

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ



فهرست

فصل ۱۶ فوندانسیون برج ها

- ۱-مقدمه..... ۵
- ۲- رده بندی زمینهای مسیر خطوط انتقال نیرو:..... ۶
 - ۱-۲- رده بندی لایه های زمین..... ۶
 - ۱-۱-۲- رده بندی سنگها..... ۶
 - ۲-۱-۲- رده بندی خاک ها..... ۷
 - ۲-۲- روابط موجود بین حجم و وزن مخصوص..... ۱۰
 - ۳-۲- مقاومت برشی خاک..... ۱۲
 - ۲-۴- نشست خاک تحت عمل بار گذاری و مقاومت باربری خاک..... ۱۴
- ۳- مبانی طراحی..... ۱۶
 - ۱-۳- تعیین ابعاد پی :..... ۱۶
 - ۳-۱-۱- تعیین عمق پی..... ۱۷

- ۲۰..... ۳-۱-۲- تعیین بعد پی.....
- ۲۰..... ۳-۱-۲-۱- نیروی کششی.....
- ۲۵..... ۳-۱-۲-۲- نیروی فشار.....
- ۲۸..... ۳-۱-۳- تعیین ضخامت پی.....
- ۲۸..... ۳-۱-۳-۱- روش تیر عرضی.....
- ۳۲..... ۴- محاسبه نیروهای وارد بر فونداسیون.....
- ۳۲..... ۴-۱- انتقال نیروی وارد بر برج به پایه های آن.....



فصل ۱۶

فوندانسیون برج ها



فوندانسیونها نیز یکی از اجزای سیستم انتقال انرژی بشمار می روند. وظیفه آنها نگهداری برج و تحمل نیروهای کششی و فشاری موجود که از طریق پایه ها بدان ها منتقل گردیده می باشد. اصول اولیه طراحی فوندانسیون بر این مبناست که زمین زیر پایه برج مقاومت کافی در مقابل کلیه فشارهای وارد بر آن را دارا بوده و از طرفی وزن فوندانسیون و خاک بتواند در مقابل نیروی کششی که تمایل به بیرون کشیدن فوندانسیون از زمین را دارد مقاومت نماید.

نیروهای فشاری شامل کلیه نیروهای عمودی وارد بر بازوهای برج و وزن برج و همچنین نیروهای حاصل از ممان ایجاد شده توسط

مقابل این نیروها مقاومت نموده و کفایت که باتفاق نیروی وزن فوندانسیون و خاک (قسمتی که روی فوندانسیون قرار دارد) بتوان این نیروهای کششی را خنثی نمود.

فوندانسیون های شبکه انتقال نیز به علت نقش مهمی که در نگهداری و امنیت سیستم انتقال دارند حائز اهمیت فراوان بوده و طراحی و نظارت بر اجرای این قسمت از تاسیسات توجه بیشتری نیاز دارد. به علت قرار گیری طیف وسیعی از خاکها در مسیر یک خط انتقال نیرو لازم است در هنگام طراحی دقت بیشتری به عمل آید تا در هر حالت فوندانسیون متناسب با نوع خاک اجرا گردد.



۲- رده بندی زمینهای مسیر خطوط انتقال نیرو:

مشخصه خاکهای مسیر عبور خط انتقال عامل مهمی در طراحی و تعیین ابعاد پی محسوب می شود. مقاومت مجاز زمین و اصولاً زمین شناسی و مکانیک خاک مسیر عبور خط از پیش فرضهای طراحی پی بشمار می رود.

۲-۱- رده بندی لایه های زمین :

مصالح تشکیل دهنده لایه بیرونی سطح کره زمین را بطور کلی به سنگها و خاکها تقسیم بندی می نمایند.

۲-۱-۱- رده بندی سنگها:

بطور کلی سنگها به سه دسته عمده بشرح زیر طبقه بندی می شوند.

الف) سنگهای آذرین

ب) سنگهای رسوبی

ج) سنگهای متامورفی

مقاومت فشاری مجاز تعدادی از سنگ ها در جدول شماره (۱) آمده است:

نوع سنگ	(Kg/cm ²) فشار مجاز)
سنگهای آذرین	بیش از ۵۰
سنگهای گنیس	بیش از ۵۰
سنگهای آهکی و ماسه و سنگهای سخت	۳۰
سیست هاو تخته سنگ ها	۲۰
سنگ های رسی و لای سنگ	۱۰
بلوک های گچی سخت	۶



۲-۱-۲- رده بندی خاک ها:

خاکها معمولا از لحاظ وضعیت ظاهری و خواص مکانیکی و شیمیایی رده بندی می شوند و برای بدست آوردن اطلاعات دقیق در مورد خاک بایستی آن را تحت آزمایشهای مختلف قرار داد.

بر حسب درشتی دانه ها خاکها به گروه های مختلف تقسیم می شوند. در جدول شماره (۲) طبقه بندی خاکها را بر حسب درشتی دانه ها مشاهده می کنید.

۰,۰۰۵	۰,۰۵	۰,۱	۰,۲۵	۰,۵	۱,۰	۲(mm)
رس	لیمون	ماسه خیلی ریز	ماسه ریز	ماسه	ماسه درشت	شن ریز

۰,۰۰۰۲	۰,۰۰۰۶	۰,۰۰۲	۰,۰۰۶	۰,۰۲	۰,۰۶	۰,۲	۰,۶	۲(mm)
ریز	متوسط	درشت	ریز	متوسط	درشت	ریز	متوسط	درشت

رس (Clay)	لیمون (Silt)	ماسه (Sand)
-----------	--------------	-------------

جدول شماره (۲)-طبقه بندی خاک بر حسب درشتی دانه

مقاومت خاکها از دو خاصیت فیزیکی آنها منشا می گیرد.

الف-خاصیت چسبندگی

ب-خاصیت اصطکاک بین ذرات



بر حسب اینکه آیا مقاومت خاک فقط از چسبندگی منشا می گیرد یا خیر آنها را به انواع خاکهای چسبنده و غیر چسبنده نیز تقسیم بندی می نمایند.

مقاومت خاکهای غیر چسبنده از اصطکاک داخلی ذرات آنها منشا می گیرد. وقتی خاکهای غیر چسبنده در داخل اب قرار می گیرند ذرات آنها در آب غوطه ور شده و به اندازه وزن آب هم حجم خود سبک می گردند و در نتیجه از مقاومت ناشی از اصطکاک داخلی ان کاسته می شود زیرا هر چه فشار وارده بر خاکهای غیر چسبنده کمتر باشد مقاومت ان نیز کمتر است .

تقریبا ظرفیت فشاری خاکهای غرقاب نصف خاک مشابه در حالت خشک است. بنابراین برای پی های در حدود سطح زمین که در داخل و یا نزدیکی های آبهای زیر زمینی هستند ظرفیت تحمل فشاری را باید نصف مقدار نظیرش برای شرایط خشک اختیار کرد و این موضوع در جداول زیر نشان داده شده است.

نوع خاک	فشار مجاز (KG/CM ²)
رس های خیلی سفت و سخت	۳-۶
رس های سخت	۱,۵-۳
رس های محکم	۰,۷۵-۱,۵
رس های نرم و لای	۰-۰,۷۵
رس های خیلی نرم	صفر

جدول شماره (۳)-مقاومت فشاری تعدادی از خاک های چسبنده



نوع خاک	فشار مجاز خاک خشک (KG/CM ²)	فشار مجاز خاک غرقاب (KG/CM ²)
سنگ ریزه متراکم و سنگ ریزه ماسه ای یا شن متراکم	بیش از ۶	بیش از ۳
شن با تراکم متوسط شن ماسه ای با تراکم متوسط	۶-۲	۳-۱
شن سست و شل و شن ماسه ای سست و شل	کمتر از ۲	کمتر از ۱
ماسه متراکم	بیش از ۳	بیش از ۱.۵
ماسه سست و شل	کمتر از یک	کمتر از ۰.۵

جدول شماره (۴)-مقاومت قشری تعدادی از خاک های غیر چسبنده(خشک و غرقاب)

جدول شماره (۵)نیز قسمتی از مشخصات خاکها از جمله رنگ وزن مخصوص و مقاومت یا باربری آنها را نشان می دهد.

طبقه بندی	علامت مشخصه	رنگ	نوع	وزن مخصوص ton / m ³	حد روانی	مقاومت
شن و خاکهای شنی	GW	قرمز	شن ماسه ای مخلوط خوب	2.0 - 2.2	—	خوب
	GP		شن ماسه ای مخلوط نامتجانس	1.8 - 2.0	—	خوب
شنی	GM	زرد	شن لیمونی	1.9 - 2.2	—	خوب
	GC		شن رسی	1.8 - 2.1	—	خوب
ماسه و خاکهای ماسه ای	SW	قرمز	ماسه شنی مخلوط خوب	1.7 - 2.1	—	خوب
	SP		ماسه شنی مخلوط بد	1.6 - 1.9	—	خوب تا متوسط
ماسه ای	SM	زرد	ماسه لیمونی	1.7 - 2.0	—	خوب تا متوسط
	SC		ماسه رسی	1.9 - 2.0	—	متوسط
لیمون و رس	ML	سبز	لیمون ماسه ای یا شنی	1.5 - 1.9	—	بد
	CL		رس ماسه ای یا شنی	1.5 - 1.9	< 50	متوسط
لیمون و رس	OL	آبی	لیمون آلی، مخلوط بامواد آلی	1.3 - 1.6	—	متوسط
	MH		لیمون رسی	1.1 - 1.5	—	بد
مواد آلی	CH	آبی	رس	1.2 - 1.7	> 50	متوسط تا بد
	OH		رس مخلوط بامواد آلی	1.0 - 1.6	—	خیلی بد
مواد آلی	PT	نارنجی	مواد آلی	—	—	به خارج حمل شود



۲-۲- روابط موجود بین حجم و وزن مخصوص خاک:

در بین خاک مقداری فضای خالی وجود دارد که بوسیله هوا یا آب اشغال می شود. هر گاه مقداری خاک به وزن و حجم در نظر بگیریم با توجه به شکل (۱) روابط زیر را میتوان نوشت:

$$(1) \quad V = V_s + V_v$$

$$(2) \quad n = \frac{V_v}{V} \cdot 100$$

$$(3) \quad w = \frac{W_w}{W_s} \cdot 100$$

$$(4) \quad S = \frac{V_w}{V_v} \cdot 100$$

$$(5) \quad e = \frac{V_v}{V_s} = \frac{n}{1 - n}$$

$$(6) \quad n = \frac{e}{1 + e}$$

$$(7) \quad P_G = 1 \cdot G \cdot P_w = G \cdot P_w$$

$$(8) \quad P' = P_s - P_w$$

با فرض $V_s = 1$ می توان نوشت:

$$(9) \quad W_w = V_w \cdot P_w = e \cdot s P_w$$

$$(10) \quad W_w = \frac{W_w}{W_s} W_s = W \cdot 1 P_G = W G P_w$$

از روابط 9 و 10 داریم:

$$(11) \quad e S = W G$$

بنابراین:

$$(12) \quad P_d = \frac{G P W}{1 + e} = \frac{W_s}{V}$$



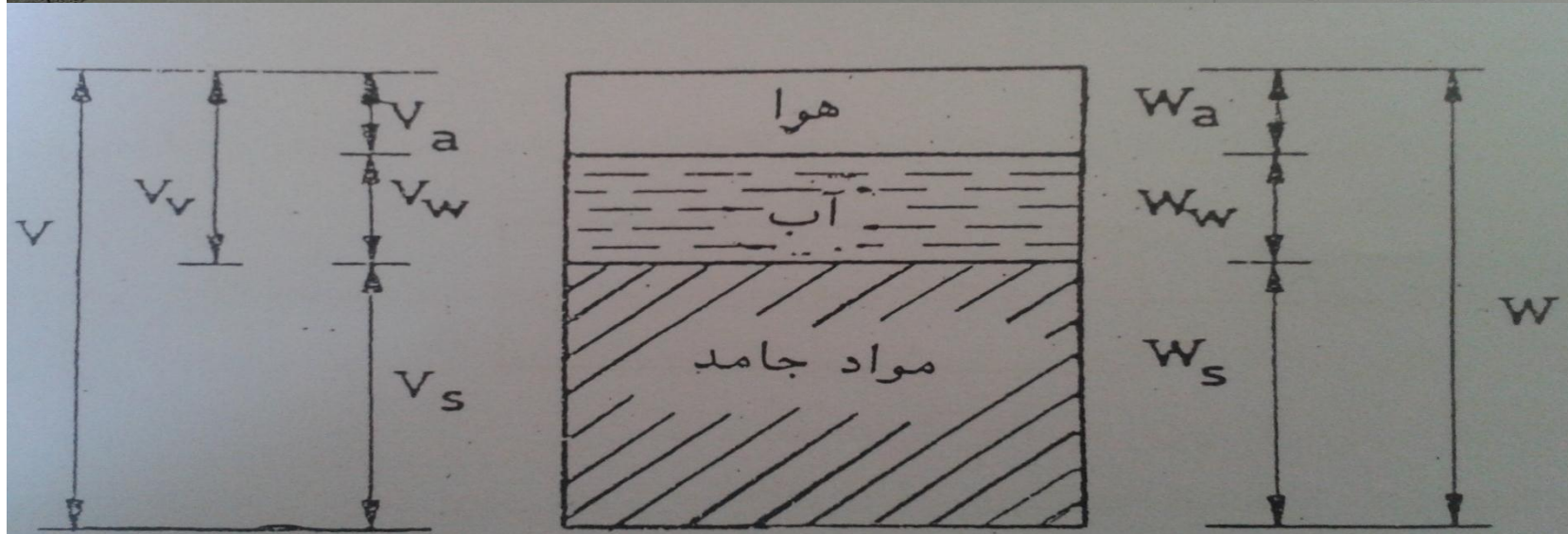
$$(13) P_s = \frac{(G + e) P_w}{1 + e}$$

$$(14) P_b = \frac{G + es}{1 + e} P_w = \frac{1 + w}{1 + e} GP_w$$

$$(15) P' = P_s - P_w = \frac{G - 1}{1 + e} P_w$$

در روابط بالا تعریفهای زیر بکار برده شده است.

- V : حجم خاک نمونه.
- V_v : حجم فضای خالی خاک (آب و هوا).
- V_s : حجم قسمت جامد خاک.
- e : ضریب فضای خالی که عبارتست از نسبت حجم فضای خالی به حجم قسمت جامد.
- G : چگالی قسمت جامد خاک.
- n : درجه تخلخل که عبارتست از نسبت حجم فضای خالی به حجم کل.
- S : درجه اشباع که عبارتست از نسبت حجم آب موجود به حجم فضای خالی.
- w : درجه رطوبت که عبارتست از درصد نسبت وزن آب به وزن قسمت جامد.
- P_b : وزن مخصوص خاک بصورت طبیعی.
- P_s : وزن مخصوص خاک اشباع شده از آب (تمام فضای خالی از آب اشباع شده).
- P_d : وزن مخصوص خاک پس از خشک شدن.
- P_w : وزن مخصوص آب 1 gr/cc یا 62.4 pcf .
- P_G : وزن مخصوص قسمت جامد خاک ($P_G = GP_w$).
- P' : وزن مخصوص خاک در حال شناور.
- W_w : وزن آب در نمونه.
- W_s : وزن قسمت جامد در نمونه.
- W : وزن نمونه.



شکل (۱)

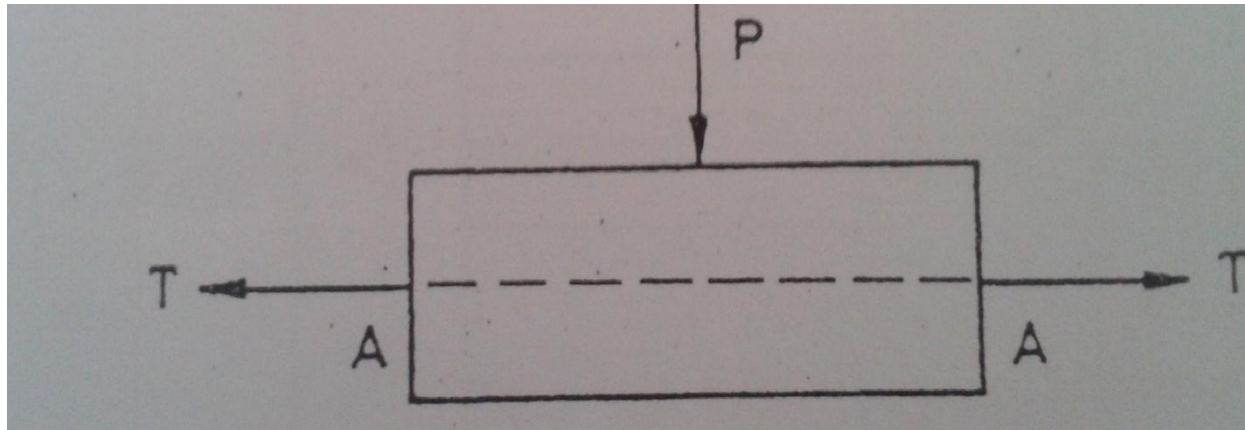
۲-۳- مقاومت برشی خاک:



خاکها بر خلاف سایر مصالح ساختمانی دارای مقاومت برشی متغیر می باشند. مقاومت برشی متغیر می باشند. مقاومت برشی نه تنها از یک نمونه خاک به نمونه دیگر فرق می کند بلکه در یک نوع خاک هم بر حسب مقدار درصد آب و جریان آبهای زیر زمینی و سایر عوامل دیگر تغییر می نماید.

برای تعیین مقاومت برشی خاکها در آزمایشگاه از دستگاه آزمایش برش مستقیم استفاده می شود. در این آزمایش نمونه کوچکی را در دستگاه گذارده پس از وارد کردن بار عمودی نیروی افقی را زیاد میکنند تا برش در سطح ایجاد شود (شکل ۲) اگر سطح مقطع برش را A فرض کنیم تنش برشی عبارت است از:

$$\tau = T/A$$

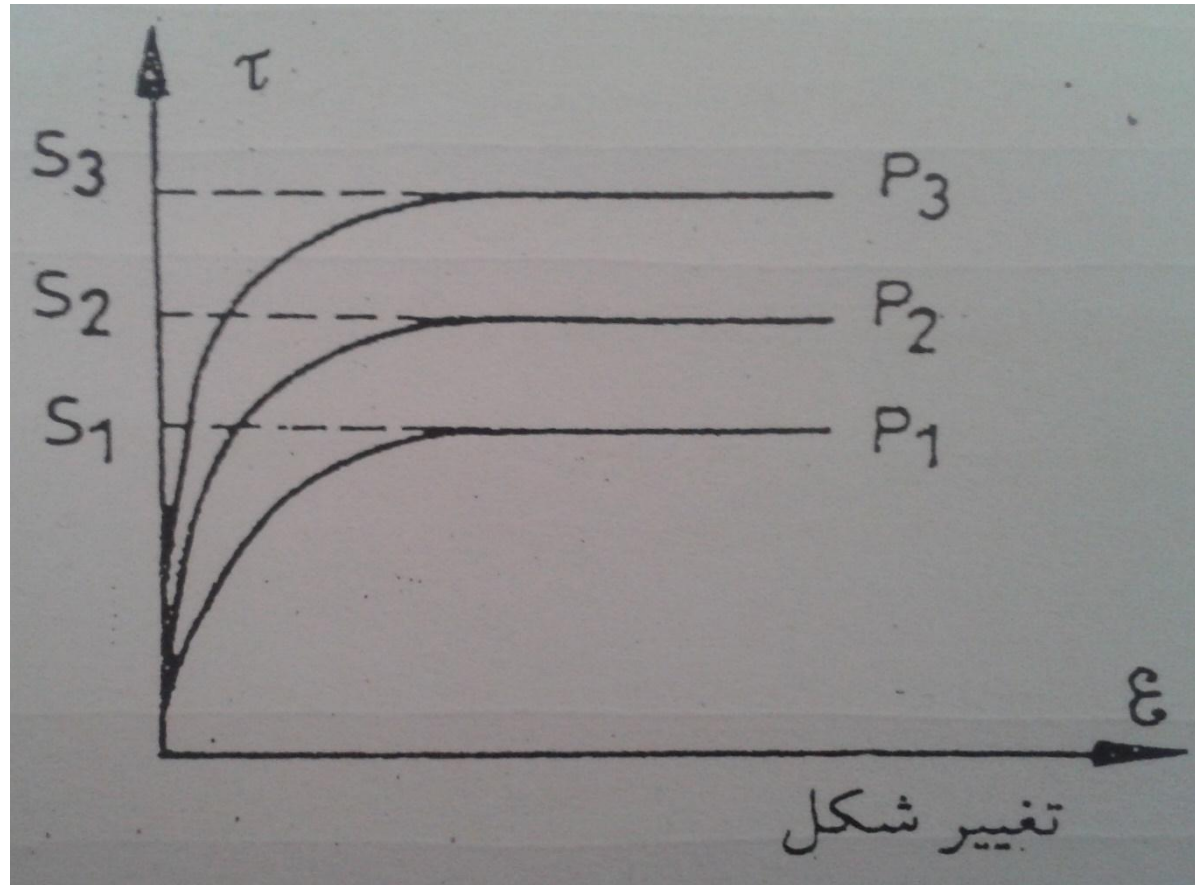


شکل (۲)



هر گاه تغییرات T را بر حسب تغییر شکل افقی نمونه برای بار گذاریهای مختلف رسم نمائیم نمودار شکل (۳) حاصل میشود. با توجه به شکل مشخص است که با ازدیاد نیروی عمودی P مقاومت برشی خاک بیشتر میشود..

S_i : تنش برشی خاک در حالتی است که فشار P_i به آن وارد میشود.



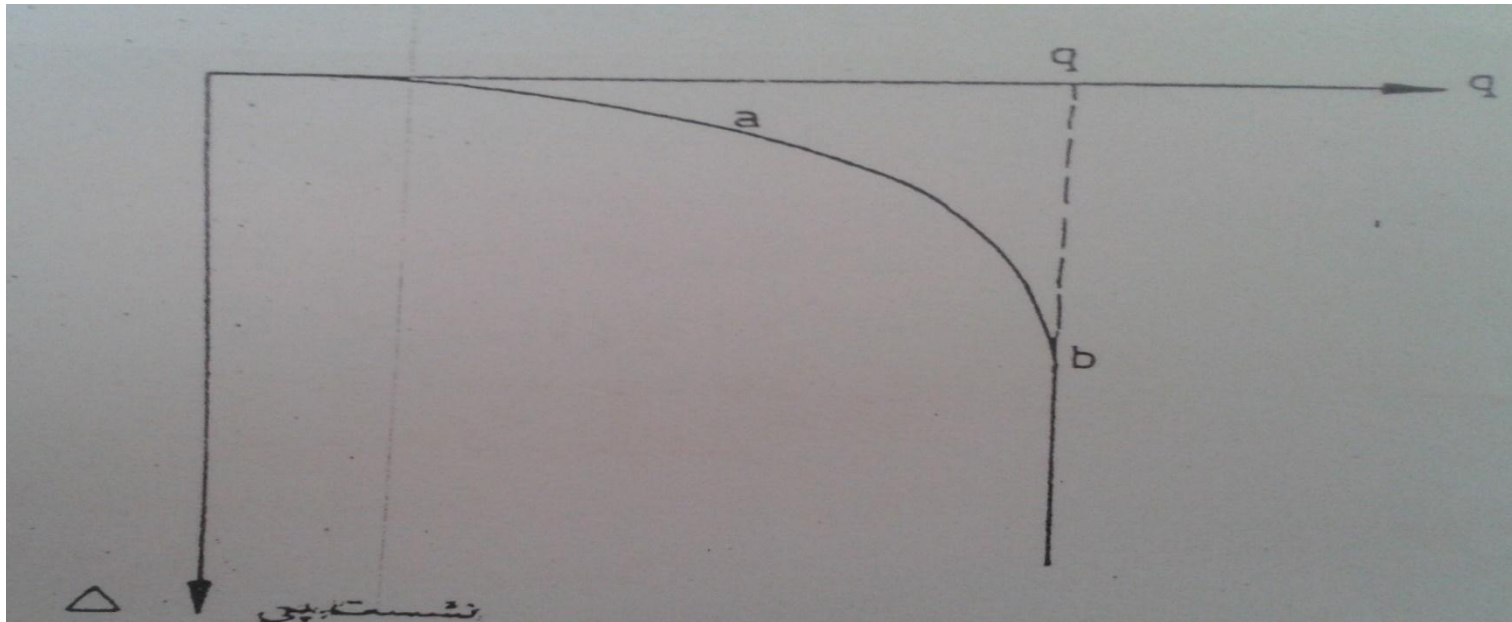
شکل (۳)



۲-۴- نشست خاک تحت عمل بار گذاری و مقاومت باربری خاک :

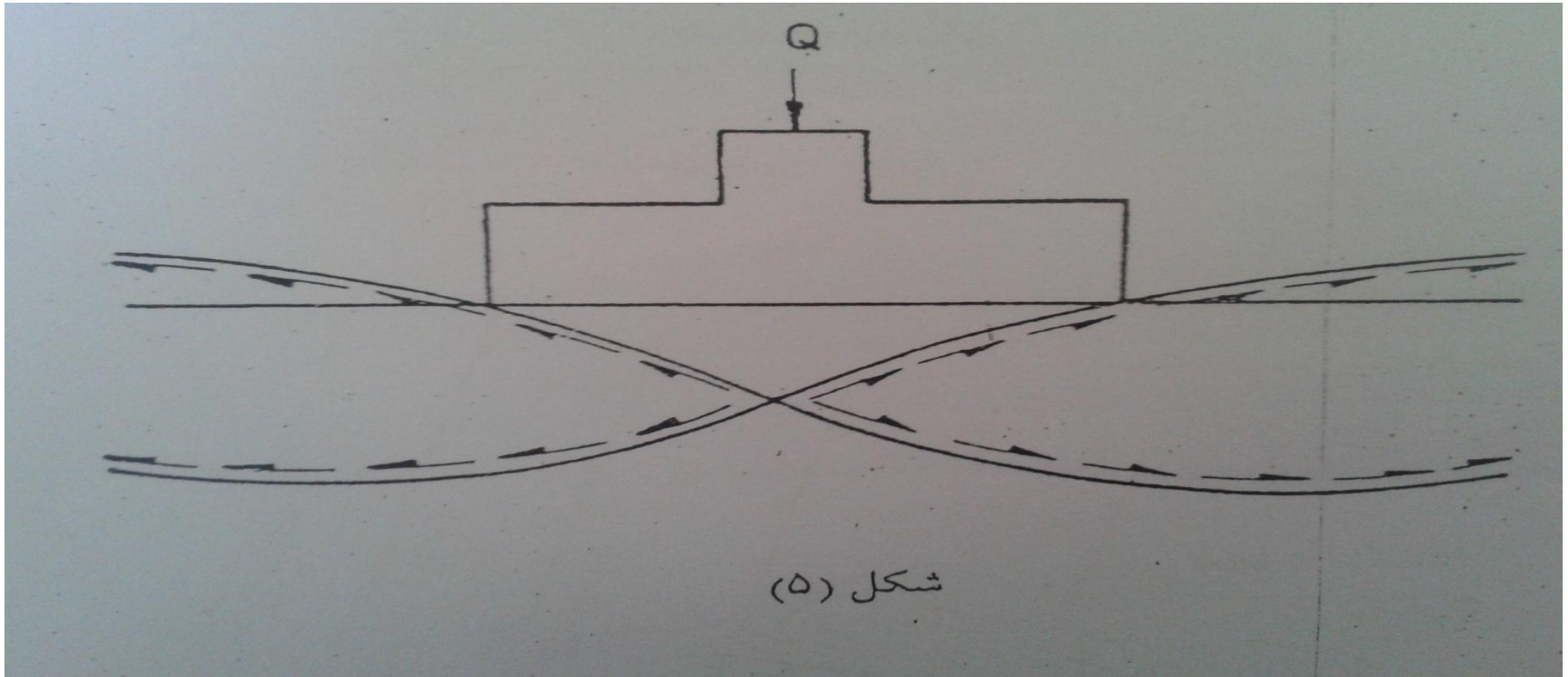
پی یک سازه باید به نحوی طرح و محاسبه گردد که در اثر انتقال بارها به زمین مقدار تنشهای ایجاد شده در سطوح مختلف خاک از میزان معین تجاوز نکند. انتقال فشارهای زیاد از حد باعث نشست زیاد پی فرو رفتن ناگهانی پی در اثر ایجاد سطوح لغزش و جابجا شدن خاکهای زیر پی می گردد.

اگر فرض کنیم که بار منفرد Q توسط یک پی با سطح مقطع A به زمین انتقال یابد و منحنی تغییر نشست پی را بر حسب مقدار q/a رسم نماییم منحنی شکل (۴) بدست می آید که بستگی به نوع خاک دانه بندی آن و هم چنین شکل و اندازه سطح A و چندین عامل دیگر از قبیل عمق پی و میزان رطوبت و غیره دارد.



شکل (۴)

مقدار Q/A را زمانیکه خاک شروع به حرکت می نماید مقاومت نهایی خاک نامیده و آن را با q_u نمایش میدهند.



محاسبات بر این اصل بنا شده اند که سطوح لغزشی به اشکال مختلف مانند دایره در نظر گرفته مقدار بار Q را برای حرکت توده های خاک محاسبه می کنند و حداقل مقدار Q مقدار مقاوت مجاز زمین را تعیین می نمایند.



همانطور که در بخش قبل نیز گفته شد اصل مهم در طراحی یک پی تعیین مقاومت باربری زمین است زیرا ابعاد پی تحت بارگذاری ثابت بر حسب مقاومت‌های متفاوت زمین تغییر خواهد کرد بنابراین در یک طرح مناسب باید مراتب زیر مد نظر باشند .

شکل و محل پی به نحوی انتخاب شود که ایمنی اطراف آن در رابطه با تحولات قابل پیش بینی تامین باشد.

پی تنشهایی بر زمین زیرین اعمال نماید که با مقاومت گسیختگی آن هماهنگی داشته باشد یعنی در اثر انتقال سربار به زمین گسیختگی در آن پدید نیاید (این مسئله در رابطه با ظرفیت باربری زمین در نظر گرفته شده است)

پی طرح شده از لحاظ اقتصادی دارای بهترین ابعاد باشد یعنی در شرایط یکسان از لحاظ بارگذاری و باربری خاک ابعاد پی طوری اختیار شوند که در نهایت کمترین هزینه را ایجاد کنند.

۳-۱- تعیین ابعاد پی :

برای تعیین ابعاد پی با در نظر گرفتن مقاومت زمین و نیروهای فشاری و کششی و افقی بترتیب زیر عمل شود

۱- تعیین عمق پی

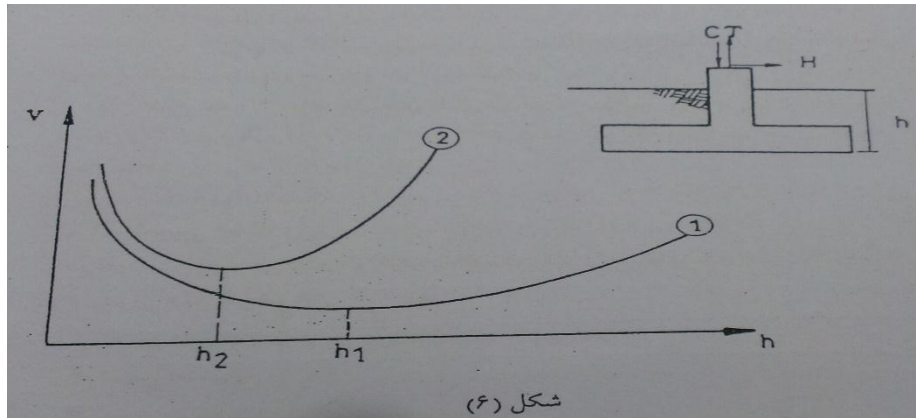
۲- تعیین بعد پی

۳- تعیین ضخامت پی

یکی از مسائل مهم در طراحی پی برجهای خطوط انتقال نیرو دانستن عمق اپتیمم پی می باشد. عمق اپتیمم عمقی است که در آن پی حجم کمتری پیدا خواهد کرد. در واقع عمق اپتیمم تابع نیروی فشاری و نیروی کششی وارده بر پی و تاب فشاری بتن و زاویه مخروطی خاک و وزن واحد حجم خاک و اصطکاک جانبی خاک و بتن و میباشد. دیاگرام شکل (۶) که بصورت تجربی برای یک نوع پی منفرد بر حسب عمق و حجم بتن مصرفی رسم شده نشان دهنده این عمق اپتیمم برای دو نوع خاک ریز میباشد.

۱) خاک با مقاومت بالا و خشک

۲) خاک با مقاومت کم و غرقاب



شکل (۶)

منحنی ۱: برای خاک خوب با مقاومت بالا

منحنی ۲: برای خاک بد با مقاومت کم و غرقاب

عمق اپتیمم برای خاک خوب با مقاومت بالا h_1 :

عمق اپتیمم برای خاک با مقاومت کم h_2 :

با توجه به این مسعله منحنی هایی مطابق شکل (۷) برای مشخصات مختلف خاک (جدول شماره ۶) قابل تهیه

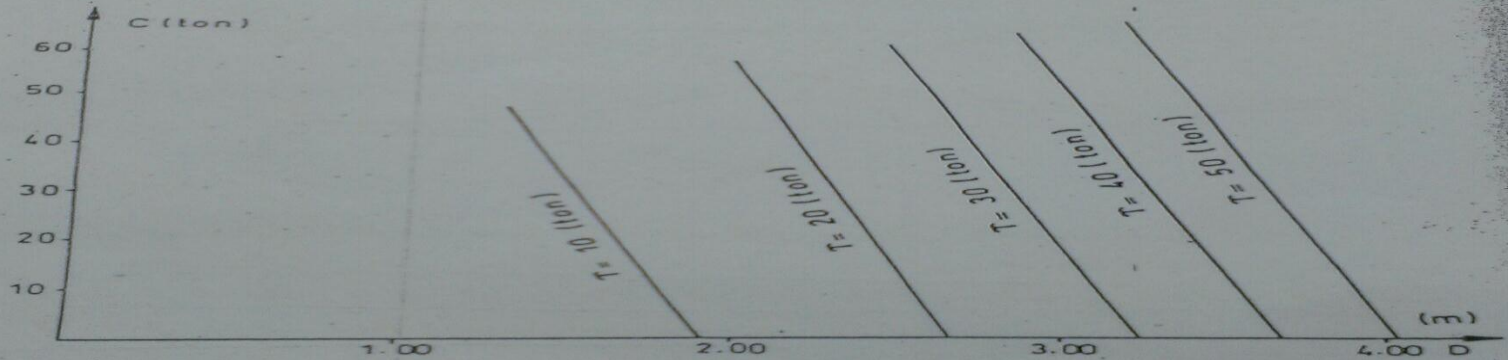
میباشد که با استفاده از آن میتوان به ازای بارهای مختلف روی پی عمق اپتیمم را حساب کرد.

۲۹۷

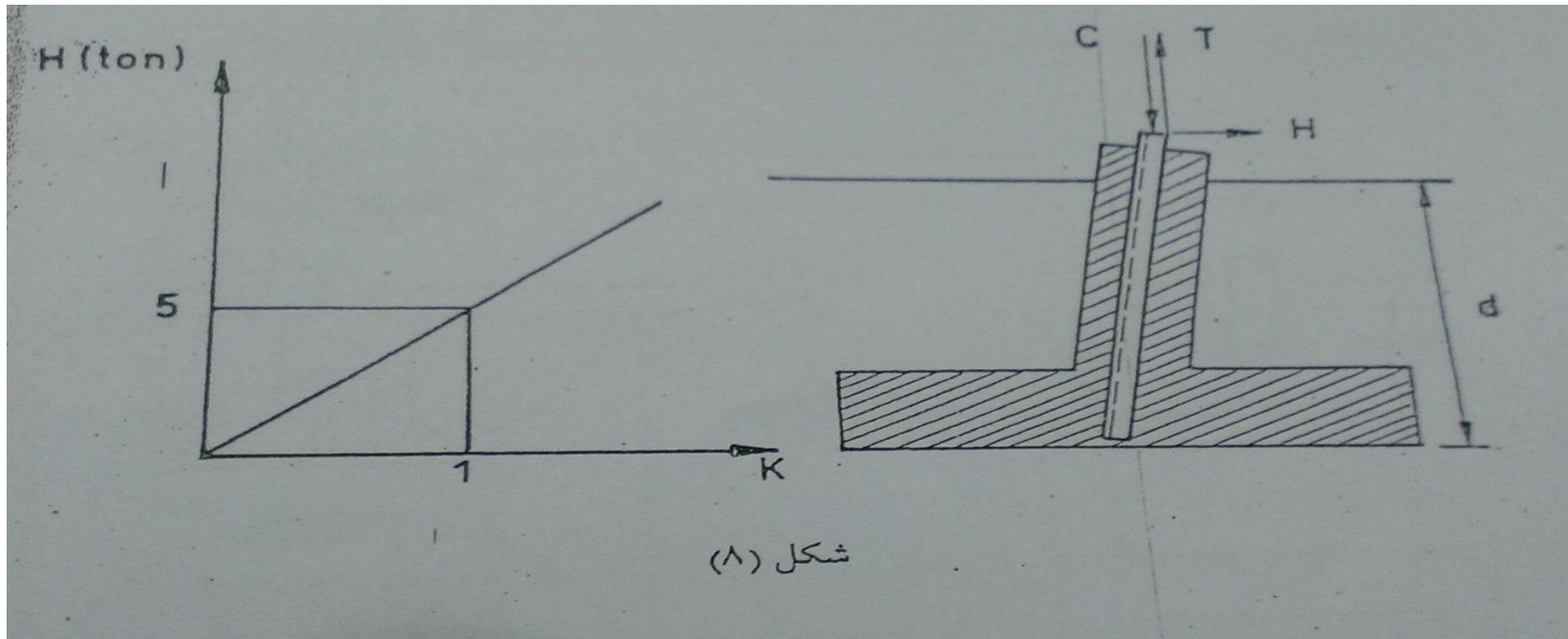
فونڈاسیون برجھا

No	Type of Soil	Ultimate bearing Capacity (Kg/Cm ²)	Cone angle (degree)
1	Good Soil dry	4	30
2	Good Soil sub	1	15
3	Poor Soil dry	2	15
4	Poor Soil sub	0.75	7.5

جدول شماره (۶)



شکل (۷)



D: عمق اپتیمم تصیح نشده

d: عمق اپتیمم تصیح شده

K: ضریب تصیح



۳-۱-۲- تعیین بعد پی

بعد از مشخص کردن عمق اپتیمم ابعاد پی را طوری در نظر میگیریم که جوابگوی نیروی کششی و فشاری موجود روی پی باشد

۳-۱-۲-۱- نیروی کششی

پی باید تحت عامل کشش در جای خود ثابت بماند. عوامل مقاوم در برابر نیروی کششی که در طراحی پی باید کنترل شوند عبارتند از:

الف) وزن پی

ب) وزن خاک روی پی

ج) نیروی اصطکاک بین خاک (سنگ) و سطح تماس جانبی بتن

د) نیروی لازم برای بریدن خاک (سنگ) تحت زاویه برش



الف) وزن پی

وزن پی از محاسبه حجم پی و ضرب آن در وزن واحد حجم بتن مصرفی محاسبه میگردد البته اگر پی غرفات باشد به اندازه وزن اب جایجا شده از وزن آن کاسته می شود

$$W_c = v_c \cdot d_c \text{ برای پی در محیط خشک}$$

$$W_c = v_c(d_c - 1) \text{ برای پی در محیط غرقاب}$$

که در آن :

W_c : وزن پی

V_c : حجم بتن پی

d_c : وزن واحد حجم بتن میباشد

ب) وزن خاک روی پی :

وزن خاک روی پی هنگامی که به طرف بالا کشیده می شود برحسب زاویه مخروطی خاک محاسبه میگردد

$$W_s = v_s \cdot d_s \text{ برای خاک خشک}$$

$$W_s = v_s(d_s - 1) \text{ برای خاک مستغرق}$$



که در آن:

وزن خاک تحت زاویه مخروطی: WS

وزن خاک تحت زاویه مخروطی: VC

وزن خاک تحت زاویه مخروطی: VC

وزن واحد حجم خاک خشک می باشد: DS

در این حالت حجم خاک موثر روی پی را محاسبه کرد و با توجه به کمترین وزن مخصوص خاک وزن موثر روی پی را حساب می کنیم .

البته باید توجه داشت که حجم خاک بالای پی را معمولاً به ۳۰ سانتیمتر سطح زمین در نظر می گیرند چراکه امکان دارد خاک سطح زمین تحت عواملی شسته یا جابجا شود

به ۳۰ سانتیمتر سطح زمین در نظر می گیرند چراکه امکان دارد خاک سطح زمین تحت عواملی شسته یا جابجا شود

ج) نیروی اصطحاک بین خاک (سنگ) و سطح تماس جانبی بتن:

برای محاسبه این نیرو سطح با خاک (سنگ) ضرب می کنیم. (این ضرب در حالت غرقاب صفر است)

$$F_f = s_c \cdot f_c$$

نیروی مقاوم اصطحاک F_f

سطح جانبی بتن در تماس با خاک (سنگ): s_c

تنش اصطحاک بین بتن و خاک (سنگ) می باشد: f_c



د) نیروی لازم برای بریدن خاک (سنگ) تحت زاویه برش:

سطح خاک (سنگ) را تحت زاویه برش آن محاسبه کرده‌ودر تنش برشی مجاز آن ضرب می‌کنیم البته باید در نظر داشت که خود پی نباید تحت مقاومت سنگ یا خاک در مقطع موثر بریده شود

$$F_{ts} = S_s \cdot t_s$$

$$F_{tc} = S_c \cdot t_c$$

$$F_{tc} < f_{tc}$$

f_{ts} : نیروی مقاوم برش خاک (سنگ)

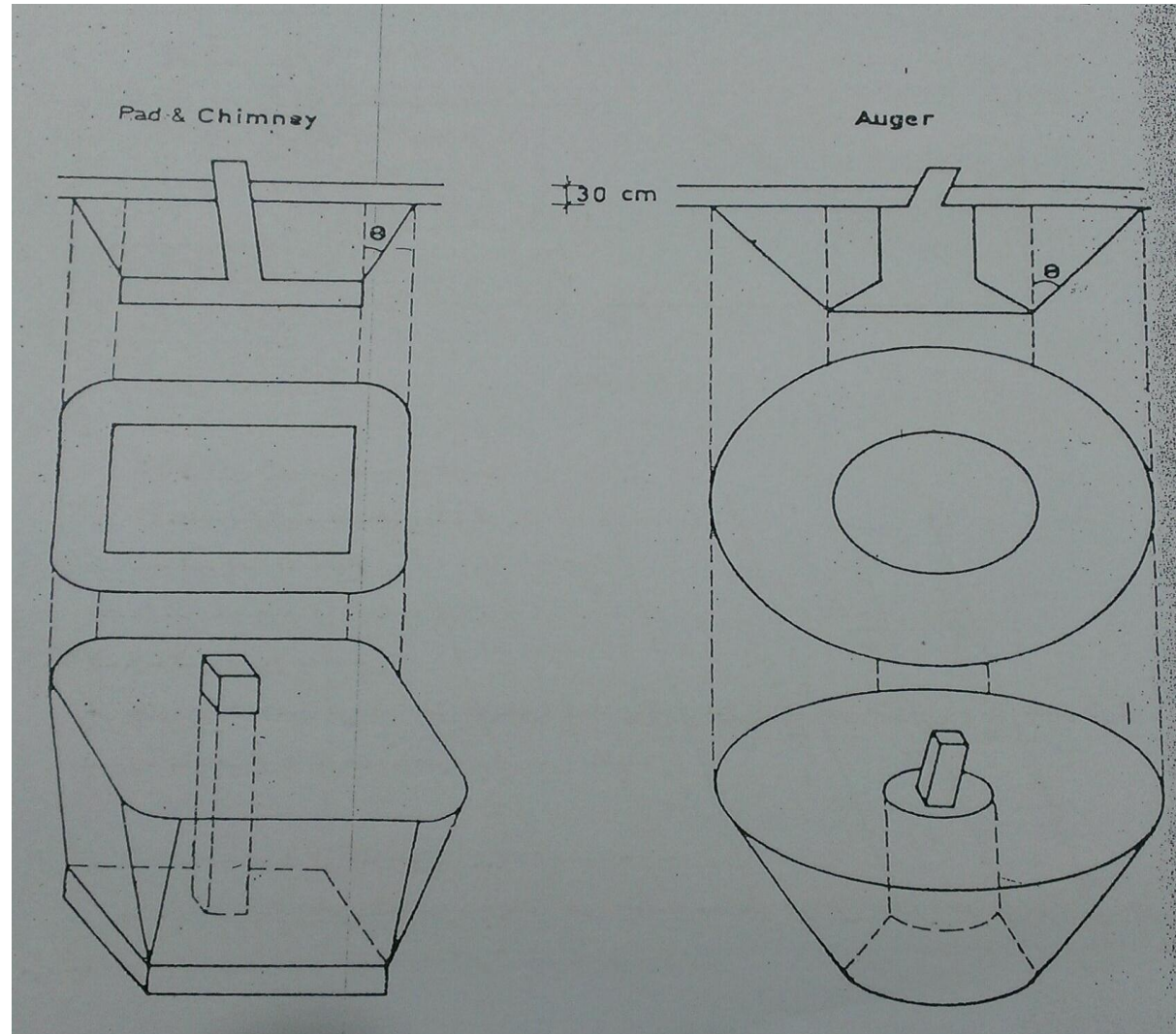
f_{tc} : نیروی مقاوم برش بتن

S_s : سطح برش خاک (سنگ)

S_c : سطح برش بتن

t_s : تنش برش خاک (سنگ)

t_c : تنش برش بتن



شکل (۹)



برای کنترل پی در حالتی که نیروی کششی بر آن وارد میشود کافی است یکی از روابط زیر برقرار باشد:

$$W_{C+W_s}/t > 1 \quad (1)$$

$$W_{C+f_t}/t > 1 \quad (2)$$

$$W_{C+f_{ts}}/t > 1 \quad (3)$$

۳-۱-۲-۲- نیروی فشار

گرفته شود که تنشهای حاصله از نیروهای فشاری لنگرهای خمشی باعث گسیختگی و لهیدگی زمین زیر پی نشود.

از آنجا که مقاومت لهیدگی زمین بستگی به نیروی وارده بر آن دارد لذا ابعاد پی را تحت عوامل زیر کنترل میکنیم تا

تنشهای ایجاد شده از مقدار مجاز آن بیشتر نشود.

الف) نیروی حاصله از باربری زمین زیر پی

ب) وزن پی

ج) وزن خاک روی پی

د) لنگر حاصل از نیروی افقی



الف) نیروی حاصله از باربری زمین زیر پی

این نیرو از حاصل ضرب سطح زیر پی در مقاومت باربری خاک زیر پی بدست می آید

$$Q=qu.A$$

که در آن :

نیروی حاصل از باربری زمین زیر پی: Q

سطح مقطع پی: A

مقاومت باربری: qu

ب) وزن پی

وزن پی از محاسبه حجم پی و ضرب آن در وزن واحد حجم پی محاسبه می گردد. باید توجه داشت اگر پی غرقاب باشد باز هم وزن خشک آن در نظر گرفته میشود چرا که امکان دارد روزی سطح اب پایین رفته و پی در محیط خشک قرار میگیرد.

ج) وزن خاک روی پی

وزن خاک با محاسبه حجم خاک روی پی و ضرب آن در وزن واحد حجم خاک محاسبه میگردد باید توجه داشت اگر خاک مستغرق باشد وزن مخصوص خاک در حالت خشک در نظر گرفته میشود

$$W_{sc}=v_{sc}.d_s$$



وزن خاک روی پی: WSC
حجم خاک روی پی: VSC
وزن واحد حجم خاک خشک: ds

د) لنگر حاصل از نیروی افقی

نیروی افقی حاصل از بارگذاری برج بر سطح پی لنگری ایجاد میکند که موجب تولید تششهایی بر سطح زمین زیر پی میشود از حاصلضرب این تنش در سطح مقطع پی نیروی موثر از این لنگر بدست میاید

$$H=q.A$$

که در آن:

H: نیروی موثر از لنگر:

q: تنش حاصله از لنگر:

M: لنگر حاصل از نیروی افقی در سطح تماس پی و زمین زیرین:

A: سطح تماس پی و زمین زیرین:

W: مدول مقطع پی میباشد:



۳-۱-۳- تعیین ضخامت پی

معمولا پی را طوری طراحی میکنند که ضخامت آن بتواند به تنهایی تلاشی برشی ایجاد شده در مقطع خطرناک را بدون کمک فولاد تحمل نماید. این نامه امریکا حداقل ضخامت پی را ۱۵ سانتی متر و حداقل پوشش آهن را ۷,۵ سانتیمتر تعیین کرده است.

در پی های مجزا که به صورت (چیمنی) اجرا میشوند ضخامت پی بیشتر مطرح میشود و برای کنترل آن دو روش زیر پیشنهاد میگردد

۳-۱-۳-۱- روش تیر عرضی

در این روش فرض میشود پی تحت فشار وارده بر سطح مطابق شکل (۱۰) بریده شود

$$AC=1.d$$

$$Vc=qu.1.(b-c/2-d)$$

$$Tb=qu.1.(b/2-c/2-d)/1.d$$

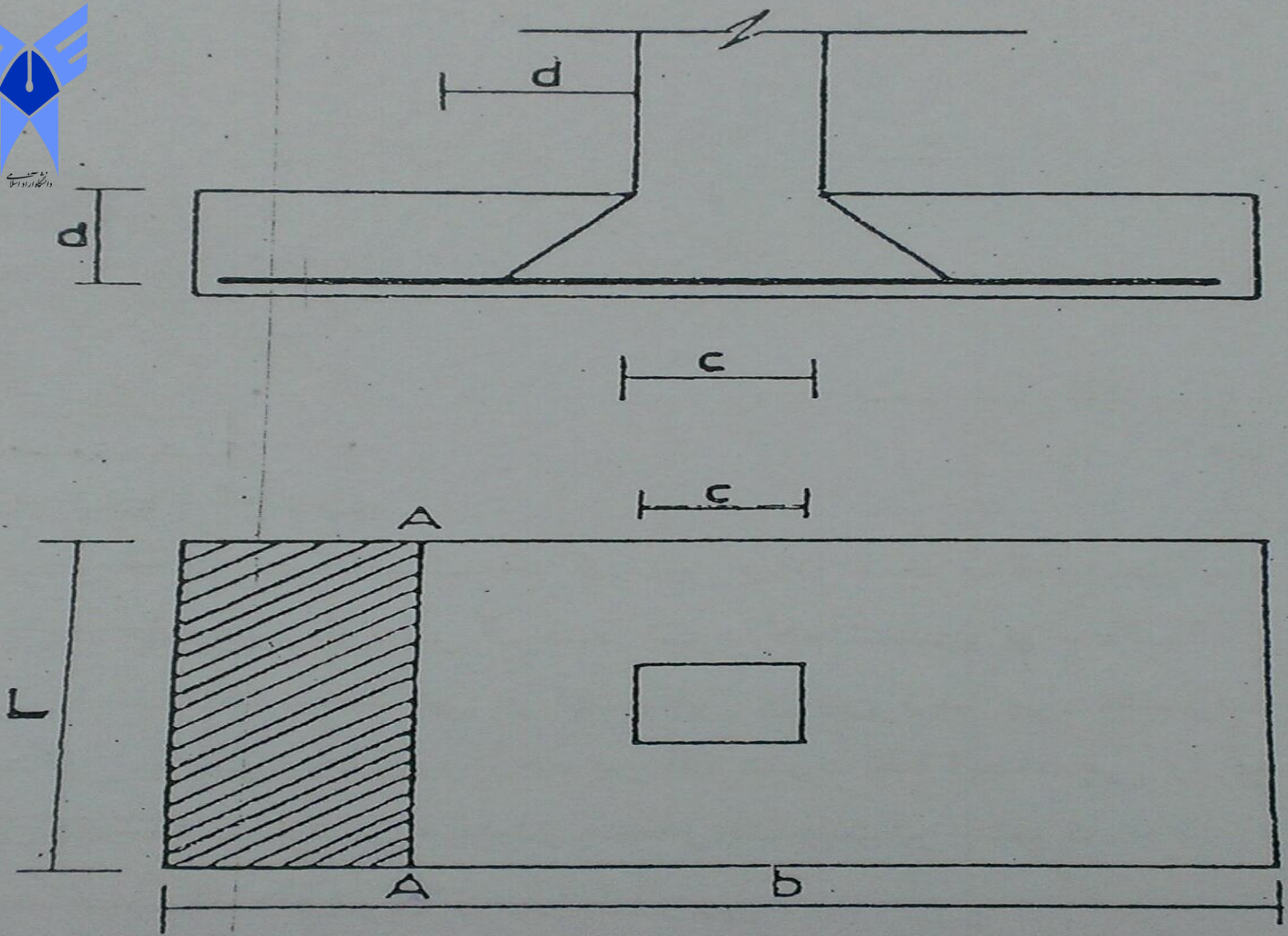
$$Tb=qu(b/2-c/2-1)$$

Ac: سطح برش

Vc: نیروی برشی

qu: فشار خاک زیر پی

Tb: تنش برشی در تیر عریض میباشد



شکل (۱۰)



نباید از مقدار مجاز ان در رابطه زیر بیش تر باشد T_b

$$T_b = 0.53 \cdot f_c$$

تنش نهایی برش بتن برای حالت تیر عریض: T_b

مقاومت فشاری بتن f_c روزه میباید: f_c

۳-۱-۳-۲- روش برش سوراخ کننده

در این روش فرض میشود پی تحت نیروی فشار وارده از ستون پی و عکس العمل زمین زیرین مطابق شکل (۱۱) در سطح هاشور خورده پانچ شود بنابراین سطح برش و نیروی برشی را بترتیب زیر حسای میکنیم از آنجا که برش سوراخ کننده پی های مربع شکل تعیین کننده ضخامت خواهد بود یک پی با مقطع مربع مطابق شکل (۱۱) در نظر گرفته و روابط مربوط به ترتیب زیر نوشته میشود

$$AC = 4 \cdot (C + d) \cdot d$$

$$V_c = p_{qu}(c + d)$$

$$TP = P_{qu}(c + d) / 4d(D + d)$$

AC: سطح برش

VC: نیروی برشی

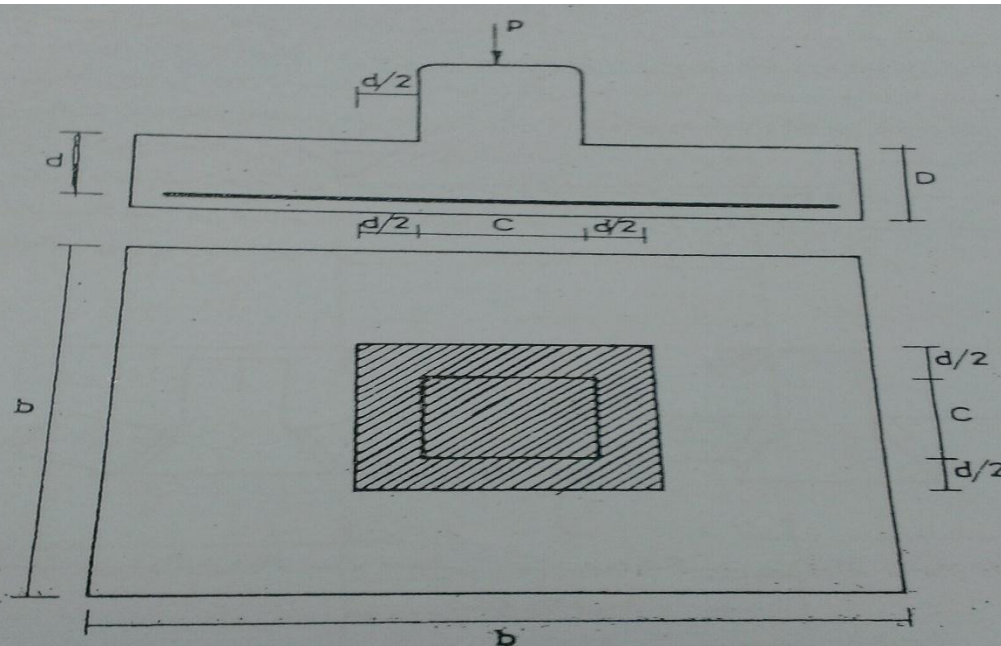
qu: فشار خاک زیرین

TP: تنش برشی در حالت برش سوراخ کننده

P: نیروی فشاری وارده بر ستون پی

نباید از مقدار مجاز ان در رابطه زیر بیشتر باشد: TP

$$TP = 1.06 F_c$$



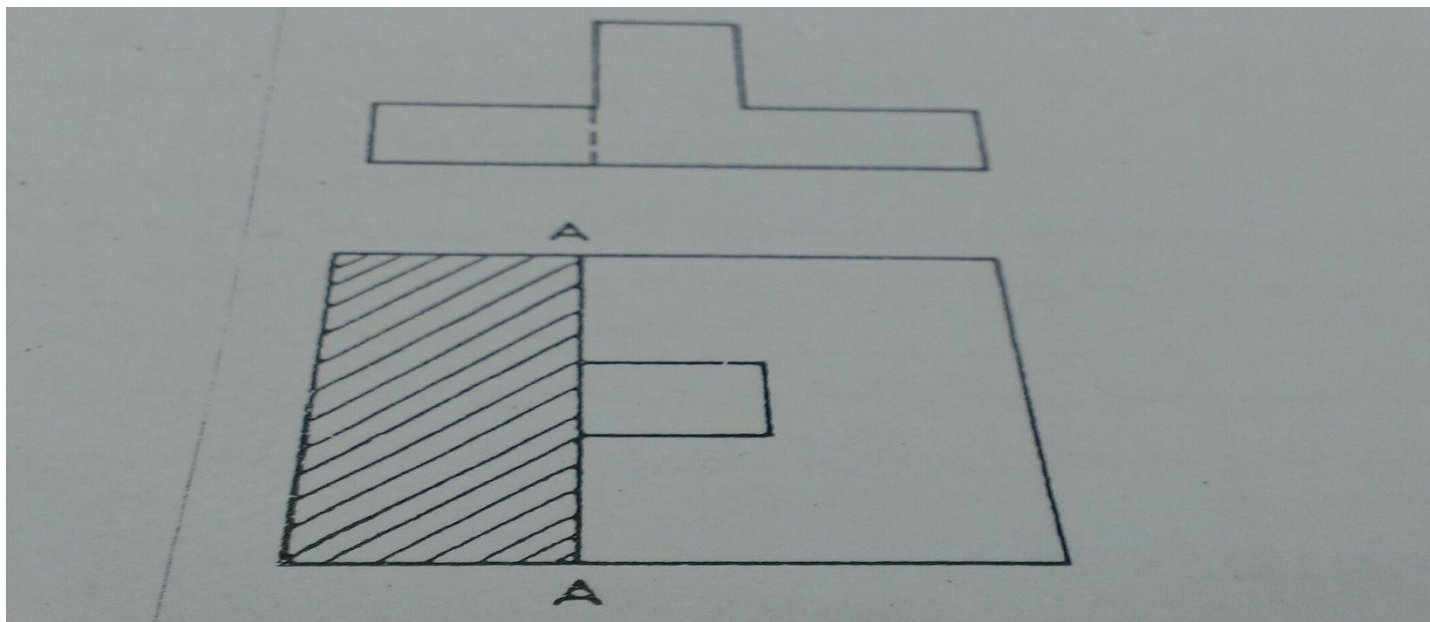
شکل (۱۱)



اگر ضخامت پی کافی نباشد امکان دارد که پی در امتداد سطح شکست خورده (شکل ۱۰) یا اینکه ستون پی را سوراخ کرده و در پی فرو رود (شکل ۱۱). معمولا برای پی هایی با مقطع مستطیل شکل حالت اول و برای پی هایی با مقطع مربع شکل حالت دوم تعیین کننده است ولی هر دو مورد باید برای پی کنترل شود .

پس از تعیین ابعاد پی با توجه به باربری زمین و نیروهای وارده بر پی محاسبه آن عینا مانند یک قطعه بتن فولادی با توجه به فرمول های مقاومت مصالح و ایین نامه بتن اجرا میگردد

مقاطعی که در آنها شکست ایجاد میشود مقاطع خطرناک یا بحرانی نامیده میشود. واضح است که در این مقاطع بایستی صورت گیرد . طبق این نامه بتن امریکا در صورتیکه بار توسط ستون بتنی به پی منتقل شود مقطع خطرناک درست در سطح جانبی ستون انتخاب می گردد و ممان خمشی در این مقطع عبارت است از ممان نیروهایی که در سطح هاشور خورده بر پی وارد می اید





۴- محاسبه نیروهای وارد بر فونداسیون

بایستی به صورت زیر عمل نمود

۴-۱- انتقال نیروی وارد بر برج به پایه های آن

برای محاسبه بارگذاری فونداسیون خطوط انتقال نیرو می باید بار روی برج را به روی پی منتقل می کنیم

برای این کار کافی است همه نیروهای وارده بر برج مرکز سطح مقطع برج در ارتفاع سر استاب انتقال داده

سپس از آنجا به سراستاب منتقل می کنیم (شکل ۱۴) بنابراین نیروهای را در سه امتداد ایکس، وای، زد در محورهای سه بعدی اوایکس وای زد در نظر میگیریم و رابطه لنگر و نیرو را نسبت به نقطه \bullet مینویسیم.

$$P_x=0$$

$$M_x=0$$

$$p_y=0$$

$$P_z=0$$

$$M_y=0$$

$$M_z=0$$

از روابط فوق میتوانیم مقادیر لنگرگاه و نیروها را در نقطه \bullet بدست آوریم.



حال این نیروها و لنگرها را بترتیب زیر مطابق شکل (۱۵) به سر استاب منتقل میکنیم. برای مثال یک برج با مقطع مستطیل شکل ادر نظر میگیریم نیروهای قائم حاصل از لنگر های از روابط زیر بدست می آید.

$$S_x = M_x / 2(a - 2e)$$

$$S_y = M_y / 2(b - 2e)$$

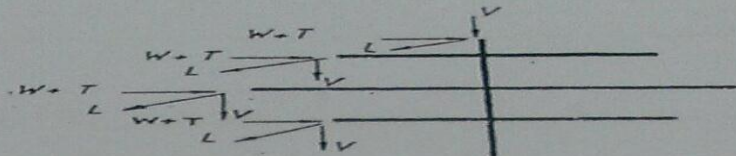
فاصله مرکز ثقل استاب از بال ان می باشد (شکل ۱۴): e :

مطابق شکل (۱۵) پایه شماره ۲ تحت فشار ماکزیموم و پایه شماره ۴ تحت کشش ماکزیمم قرار دارد پس خواهیم داشت

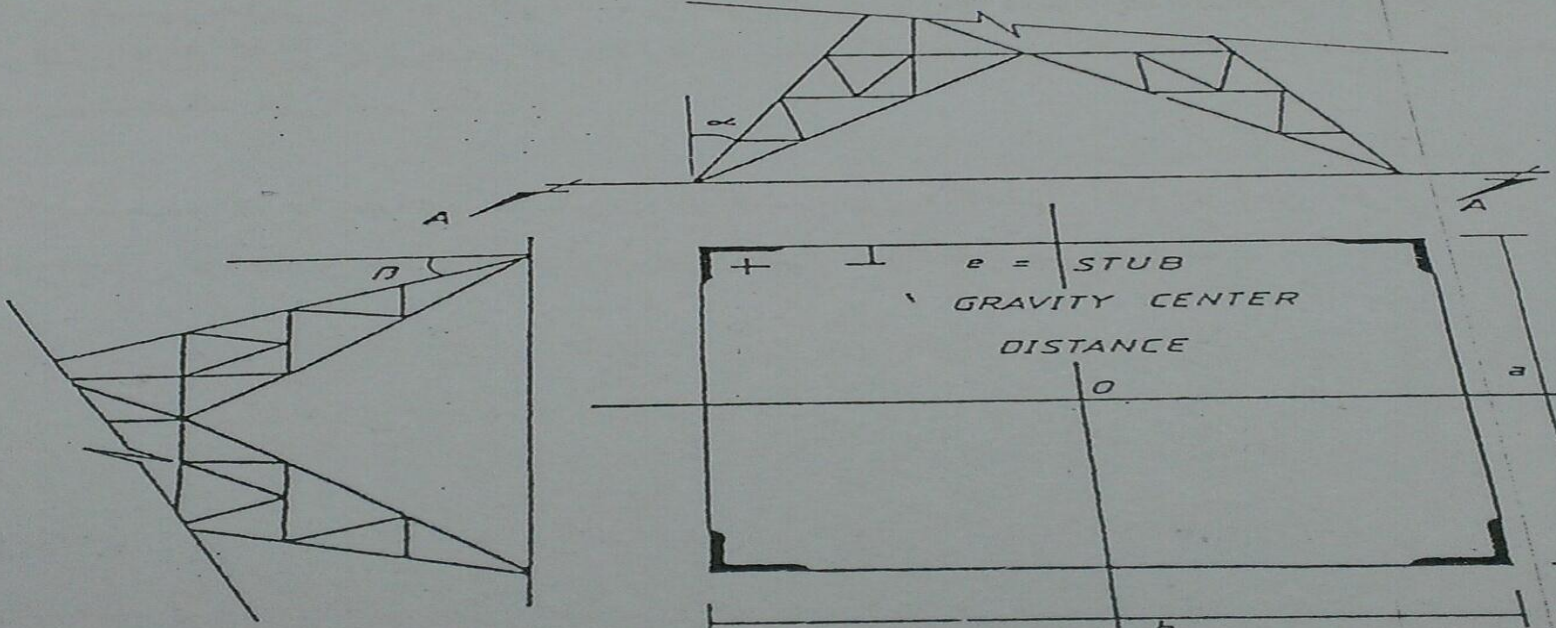
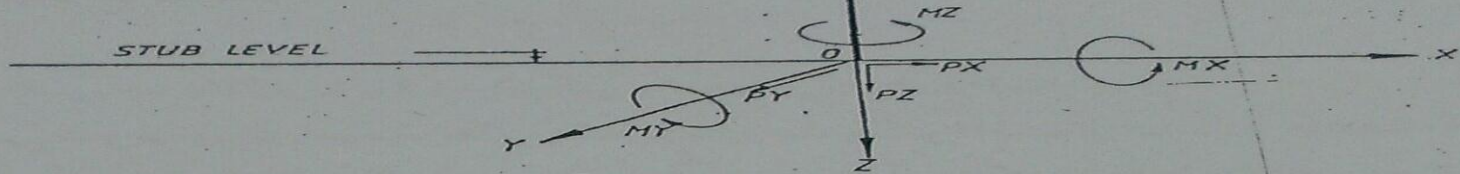
Resulting force	
Uplift Force	$HTX = P_x / 4 - S_x \cdot \text{tg} \alpha - M_z / 4b$
	$HTY = P_y / 4 - S_y \cdot \text{tg} \beta + M_z / 4a$
	$T = S_x + S_y + P_z (f_u - 1) / 4 - W / 4$
Compres Force	$HGX = P_x / 4 - S_x \cdot \text{tg} \alpha + M_z / 4b$
	$HGY = P_y / 4 - S_y \cdot \text{tg} \beta - M_z / 4a$
	$C = S_x + S_y + P_z / 4 + W / 4$

* $f_u =$ Uplift factor

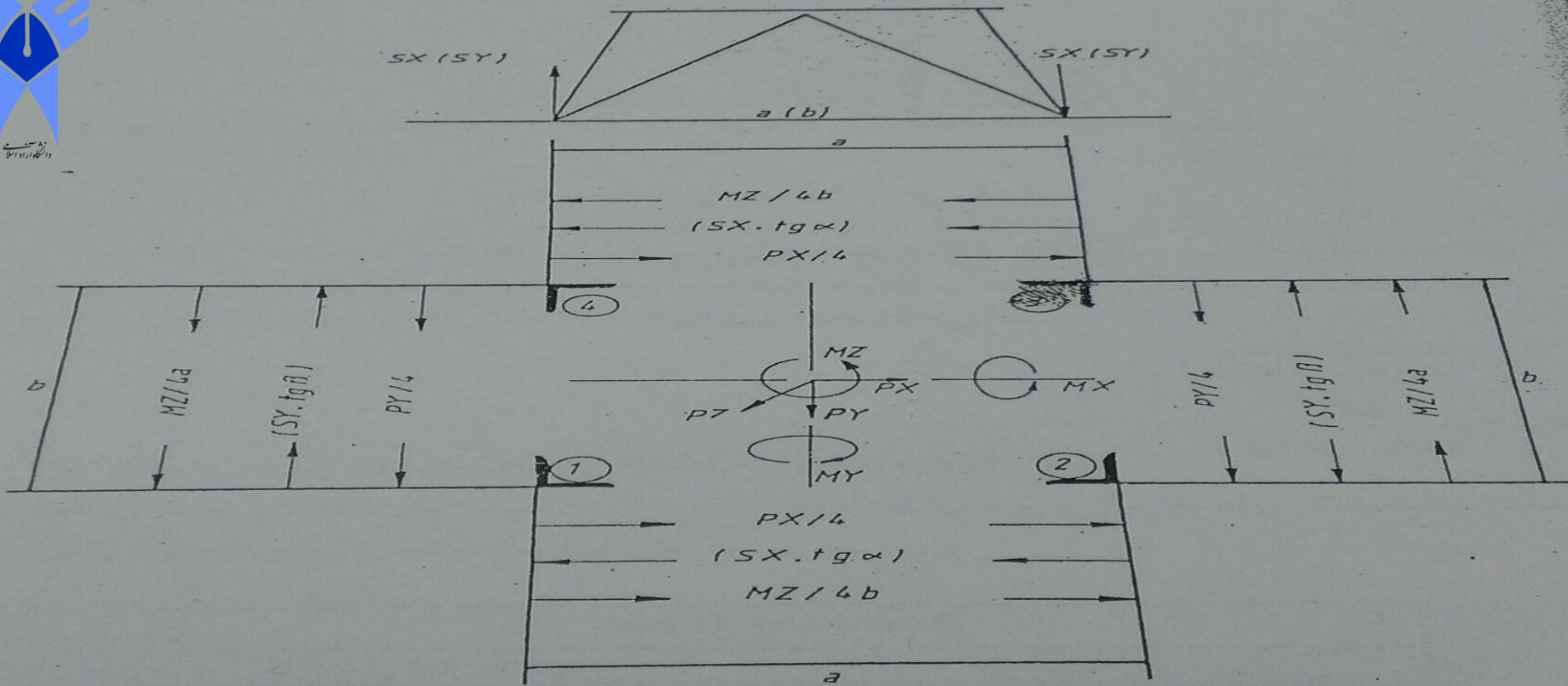
جدول شماره (۷)



T = TRANSVERSAL
L = LONGITUDINAL
V = VERTICAL
W = WIND ON TOWER



شکل (۱۴)



تبصره ۱) ضریب بالا بر بستگی به مسیر خط داشته و مقدار آن از صفر تا ۱,۵ در نظر گرفته میشود برای مسیرهایی که به صورت یک نواخت و دشت هستند این ضریب صفر و برای مسیرهایی که در کوه اجرا میشوند (از آنجا که امکان دارد برج تحت کشش دو برج طرفین قرار گیرد) بیشتر از ۰,۵ در نظر گرفته میشود ولی عموماً مقدار ۰,۴ برای این ضریب پیشنهاد میشود

تبصره ۲) معمولاً بارهای فشاری و کششی و افقی که به این ترتیب به دست می آید را ده درصد افزایش داده و به عنوان بار روی پی در نظر میگیرند