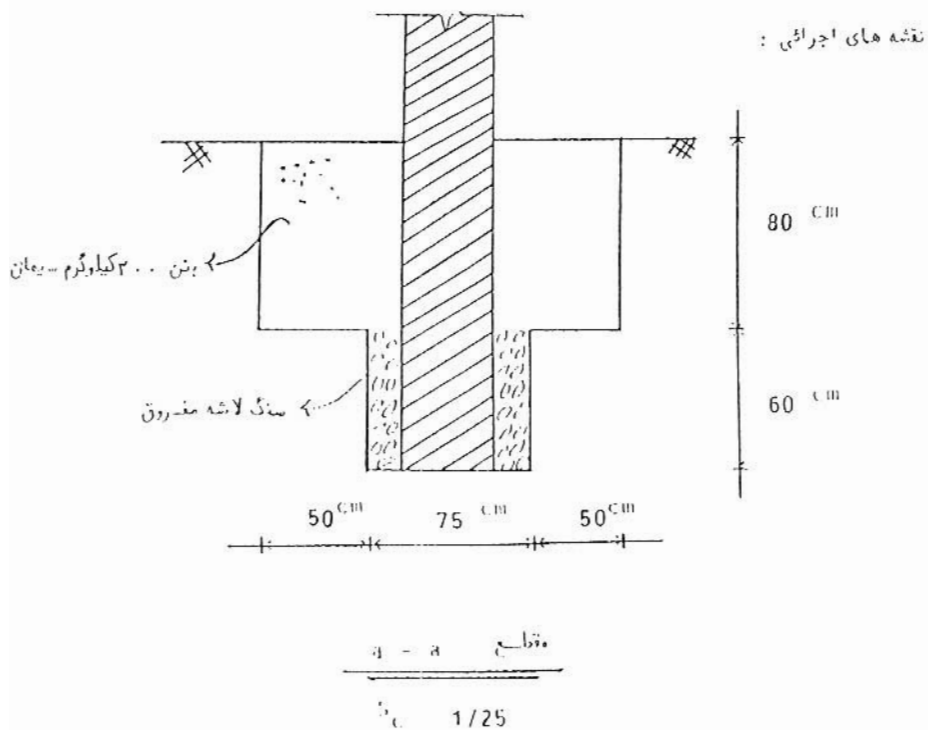
۵- مراجع :

- ۱- راهنمای ساخت و استاندارد پایه های بتونی مسلح چهارگوش - امور برق وزارت نیرو
- ۲- طرح سازه های بتون مسلح (جلداول) تألیف شاپور طاحونی .
- ۳- آئین نامه بارگذاری استاندارد شماره ۵۱۹ مؤسسه تحقیقات صنعتی ایران .

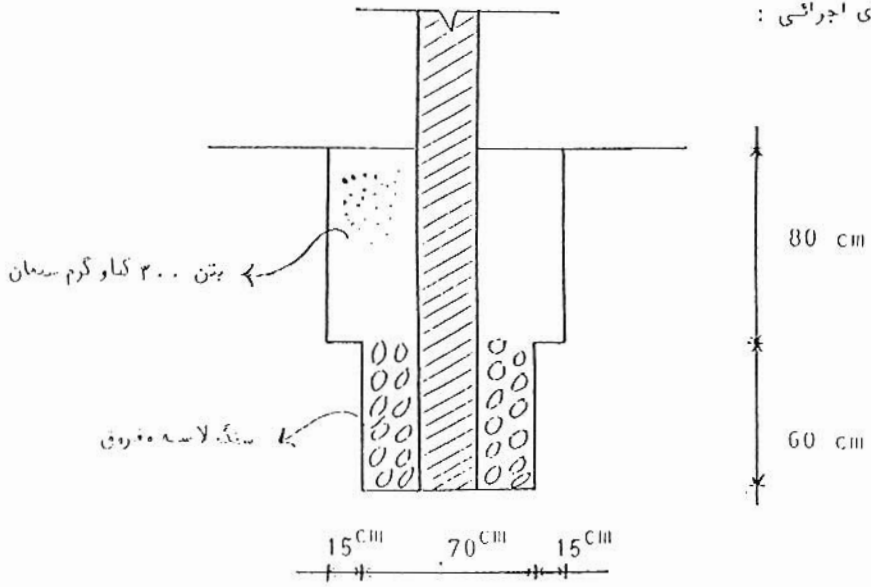
4- Foundation Analysis and design - bowles



پلان
 $S_c \quad 1/25$

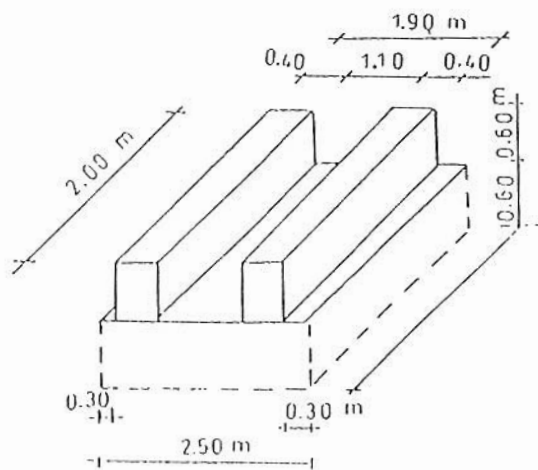


نقشه های اجرایی :



مقطع b - b

$S_c = 1/25$



دکوری آزمایش تیسر پروپکتور	وزارت پیسرو		مباح کارشناسان برق تهران - مهدیپور شاه قزوینی
	ادوم برق		پرورس کارشناسان برق تهران - مهدیپور شاه قزوینی
شماره نقشه: ۴	مباح کارشناسان برق تهران - مهدیپور شاه قزوینی	مهندس: ...	دانشجو: ...

ضمیمه ۵