

See discussions, stats, and author profiles for this publication at: <https://www.researchgate.net/publication/284317532>

# PLSCadd Help (Persian Farsi)

Technical Report · January 1985

DOI: 10.13140/RG.2.1.1184.2001

---

CITATIONS

0

READS

14

---

2 authors, including:



Mostafa Eidiani

Khorasan Institute of Higher Education

273 PUBLICATIONS 9,145 CITATIONS

SEE PROFILE

Some of the authors of this publication are also working on these related projects:



Determine the optimal capacity of renewable generation in Khorasan network with operational constraints [View project](#)

## فهرست

صفحه	عنوان
	فهرست علائم
	فصل اول: پیشگفتار
	فصل دوم: بارگذاری و نمایش یک مدل موجود
	۱-۱-۲- فعال نمودن یک مدل خط
	۱-۲- اولویتها
	۱-۳-۲- ذخیره سای ، پشتیبان گیری یا جابجایی یک مدل
	۱-۳-۱- پشتیبانی مدل
	۱-۳-۲- جابجایی مدل و کتابخانه های وابسته اش بدون استفاده "Backup"
	فصل سوم: مدل زمین
	۱-۳-۱- عمومی
	۱-۳-۲- مدل کردن زمین XYZ
	۱-۳-۳- مسیر
	۱-۳-۱- تعیین یا ویرایش مسیرها ، در زمین بدون وجود خط
	۱-۳-۱-۱- تعیین یا ویرایش یک مسیر واحد
	۱-۳-۱-۲- تعیین و ویرایش مسیرهای اضافی
	۱-۳-۲- حداکثر انحرافها و پروفیلهای خط مرکزی
	۱-۳-۳- ویرایش مسیر زمانیکه یک خط روی زمین وجود دارد
	۱-۴-۳- مدل TIN - زمین XYZ مثلثی
	۱-۴-۱- شبکه مثلثی بی قاعده (TIN)
	۱-۴-۲- ایجاد ، بارگذاری ، ذخیره و حذف یک مدل TIN
	۱-۴-۳- نمایش دادن مدل TIN
	۱-۴-۴- ایجاد نقاط زمین درونیابی شده
	۱-۴-۵- اضافه کردن نقاط xyz
	۱-۵-۳- خطوط مقطعه (B.L)
	۱-۵-۱- استفاده از B.L برای بالا بردن مدل زمین xyz
	۱-۵-۲- استفاده خطوط مقطعه برای توصیف تأسیسات موجود یا طرح ریزی شده

۶-۳- ضمائم زمین

۷-۳- خطوط فاصله مجاز ، نواحی ممنوعه و نواحی هزینه بر

۷-۱- خط فاصله مجاز زمین ( خط حریم مجاز زمین )

۷-۲- نواحی ممنوعه و هزینه زا

۸-۳- جایگاههای هم ارز

## فصل چهارم: معیارهای طراحی

۴-۳-۱۲-۷- بارگذاری نامتقارن

۴-۳-۱۲-۷-۱- درصد تنظیم کششی افقی

۴-۳-۱۲-۷-۲- اختصاص تعداد های های باندل پاره شده

۴-۳-۱۲-۷-۳- اضافه کردن بار عمودی متمرکز

۴-۳-۱۲-۷-۴- اضافه سازی یک بار عرضی متمرکز

۴-۳-۱۲-۷-۵- اضافه کردن بار طولی متمرکز

۴-۳-۱۲-۷-۶- تنظیم ضخامت یخ

۴-۳-۱۲-۷-۷- تنظیم بار عمودی ( یا عرضی یا طولی )

۴-۳-۱۲-۷-۸- جدول معیارهای بارهای بنا

۴-۳-۱۳- شرایط برای بررسی فواصل عمودی

۴-۳-۱۴- شرایط برای بررسی نمودن فواصل افقی

۴-۳-۱۵- موقعیت ها جهت بررسی فواصل بین کابل ها

۴-۳-۱۶- موقعیت ها برای ترسیم بیضی گالوپینگ

۴-۳-۱۷- شرایط جهت بررسی نوسانهای مقره آویز و شب ها ( یا انحرافها )ی بار، روی

مقرههای دو قسمتی

۴-۳-۱۷-۱- بنا های با مقره های آویز در زوایای خط

## فصل پنجم: بناها

۵-۱- عمومی

۵-۲- هندسه ی نوک بنا

۵-۲-۱- تنشن سکشنها

۵-۳- استحکام بنا

۵-۳-۱- روش اسپن های مجاز اساسی ( روش ۱ )

- ۲-۳-۵- روش دیاگرام واکنشی اسپن های مجاز (روش ۲)
- ۳-۳-۵- روش اجزای بحرانی (روش ۳)
- ۴-۳-۵- روش تحلیل ساختمانی (روش ۴)
- ۴-۵- نمایش دادن بنا
- ۱-۴-۵- ایجاد فایلهای بناهای روش ۱، ۲ و ۳ به صورت مستقیم
- ۲-۴-۵- فایل های بنای روش ۱، ۲ یا ۳ ایجاد شده با PLS-POLE یا تاور
- ۳-۴-۵- بناهای روش ۴
- ۵-۵- قسمت های بنا و مونتاژ آن
- ۵-۵-۱- لیست اجزاء اصلی
- ۵-۵-۲- لیست مونتاژهای اصلی
- ۵-۶- ایجاد، ویرایش یا بهبود فایل بنا
- ۵-۷- خلاصه ای از مزایای استفاده کردن بناهای روش ۴
- فصل ششم: سیمهای زمین و هادیها**
- ۱-۶- مدل مکانیکی
- ۲-۶- ایجاد و ویرایش فایلهای کابل
- ۲-۶-۱- کابلها در مجموعه ها (باندلها)
- ۲-۶-۱-۱- زوج های تاییده شده (a)
- ۲-۶-۱-۲- کابل تسمیه شده به یک مسنجر (b)
- ۲-۶-۱-۳- باندلهای هادی (d)
- ۲-۶-۱-۴- هادیهای فاصله دار ساپورت شده با مسنجر (e)
- ۲-۶-۳- شرایط دمای زیاد یا بینهات زیاد

## فصل هفتم: ایجاد یا ویرایش مدل خط

۱-۷- بارگذاری زمین و تعیین مسیر

۱-۱-۷- در صورتیکه فایل xyz در دسترس باشد روند کار بشرح زیر می باشد

۱-۲-۷- زمانیکه فایل PFL موجود باشد روند کار بشرح زیر می باشد

۱-۳-۷- زمانیکه هیچ کدام از فایلهای xyz و PFL موجود نباشد

۲-۷- تعیین محل بنای تعاملی

۲-۷-۱- مکانیابی بنها در زوایای خطوط (به سه روش)

- ۱-۲-۷-نقاط زمین درزهای خط دارای کد مشخصه منحصر بفرد
- ۲-۷-۱-قرار دادن یک نوع بنا در همه زوایای خط
- ۲-۷-۱-۳-قفل کردن بنا به کنج خطوط
- ۲-۷-۲-۲-نشاندن بناهای مماس
- ۲-۷-۳-۲-نشاندن میانبر
- ۴-۲-۷-آثار نشاندن یک بنای جدید در مدل خط موجود
- ۴-۲-۷-جایجا کردن بناها
- ۴-۲-۷-۱-کشاندن (یا درگ کردن) بنا با موس
- ۴-۲-۷-۲-قفل کردن (یا گیره کردن) بنا به نقطه طراحی شده
- ۵-۲-۷-بحث مختصری از مکانیابی بهینه خودکار
- ۶-۲-۷-بناهای مرسوم
- ۳-۷-نصب سیمهای زمین و هادیها
- ۳-۷-۱-قطار کردن بخش-کشش
- ۳-۷-۲-شکم دهی بخش کشش
- ۳-۷-۱-۲-شکم دهی توسط کشش
- ۳-۷-۲-۲-شکم دهی با ثابت زنجیروار
- ۳-۷-۳-۲-شکم دهی خود کار
- ۳-۷-۴-۲-شکم دهی گرافیکی
- ۳-۷-۳-بخش کشش سطح نمایش
- ۳-۷-۱-نمایش دادن بخش کشش به ازاء ثابت کتنری و زاویه نوسان مشخص
- ۳-۷-۲-نمایش دهی بخش کشش به ازاء حالت هوا و وضعیت کابل داده شده
- ۳-۷-۴-استفاده دوباره پارامترهای شکم دهی بخش کشش
- section ۵-۳-۷-جدول

## فصل هشتم: محاسبات مهندسی

۱-۸-استراکچرهای

۱-۸-۱-اسپن های وزن و باد

۱-۸-۲-بارگذاری درختان

۱-۸-۳-بررسی استحکام

- ۱-۳-۱-۸- گزارش بررسی استحکام جهت استراکچر های روش ۱
- ۲-۳-۱-۸- گزارش بررسی استحکام جهت استراکچر های روش ۲
- ۳-۳-۱-۸- گزارش بررسی استحکام جهت استراکچر های روش ۳
- ۴-۳-۱-۸- گزارش بررسی استحکام جهت استراکچر های روش ۴
- ۴-۱-۸- پسوند های پایه و طول های مهار در زمین های شیب
- ۲-۸- بخش های کشش
- ۱-۲-۸- شکم ها و کشش ها
- ۲-۲-۸- بررسی محدودیت های طراحی
- ۳-۲-۸- فواصل
- ۱-۳-۲-۸- فاصله ها از زمین یاموانع افزایش
- ۲-۳-۲-۸- فواصل بین کابل ها
- ۱-۲-۳-۲-۸- بررسی فاصله پایه
- ۲-۲-۳-۲-۸- بررسی فاصله اسپن های چند گانه
- ۳-۲-۳-۲-۸- فواصل بین بیضی های گالوپینک
- ۲-۳-۲-۸- فاصله بین سیم ها وزوایای استراکچر ها- انحراف
- ۱-۳-۲-۸- زوایای انحراف
- ۴-۳-۲-۸- فاصله برای TIN
- ۴-۲-۸- ساختمان چارت های رشته در آوردن
- ۵-۲-۸- آفست های استراکچر [ محل نصب هادیها ]
- ۶-۲-۸- ارزیابی های حرارتی
- ۱-۶-۲-۸- حالت ماندگار ارزیابی حرارتی
- ۲-۶-۲-۸- ارزیابی حرارتی گذرا
- ۷-۲-۸- آفست استحکام هادی در دمای بالا
- ۸-۲-۸- محاسبه میدان الکترو مغناطیسی
- ۹-۲-۸- فاصله از گیاهان و سقوط درختان
- فصل نهم: گزارشها و جداول خلاصه**
- ۱-۹- گزارش ها
- ۱-۱-۹- مطرح کردن و ویرایش گزارشات

۲-۱-۹- جدول پیاده کردن بنا

۲-۹- جداول خلاصه

۱-۲-۹- جدول استیکینگ بنها

۲-۲-۹- جدول مواد استیکینگ

۳-۲-۹- لیست کل مواد خط

## فصل دوازدهم: نرم افزار پی ال اس کد محدود

۱-۱۰- نصب و شکم دهی سیمهای

۱-۱۱- داده مورد نیاز جهت انتخاب روش‌های نصب و شکم دهی

۱-۱۰- تعریف ضمیمه در استراکچر

۱-۱۰- با مختصات کروی نقاط ضمیمه

۱-۱۰- با وارد کردن یک مدل بنا، توسط نقاط ضمیمه‌ی از قبل تعیین شده

۱-۱۰- تعریف انتهای هراسپن

۱-۱۰-۱- انتهای اسپان، با مختصات کروی نقطه انتهایی

۱-۱۰-۲- انتهای اسپان، با گرا، طول اسپن و تصویر عمودی

۱-۱۰-۳- انتهای اسپان، با اسپن وزن و باد

۱-۱۰-۴- سیمهای شکم دهی

۱-۱۰-۴-۱- اختصاص ترکیب افقی کشش برای وضعیت کابل در دمای داده شده

۱-۱۰-۴-۲- اختصاص ثابت کتری برای حالت کابل و دمای داده شده

۱-۱۰-۴-۳- اختصاص شکم اسپن میانی برای حالت کابل و دمای داده شده

۱-۱۰-۴-۴- اختصاص مختصات یک نقطه ممیزی شده در امتداد سیم برای حالت کابل و دمای مشخص.

۱-۱۰-۵- استفاده از تابع atuosag

۱-۱۰-۵- شروع پروژه جدید

۱-۱۰-۲- نمای دهی مدل PLS-CADD / LTED

۱-۱۰-۳- محاسبات مهندسی و گزارشات

## فهرست علائم

- $ABS$  = قدر مطلق کمیت داخل پرانتزها
- $AR_c$  = سطح مقطع ماده هادی درونی
- $AR_o$  = سطح مقطع ماده هادی بیرونی
- $AT$  = سطح مقطع کلی هادی
- $BS$  = نقطه در مرکز پایه بنا
- $C$  = ثابت تاب کابل = اجزاء افقی کشش کابل تقسیم شده بوسیله بار کابل بروارد طول
- $C_i$  = طول وتر (سیم) اسپان
- $D$  = قطر کابل
- $DENS$  = چگالی یخ (وزن بر واحد حجم)
- $E$  = ضریب الاستیسیته کابل (سیم زمین یا هادی)
- $EF$  = آخرين مدول الاستیسیته کابل
- $EF_{comp}$  = ضریب ارتتجاعی مرکب خطی شده
- $ET_{comp}$  = ضریب انبساط حرارتی کابل مرکب
- $GRF_c$  = ضریب پاسخ تند باد برای سیمهای زمین و هادیها
- $GRF_s$  = ضریب پاسخ تندباد برای بنا
- $h$  = ارتفاع مانع در بالای زمین
- $H$  = اجزاء افقی کشش در کابل
- $h'$  = اختلاف ارتفاع بین انتهای اسپانها
- $HS$  = محدوده افقی باد واقعی
- $HS_{max}$  = ماکزیمم محدوده افقی باد مجاز
- $HT$  = بلندی بنا - از زمین تا نقطه بالایی
- $HT_{adj}$  = تطبیق ارتفاع پایه بنا
- $L$  = بارگیری نقشه طولی در نقطه وابستگی بنا
- $LA$  = زاویه خط یا زاویه بار
- $L_{ins}$  = طول سیم مقره
- $L_l$  = کشش واکنش طولی در ته سمت راست یک کابل در اسپان چپ
- $L_r$  = کشش واکنش طولی در انتهای سمت چپ یک کابل در اسپان راست (مستقیم)

- $L_{ref}$  = طول کابل مرجع بدون کشش (ذاتا استفاده شده)  
 $LFT$  = ضریب بار برای بارها بر طبق کشش کابل  
 $LFV$  = ضریب بار برای بارهای عمودی  
 $LFW$  = ضریب بار برای باد (چرخان)  
 $NCL$  = تعداد هادیهای فرعی در باندل چپ  
 $NCR$  = تعداد هادیهای فرعی در باندل راست  
 $O$  = انحراف نقطه روی زمین - اندازه گیری شده از مرکز خط  
 $P$  = نقطه روی زمین  
 $P_c$  = امتداد کابل دائمی برطبق خزش (وارفتگی بتن)  
 $P_{cp}$  = کشیدگی کابل دائمی برطبق نقطه بار مشترک  
 $Q$  = ضریب چگالی هوا بر طبق نسبت سرعت باد به فشار  
 $RS$  = اسپان متداول  
 $S$  = ایستگاه نقطه روی زمین - اندازه گیری شده در امتداد مرکز خط  
 $SA$  = زاویه نوسان مقره - مثبت ، اگر در جهت محور عرضی محاسبه شود  
 $SO$  = زاویه تعیین موقعیت بنا (نسبت به نیمساز یا عمودی با خط)  
 $Z$  = نوع مدل زمین - مستقر در ایستگاه(جایگاه) ، انحراف و بلندی  
 $SPR_1$  = طراحی فشار برای بنا در جهت طولی  
 $SPR_t$  = طراحی فشار برای بنا در جهت عرضی  
 $SQRT(*)$  = مجدور ریشه مقدار داخل پرانتز  
 $t$  = ضخامت یخ یا برف  
 $T$  = طراحی بار عرضی در نقطه پیوستگی بنا  
 $TEMP$  = دمای کابل  
 $TEMP_c$  = دما در هر کدام از خزش کابل که فرض شده است برای رخ دادن  
 $TEMP_{ref}$  = دمای مبدا در طول بدون تشویش تعریف شده با  $L$   
 $TEMP_{test}$  = دما در هر کدام از اطلاعات کابلهای آزمایشی که بدنس آمده بودند  
 $T_1$  = واکنش عرضی در انتهای سمت راست یک کابل در اسپان چپ  
 $TOP$  = نقطه مرجع در بالای بنا  
 $T_r$  = واکنش عرضی در انتهای سمت چپ یک کابل در اسپان راست

$TS$  = محور عرضی بنا

$UH$  = نیروی افقی بر واحد طول کابل

$UI$  = وزن یخ یا برف بر واحد طول کابل

$ULT$  = نیروی نهایی ارزیابی شده

$UR$  = نیروی منتجه بر واحد طول کابل

$UV$  = نیروی عمودی بر واحد طول کابل

$UW$  = وزن کابل بر واحد طول کابل

$V$  = بار طرح عمودی در نقطه پیوستگی بنا

$V'$  = طول دهنده در سطح تاب

$VS_{max}$  = ماکریمم وزن مجاز اسپان عمودی تحت بعضی از شرایط

$VS_{min}$  = مینیمم وزن مجاز اسپان عمودی تحت بعضی از شرایط

$W$  = سرعت باد مرجع در ارتفاع مرجع

$WA$  = زاویه بین جهت باد و نرمال برای اسپان

$V_{ins}$  = وزن ساکن مقره

$W_{ice}$  = وزن یخ بر واحد طول کابل

$W_{cw}$  = وزن هادی - وزن برای کاهش کشش مقره

$WLF$  ضریب بار آب و هوا که ضرب میشود در همه بارهای باد و یخ

$W_z$  = سرعت باد در ارتفاع  $z$  بالای زمین

$(x,y,z)$  = سیستم مختصات محلی بنا برای تعریف بالای هندسی

$XYZ$  = نوع مدل زمین - مستقر در سیستم مختصات کروی

$(X,Y,Z)$  = سیستم مختصات کروی برای تعیین محل نقطه زمین

$ZE$  = نیرو در انتهای تاب در جهت مخالف با  $UR$

## فصل اول

### پیشگفتار

طراحی و پیش نویس کامپیوتری سیستمهای خطوط قدرت (PLS-CADD) ، یک برنامه MS Windows برای تحلیل و طراحی خطوط قدرت الکتریکی هواپی ای است . که تمام داده ها و الگوریتم های مورد نیاز جهت هندسه و طراحی ساختار خطی را در محیط کامپیوتری جمع کرده است . که بازبین کننده ها ، مهندسان طرح اولیه خط ، مهندسان هندسی/ساختاری و پیش نویسان را به عملکرد بهتر و بازدهی بالاتر با یکدیگر توانا می سازد .

از این رو بهره برداری را افزایش و احتمال خطا را کاهش می دهد PLSS-CADD پروسه های طراحی کامل را از انتخاب یک سیم خط ، راه ها برای تولید داکیومنت های ساختمان و ترسیمات را پشتیبانی می کند . همچنین خطی rating و ابزار مدیریت است . PLS-CADD بطور یکپارچه برنامه های زیادی را که طی چندین سال با سیستم های خط قدرت بهبود یافته را جمع آوری کرده است . این برنامه ها ، کارهای گوناگونی از جمله منظم نمودن خط و طراحی ، طراحی ساختار برجهای مشبك ، دکل ها و قالب های مواد مختلف ، محاسبات کشش و شکم ، برجگذاری بهینه ، تولید اتوماتیک طرح و صفحات پروفیل و غیره را انجام می دهند .

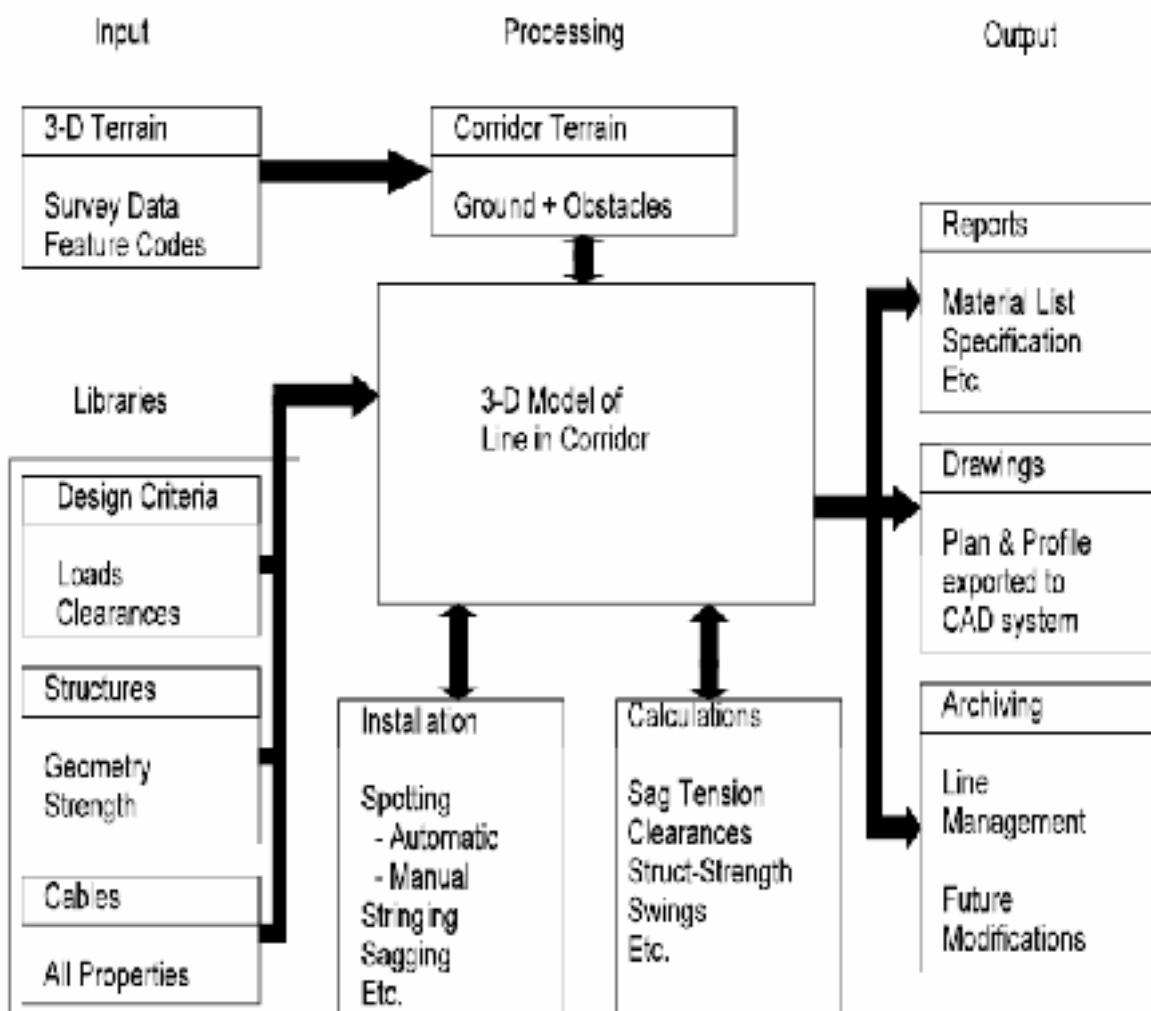
تمام فایل ها در PLS-CADD ASCII فایل هستند . استفاده از این فایل ها به شما اجازه می دهد که به آسانی نرم افزاری بنویسید ، که PLS-CADD با پایگاه داده های مورد نظرتان مجهر نماید . سیستم های خطوط قدرت ، حوزه گنجایش برگرداندن فایل توسعه یافته دارد و همچنین حوزه گنجایش برگرداندن فایل را توسعه خواهد داد ، به طوری که مصرف کنندگان قبلی سایر بسته بندی های طراحی خط به آسانی می توانند به PLS-CADD سوئیچ شوند . همه مفاهیم راهنمایی PLS-CADD استفاده اش از مدل سه بعدی مفصل از یک خط و ترکیبا تش است ، که در شکل ۱-۱ تشریح شده است .

مدل سه بعدی شامل زمین ، تمام برجها ، تمام مقره ها و همه کابل ها می شود . ساختن یا پیراستن مدل از طریق گرافیک های متقابل و یا برج گذاری بهینه یا الگوریتم های شکم دهی انجام می پذیرد . مدل خط یک مدیریت دقیقی از میزان قابل توجه ای از داده ها در فایل کتابخانه را نیاز دارد .

این کتابخانه های شامل زمین ، برج ، کابل و اطلاعات معیار طراحی در این راهنما کاملاً توصیف شده اند . وقتی مدل خطی ساخته می شود معمولاً PLS-CADD تمام محاسبات مهندسی که برای فرایند انجام می شود یا طراحی را معتبر می سازد در یک کلیک موس قرار میدهد . PLS-CADD نه تنها وسیله گرانبهایی جهت مهندسی سازی خطوط جدید ، بلکه وسیله ای قدرتمند جهت ارزیابی خطوط موجود نیز است .

قابلیت های فراهم شده توسط PLS-CADD بازدهی تمام حرفه های دخیل در طراحی خط را شدیداً افزایش میدهد.

نرم افزار PLS-CADD به طراحان اجازه ارزیابی سریع و مکرر طراحی را می دهد. آن همچنین یک ابزار ایده آل "teaching tool" است که مفاهیم طراحی را میتواند بوضوح تشریح کند. فرضیات پشتیبان تمام مدل ها و محاسبات کاملاً توصیف شده اند.



شکل (۱-۱)-سازماندهی کلی PLS-CADD

PLS-CADD تنها برای پشتیبانی طراحی US متداول نیست ، بلکه برای پشتیبانی سایر روش های بین المللی نیز است. PLS-CADD چندین نسخه دارد، نسخه اساسی، PLS-CADD شامل تمام قابلیت های این راهنماب جزء بر جگذاری بهینه می شود. قدرتمندترین نسخه ، PLS-CADD+ مثل نسخه اساسی با قابلیت اضافی بر جگذاری بهینه می باشد. نسخه demo برای نسخه PLS-CADD+ یکسان است ،

جز اینکه تنها می تواند با مدل های زمینی که بصورت مثال های روی سی دی فراهم شده استفاده گردد و اجازه ذخیره روی دیسک را نمی دهد. نسخه PLS-CADD/LTED تنها برای شکم ، کشش و محاسبات قالب بار بنا بصورت آمده در بخش ۱۵ می تواند استفاده گردد . مشخصه های موجود در بخش ۱۵ در PLS-CADD+ وجود دارند ولی در demo وجود ندارند. در اصل ، تمام محاسبات کشش سیم در PLS-CADD با فرض اسپان متداول ساخته شده اند.

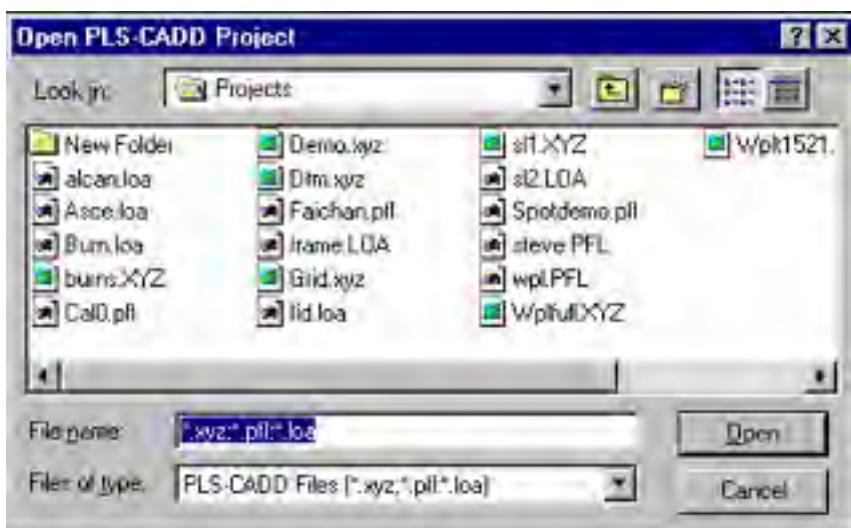
## فصل دوم

### بارگذاری و نمایش یک مدل موجود

این بخش نحوه بارگذاری ، نمایش و بررسی یک مدل خط موجود را توضیح می دهد . فرض میشود که شما آشنا به فرمانهای MS-Windows PLS-CADD را فعال کنید .

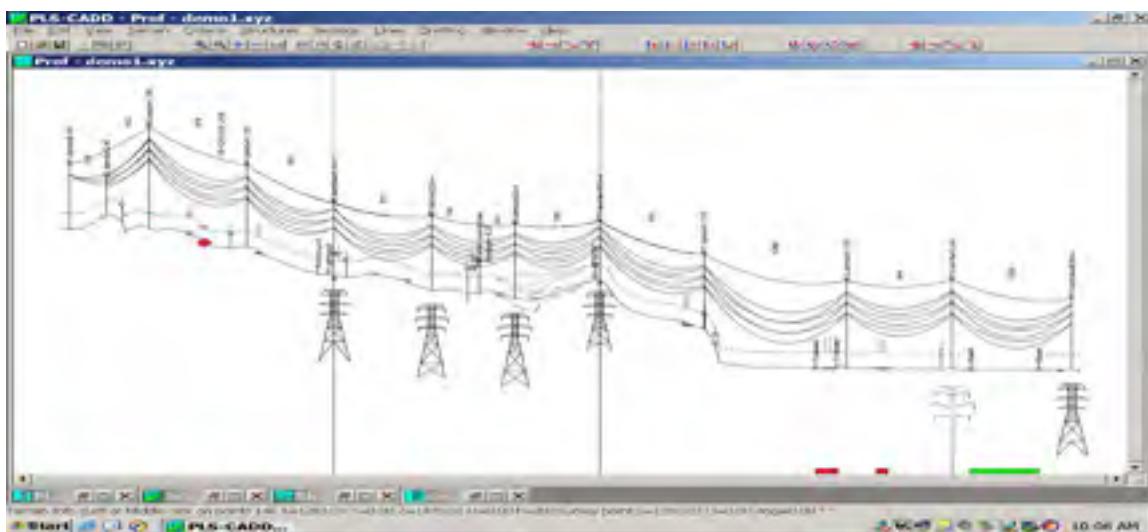
#### ۱-۲- فعال نمودن یک مدل خط

در این بخش ، بیشتر به خط دمو توجه می کنیم ، که مدل ساختگی با معیار طراحی ساختگی و موقعیت های ساختگی است . خط دمو حتی بعضی از معیارهای طراحی اش را نقض می کند ( برای توضیح به فهرست H نگاه کنید ) اما نگران نباشید ، چون مثال ها صرفاً جهت توضیح می باشند . برای فعال نمودن یک مدل File/open را کلیک نمائید ، کادر ۱-۲ باز می شود این کادر فایل های زمین مدل های موجود در فهرست پروژه ها را نمایش می دهد .



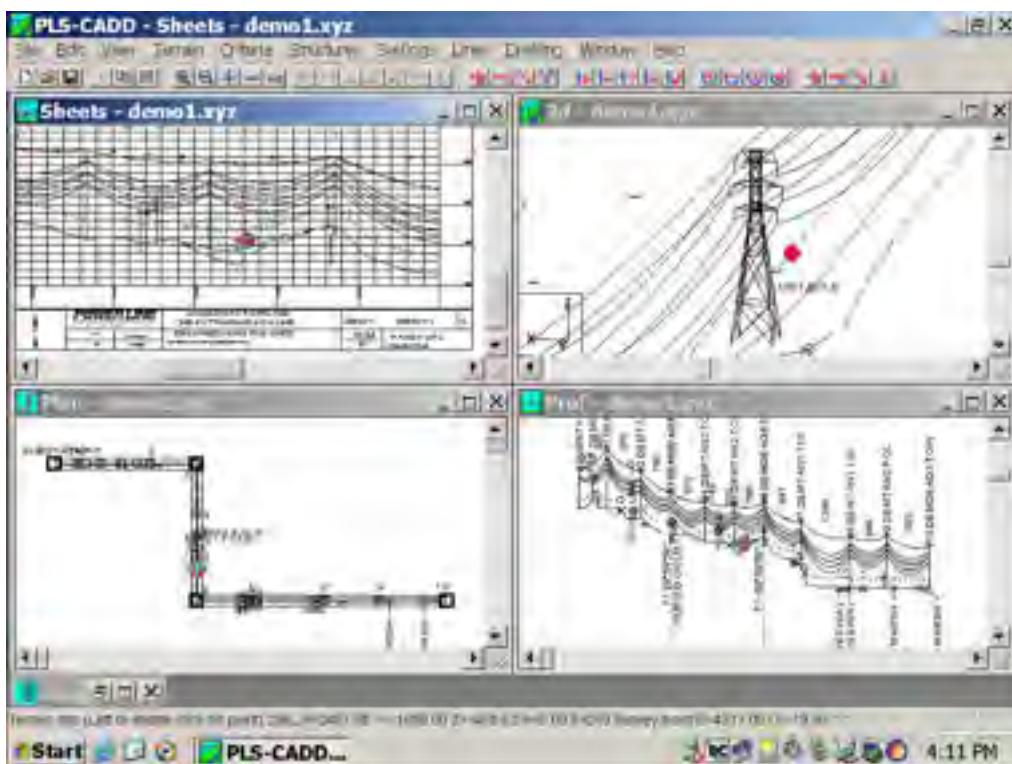
شکل ۱-۲ کادر فایلها

همانطور که در فصل ۳ خواهد آمد ، مدل های زمین می توانند XYZ یا PFL باشند . وقتی در کادر Open PLS - CADD یا Demo XYZ دابل کلیک نمائید . صفحه مانیتور پنجره پروفیل شکل ۲-۲ را می گیرد .



شکل ۲-۲ خط DEMO در نمای Profile

در حالیکه چهار پنجره دیگر کوچک شده اند و بصورت آیکون هایی روی Statusbar نشان داده شده اند . این پنجره ها شامل نمای طرح ، نماس سه بعدی ، نمای صفحات P&P و پروژه می باشند . نماهای پروفیل و طرح و P&P ، تنها روش های مختلفی برای نمایش مدل یکسانی می باشند . در واقع شبیه شکل ۳-۲ می توانید همه نماها را همزمان نشان دهید . همانطور که بعداً خواهید دید ، اکثر توابع مهندسی در هریک از نماهای گرافیکی قابل انجام می باشند.



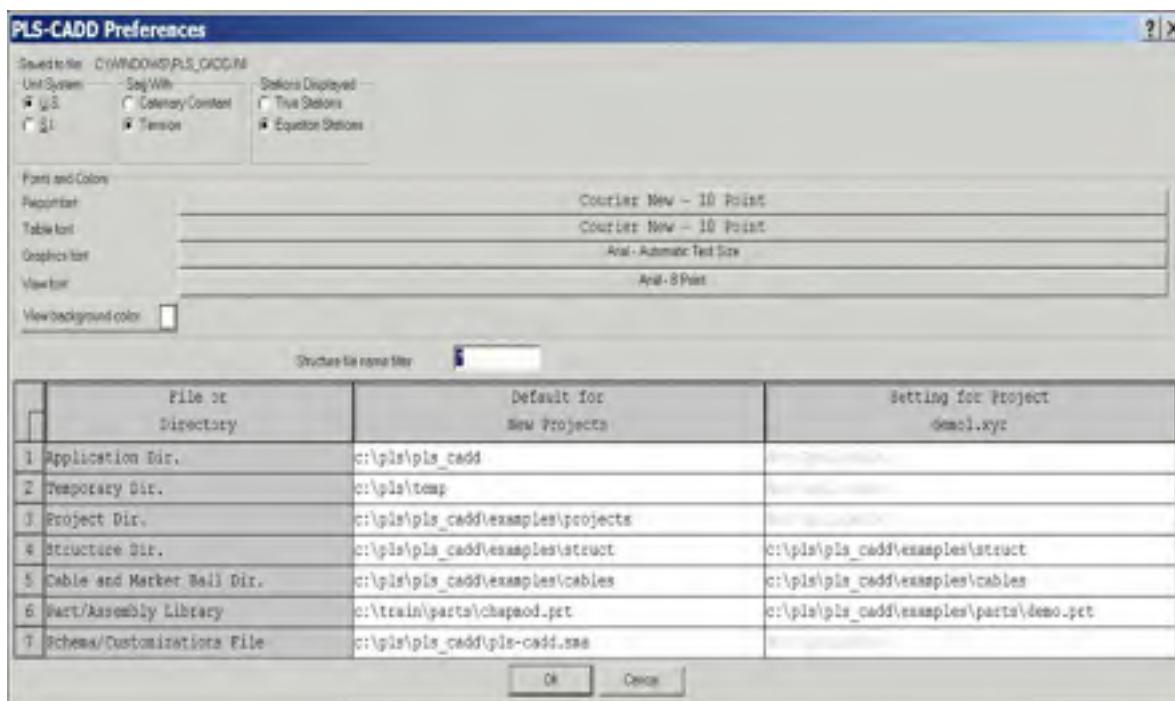
شکل ۳-۲ نمایش های گوناگون از خط DEMO

بعنوان مثال اگر بخواهید می توانید برجی را روی یک صفحه P&P مستقیماً اصلاح و جابجا نمایید . صفحات P&P در PLS-CADD پروسه پیش نویس اضافی در پایان هر فاز پروژه مهندسی نیست . این صفحات P&P حالت خط را بطور موجود نمایش می دهند . وقتی در PLS-CADD در حال طراحی هستید، صفحات P&P بصورت خودکار آپ-گریت می شوند.

پی به ذخیره ۹۰ تا ۱۰۰ درصد هزینه های پیش نویسی قدیمی ا atan خواهید برد . شکل ۲-۳ با بزرگ سازی همه نماهای موجود در شکل ۲-۲ و با استفاده از فرمان Window /Tile تعیین شده است بعضی نرموم نمایی و چرخش های اضافی در پنجره های هر نما حرکت می دهید ، توپی قرمز رنگ در همه نماها ، نزدیکترین نقطه زمین را دنبال می کند. اطلاعات این نقطه در پائین Status bar نمایش داده می شود اطلاعاتی مشابه این می توانند در کادر Terrain/Info که با Terrain Inf باز می شود ، یا زمانیکه روی یک نقطه کلیک می نمایید نمایش داده شوند . اگر می خواستید به جای باز کردن خط موجود خط جدیدی را بسازید ، بایستی روی File/New کلیک می کردید و مراحل آمده در بخش ۱۰ را پیروی میکردید . اما تا زمانیکه با همه موارد در بخش های ۵ تا ۹ آشنا نشده اید، روی به انجام آن نکنید.

## ۲-۲- اولویتها

اگر روی File / Preferences کلیک کنید کادر شکل ۴-۵ جهت انتخاب موارد زیرباز می شود : با PLSS-CADD می توانید با واحدهای SI (متریک) یا US مرسوم کار کنید .



شکل ۲-۴- کادر محاوره ای اولویتها

می توانید در همین کار روی پروژه ، واحد را تغییر دهید . تمام فایل های داده شده در PLS-CADD قسمتی دارند که واحد های داده ای که آنها شامل می شوند را نمایان می سازد . PLSS-CADD بطور ذاتی همه داده ها را می خواند یا می نویسد ، واحد های آنرا شناسایی می کند و تبدیل واحد مقتضی را می سازد . مثال هایی که ما فراهم ساخته ایم ، با برنامه ای بودند که در واحد های US تولید شده اند . اگر بخواهید ، می توانید آنها را با واحد SI نیز ببینید .

در کادر Section Modify آمده در بخش ۲.۳.۱۰ می بینید که با اختصاص ثابت کِتْنری یا مولفه ای افقی کشش در دمای داده شده ، شکم دهی قابل انجام است .

اولویت "Sag With" اجازه اختصاصی استفاده از یکی از دو روش آمده در کادر Section Modify را می دهد .

True Stations Stations Displayed : همانند بخش ۱.۶ مراکز می توانند بصورت جایگاه ها (ایستگاه ها) از شروع مسیر اندازه گیری می شوند یا بصورت Equation Station ، از هر نقطه ای در طول مسیر ، که شماره گذاری می شوند . "Station Displayed" اجازه انتخاب یکی از مراکز نمایش داده شده در نمای پروفیل یا بخش پروفیلی از نماهای Sheet را می دهد .

نوع خط گزارش : فونت مورد استفاده در همه پنجره ها

نوع خط جدول : برای استفاده فونت در همه جداول ورودی

نوع خط گرافیک : جهت استفاده برای همه نماها .

نوع خط نما : جهت استفاده فونت در نمایی که برجی یا برنامه های برج (Tower , PLS-POLE) باز شده است . تنها برای برجهای ۴ Method استفاده می شود (بخش ۴.۳.۸) .

رنگ پس زمینه : رنگ زمینه نماها می تواند در فرمت رنگ زمانیکه روی کادر Preferences شکل ۲-۴ کلیک می کنید انتخاب گردد . می توانید دایرکتوری ها و فایل های کوتاهی در ستون Defalut for New Project از این جدول در انتهای کادر را برای پروژه جدید اختصاص دهید . اینها دایرکتوری ها و فایل هایی اند که پس از زمان File / New استفاده خواهند شد .

**PLS-CADD : دایرکتوری عملکرد محل نصب برنامه Application Directory**

دایرکتوری موقتی : محلی که تمام فایل های موقتی نوشته شده اند .

نکته مهم: دایرکتوری موقتی بایستی در کامپیوترتان اختصاص یابد ، حتی اگر با فایل های یک شبکه کار می کنید تا از اتلاف زمان دسترسی به شبکه جلوگیری نماید و نیز از قابلیت تصادف با سایر تلاش ها جهت دستیابی یکسان جلوگیری نماید.

**Project directory**: محلی را که مدل زمین ا atan و تعدادی فایل های اضافه شده می باشند را نشان می دهد. دایرکتوری برج، شروع مختصر جهت کادر Open Structure File (فهرست F).

**دایرکتوری کابل** : شروع پیشفرض برای کادر Open Cable File (بخش ۲.۹) یا کادر Edit (N. ۵) Connect rated Load File

**Part/assembly Library** : نام فایل لیست شده مواد (لیست قسمت هایی که شامل تعداد جزوها، قیمتها و غیره برای ترکیبات برج که بصورت دلخواه در خط استفاده شده است). فایل لیست مواد با فراهم می شود (بخش ۸.۵) Struuture / material

**Schema/Customization** : نام فایل بهینه سازی که متن کادر منوهای مختلف و غیره را کنترل می کند . در نهایت می توانید دایرکتوری های کوتاه و فایل مواد را برای پروژه جاری اختصاص دهید. بنای کوتاه و دایرکتوری های کابل ، بعلاوه فایل مواد معمولاً مثل آنهایی اند که برای پروژه جدید انتخاب شده اند اما نیاز ندارند که باشند . فایل مواد معمولاً مثل آنهایی است که برای پروژه جدید انتخاب شده است ، اما نیاز ندارند که باشند .

که در ستون Setting For Project اختصاص یافته اند . توجه نمائید ، تنها وقتیکه پروژه فعالی دارد این ستون قابل دسترسی است . وقتی کادر Preferences را OK می کنید ، تمام تنظیمات آن جز آنهایی که در ستون Setting for project در فایلی بنام PLS - CADD. INE خود کارند ، که در راهنمای Window ا atan قرار گرفته است . ممکن است نام فایل در پنجره ها متفاوت باشد.

#### ۴-۲- ذخیره سای ، پشتیبان گیری یا جابجایی یک مدل

یک مدل خط (پروژه) از نوع زمین ، برجها ، کابلها ، معیار طراحی بعلاوه پارامترهایی نصب تهیه گزارش ها و صفحات P&P ساخته شده است . که ممکن است شامل نقشه ها و عکس ها نیز باشد . بعضی از داده های مدل خط با قراردادهای نامگذاری شده دقیق در فایل های اختصاصی می باشد . برای مثال اگر Project.xyz, project.fea , project.Brk , project.Num , project.str و project.dbc ، project.cri , project.don ، project.Pps وابسته به مختصات نقطه زمین، کدمشخصه های زمین، خطوط مقطعه مسیر زمین ، معیار طراحی ، برجگذاری، رشته در آوردن سیمها فرمت های صفحات P&P بیش داده قسمتها و لیست برجهای قابل دسترس است . برای توضیح بیشتر ضمیمه K را مطالعه کنید . زمانی که پس از ساخت یا اصلاح مدلی File Save / را انتخاب کردید ، در حال ذخیره سازی تمام فایل های \* . Project می باشد. بعلاوه برای اطلاعات خاص پروژه ، ذخیره شده در فایل های \* Project در یک مدل به فایل های کتابخانه ، برجها ، کابل ها و قسمت ها مراجعه می کند .

این کتابخانه ها که با چند پروژه در اشتراک می باشند ، معمولاً با **File / Save** تحت تاثیر قرار نمی گیرند . از آنجا که فایل های **project.\*** به فایل های موجود در کتابخانه ها فرستاده می شوند ، یک مدل ، بدون فایل های کتابخانه ای مربوطه کامل نیست .

### ۱-۳-۲-پشتیبانی مدل

زمانیکه **File / save** را انتخاب می کنید ، در حال ذخیره سازی مدل موجود در حافظه در فایل های **Project.\*** هستید . فرمان فوق ، تاثیری روی محتویات کتابخانه هایی که این مدل به آن ارجاء داده میشود ، ندارد . فایلهای موجود در کتابخانه تنها زمانیکه آنها را ویرایش نمائید ، ذخیره می شوند . گاهی ممکن است بخواهید که در یک فایل یکه ذخیره کنید ، مدل ( e . I . ) همه فایل های **Project.\*** بعلاوه بنای مناسب کابل و فایل های قسمت های کتابخانه ای **Project.\*** گفته می شود .

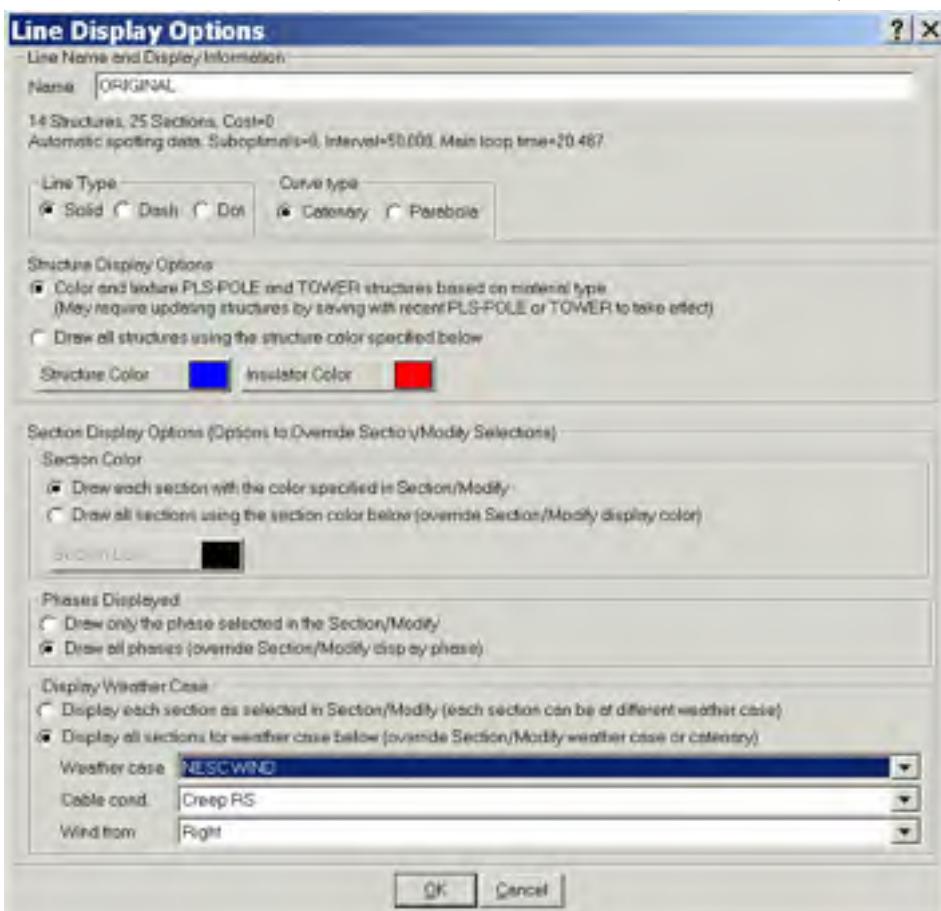
از این رو **.x** ثبت کاملی از اطلاعات در دسترس ، در زمانی که مدلی پشتیبانی گردد است . با **File/Backup Project . bak** ایجاد می شود . که می توانند در همان کامپیوتر یا کامپیوتر دیگری با **File / Restore Backup Project.bak** دوباره ذخیره شود . **File / Restore Backup** دایرکتوری کامل تنای آنها می شود . بخش 3.k شامل اطلاعات اضافی در خصوص فرمان **Backup** است . بهترین روش جهت بایگانی یا انتقال پروژه ای در **PLS-CADD** از یک کامپیوتر به کامپیوتر دیگر استفاده از **File / Restore backup , File / Restore Backup** را استفاده می کنید ، جهت تغییر نام دایرکتوری های که فایل های گوناگون ای را نگه داشته اند فرضی به شما داده می شود . توجه نمائید وقتی دوباره ذخیره سازی می کنید . اگر تصمیم به دوباره نویسی بخش موجود قدیمی تر کتابخانه با بخش موجود جدیدش گرفته اید ، ممکن است تمام مدل های موجودتان را که به آن پایگاه اطلاعات فرستاده اید ، خراب نماید . **Restore Backup** تنها تابع مدوری است که مدل دوباره ذخیره شده را ، بطور خودکار باز نمی کند . وقتی پشتیبانی فنی از سیستم های خط قدرت در خصوص یک مدل اختصاصی را تقاضا می کنید ، بایستی فایل **Backup** از آن مدل را برایمان بفرستید .

### ۲-۳-۲-جایگایی مدل و کتابخانه های وابسته اش بدون استفاده "Backup"

همانطور که قبل ذکر شده مدل **CADD-PLS** ( پروژه کامل شده ) در فایل های **.x** ذخیره شده که شامل امتیازاتی برای سایر فایل های کتابخانه ای می شود .

به عبارتی جایگایی یک پروژه کامل و فایل های کتابخانه ای وابسته اش از کامپیوتری به کامپیوتر دیگر یا حتی به دایرکتوری های مختلف در همان کامپیوتر ، ممکن است از فرمانهای **File / Backup** یا

، همانطور که دربخش ۱-۳-۲ توصیف شده، استفاده نمائید. اگر چه روش فرعی ساده تری جهت جابجایی یک یا بیش از یک پروژه PLS-CADD و کتابخانه های وابسته اش یا Window Explorer (حیاتی است) وجود دارد؛ بشرطی که تمام فایل یک دایرکتوری بیس مشترک را به اشتراک بگذراند و در نسخه های ۴.۸۰ یا بالاتر ذخیره شود و بعنوان مثال فرض کنید فایل های پروژه ا atan (Project x) یا تمام فایلهای پروژه ا atan (عنوان مثال Project1.\* و ...) در یک درایو شبکه ذخیره شده اند؛ گفته می شود در دایرکتوری F:/enr/pls/PLS-CADD یا یکی از دایرکتوری های فرعی اش که همه فایل های کتابخانه که این پروژه فرستاده اند دایرکتوری F:/enr/pls/libraries یا یکی از دایرکتوری های فرعی اش شامل شده اند. دایرکتوری ا atan را که طولانی ترین رشته مشترک با همه فایل های Project.\* و فایل های کتابخانه ای وابسته اش است؛ دایرکتوری بیس مشترک گفته می شود. فرض کنید می خواهید تمام پروژه های PLSD-CADD ا atan را جا بجا نمائید . و فایل های کتابخانه ای را به درایو محلی ا atan جهت انجام کار روی آنها در دایرکتوری C:\models گرد هم آورید .



شکل (۵-۲)- کادر تنظیمات نمایش خط

## فصل سوم

### مدل کردن زمین

#### ۱-۳- عمومی

در این نرم افزار دو نوع زمین در دسترس است . ۱- **PFL** - ۲ **XYZ** ، که ما در اینجا به توصیف زمین نوع **XYZ** می پردازیم .

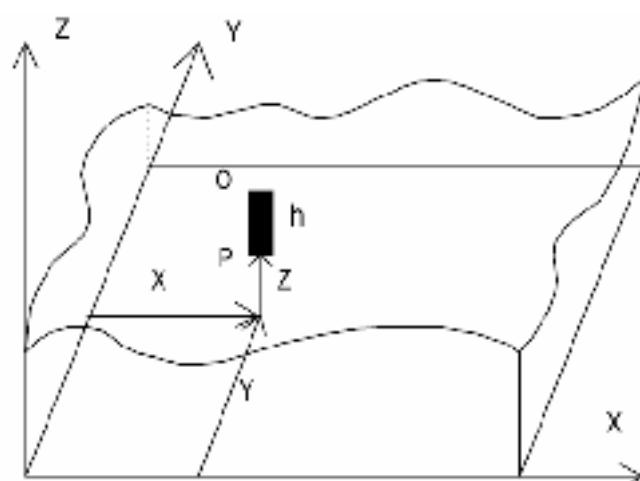
در مدل **PFL** زمین را با جایگاه نقاط و در مدل **XYZ** زمین را با مختصات جهات **XYZ** توصیف می کند . لازم به ذکر است که **PLS-CADD** این دو مدل را می تواند به یکدیگر تبدیل کند . (البته با مشخص کردن یک مسیر ) .

#### ۲-۳- مدل کردن زمین **XYZ**

اطلاعات لازم برای توصیف یک جایگاه در مدل **PFL** به سه پارامتر خاص بستگی دارد که عبارتند از :

- ۱- فاصله از یک نقطه مرجع قراردادی در امتداد خط مرکزی مسیر
- ۲- انحراف (فاصله جانبی از خط مرکزی مسیر)
- ۳- برآمدگی (**Z**)

توجه: برای درک بهتر برای مدل کردن یک نقطه یا مانع، به شکل ۱-۳ دقت کنید.



O = OBSTACLE POINT ABOVE GROUND

P = GROUND POINT

شکل (۱-۳)- مدل زمین **XYZ**

اطلاعات لازم برای توصیف نقطه زمین عبارتند از :

- ۱- کد مشخصه
- ۲- برچسب یا توصیف نقطه انتخابی
- ۳- مختصات X و Y و Z
- ۴- ارتفاع مانع صفر ( $h = 0$ ) می شود .

اطلاعات لازم برای توصیف یک نقطه مانع نوع ۱ شامل :

- ۱- کد مشخصه
  - ۲- برچسب یا توصیف مانع انتخابی
  - ۳- مختصات X و Y و Z : مختصات نقطه انتهای مانع می باشد
  - ۴- ارتفاع نوک مانع نسبت به ته آن می باشد .
- توجه شود که در این حالت (نوع ۱) ستون point is on ground در کادر yes است .

اطلاعات لازم برای توصیف یک نقطه مانع نوع ۲ شامل :

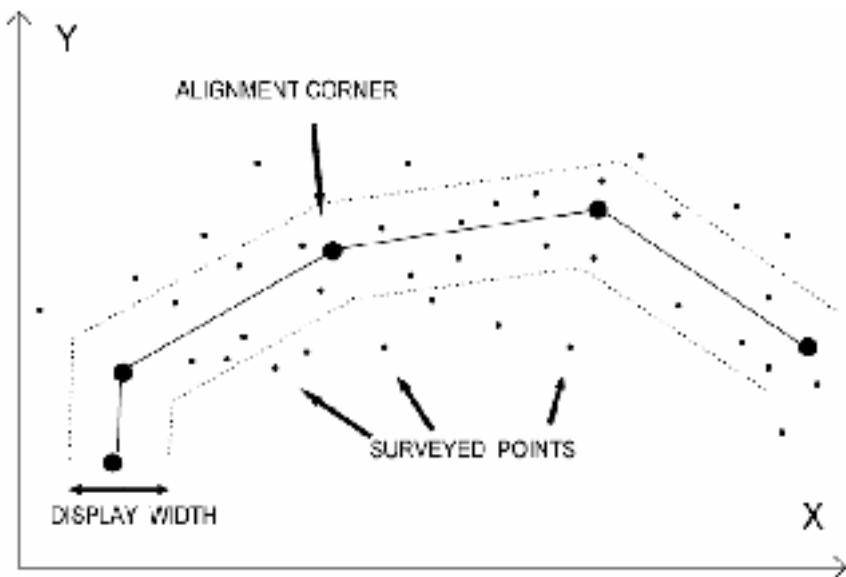
- ۱- کد مشخصه
- ۲- برچسب یا توصیف مانع انتخابی
- ۳- X و Y و Z (Z = مختصات نوک مانع)
- ۴- ارتفاع مانع صفر ( $h = 0$ ) می باشد .

( توجه شود که در این حالت ستون point is on ground ، باید No باشد ) . مثلاً اگر یک مانع با ارتفاع ۱۰۰ ft روی زمینی با مختصات  $Z = 4000$  فوت باشد ، ما در این حالت مختصات  $(100 + 4000)$  و (y) و (x) را وارد می کنیم و درنتیجه باید No point is on ground باشد . مثل یک کابل تلفن در مدل خط Demo .

اطلاعات برای مدل زمین XYZ در فایل ASCII قرار می گیرد . یک فایل XYZ را می توان با فرمان Terrain / Edit/ Edit XYZ و یا با پردازشگر Word ، ویرایش کرد . ابزار و تکنیک های زیادی در PLS-CADD وجود دارد که جهت وارد کردن و فیلتر کردن اطلاعات نقاط زمین می توان از آن استفاده کرد . برای جزئیات بیشتر در مورد نقاط زمین به ضمیمه D مراجعه کنید .

### ۳-۳- مسیر

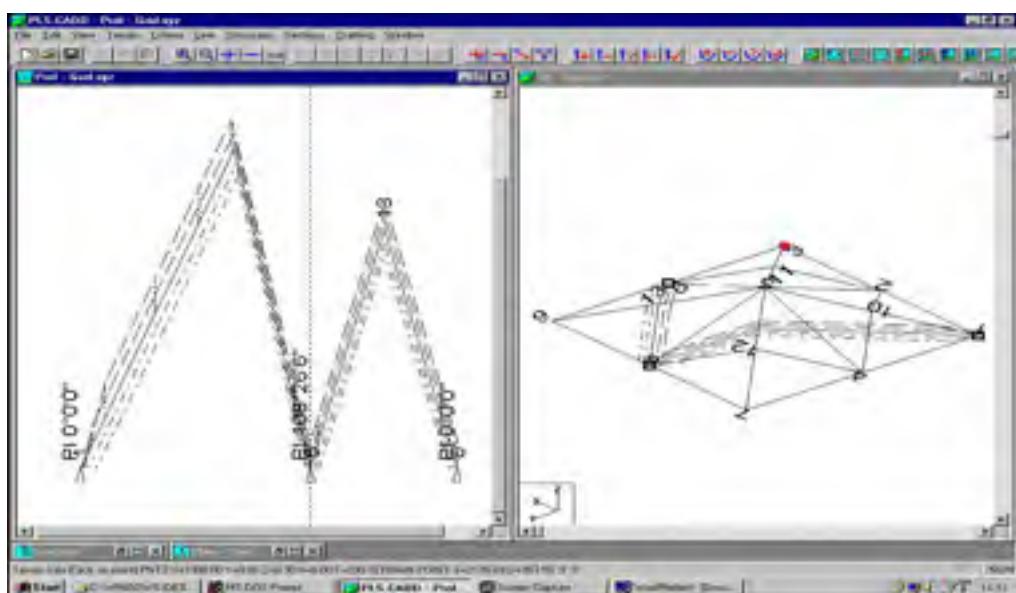
مسیر ( یا مسیرهای ) یک پروژه باید قبل از اینکه هر بررسی فنی انجام گیرد ، مشخص شود . مسیرها شامل تکه های خط راست بین نقاط PI ( نقاط خمیدگی ) می باشند . در صورتیکه از مدل زمین xyz استفاده شود ، مسیرها باید در نمای plan با انتخاب کردن نقاط P.I ( گوشه های مسیر ) مشخص شود .



### شكل (٢-٣) - تعريف مسیر

اگر از مدل زمین PFL استفاده می شود این کار لازم نیست بدلیل اینکه مسیر قبلّاً تعیین شده است. هر چند که مدل PFL محدود به یک مسیر از پیش تعیین شده می باشد.) تمام توابع لازم برای ایجاد یا ویرایش یک مسیر در زیر منوهای Terrain /Alignment وجود دارند. در این بخش ما مفاهیم زیادی را در قالب مثال روشن خواهیم ساخت.

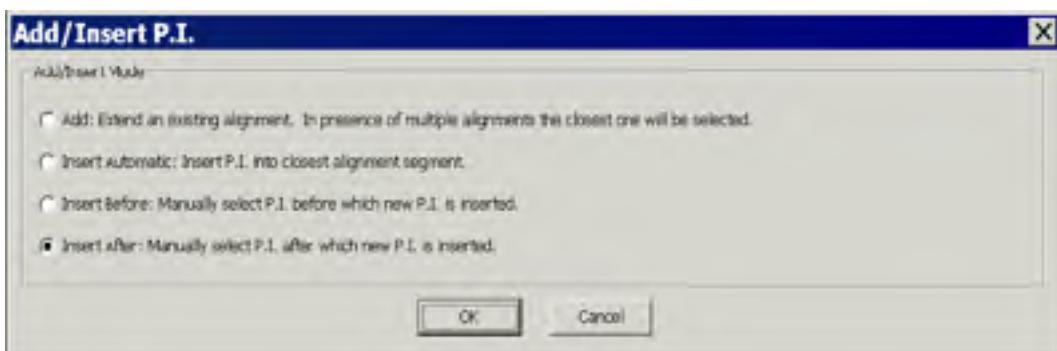
مثال مدل GRID شکل یک هرم متقارن بصورت نشانده شده در سمت راست شکل ۳-۳ می باشد. نقاط ۱۰ و ۱۱ و ۱۲ و ۱۳ با ارتفاع ۲۰۰ft در میانه هرم هستند و نقطه ۵ با ارتفاع ۳۰۰ فوت، در نوک هرم قرار دارد.



### شکل ۳-۳ مسیر ۱-۸-۶ در مدل GRID

### ۳-۱-۳-۱- تعیین یا ویرایش مسیرها ، در زمین بدون وجود خط

توابع مسیر مقدار کمی به اینکه آیا قبلًاً یک خط (مسیر) وجود داشته است یا خیر، بستگی دارند . در این بخش ما چگونگی ایجاد یک یا چند مسیر شامل شاخه ها و حلقه ها را بدون خط موجود توضیح می دهیم.



شکل (۴-۳)- کادر مربوط به اضافه کردن مسیر

### ۳-۱-۱-۱- تعیین یا ویرایش یک مسیر واحد

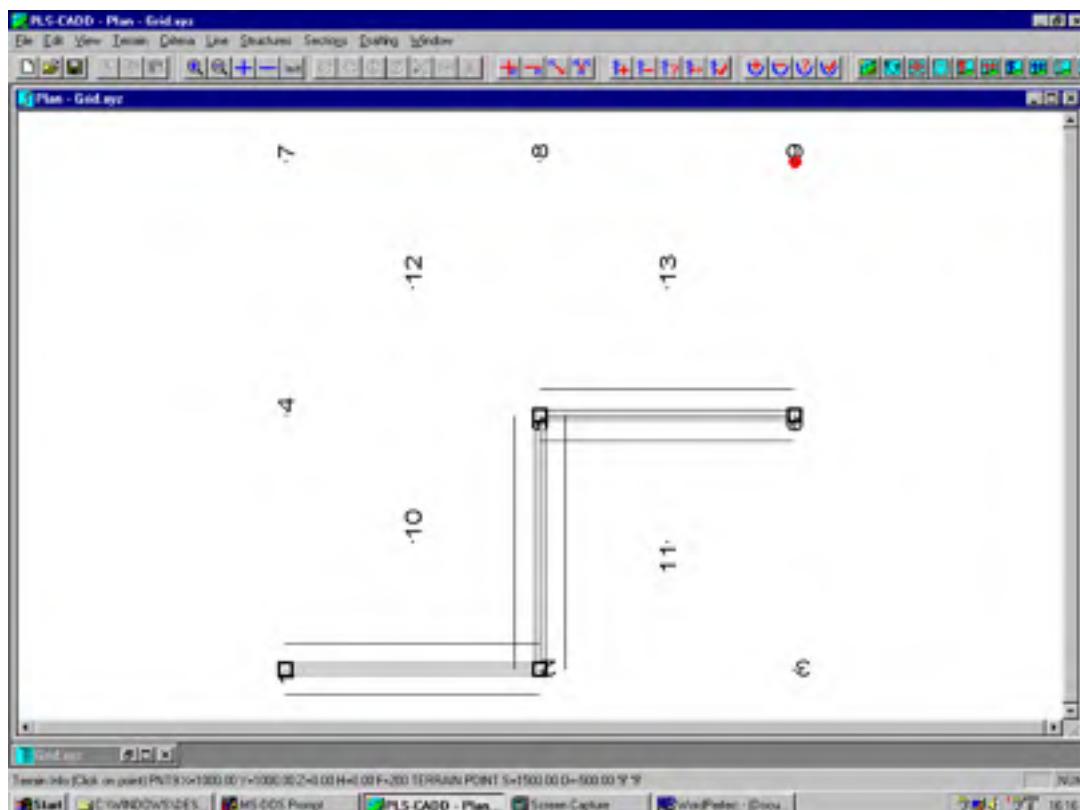
برای مثال ، مدل زمین GRID را بارگذاری نمایید. چون هنوز هیچ مسیری روی این زمین مشخص نشده است در نمای Profile هیچ اطلاعاتی وجود ندارد . بنابراین تنها پنجره ای که شامل اطلاعات مفید است، نمای plan است ، که ۱۳ نقطه دارد . اطلاعات مربوط به نقطه زمین که موس آن را پررنگ می کند در نوار وظیفه دیده می شود.

هدف ما ایجاد یک مسیر واحد است که از نقطه ۱ شروع می شود و سپس به نقطه ۸ می رود و در نقطه ۶ به پایان می رسد . در نهایت ما یک پروفیل خط مرکزی و چهار پروفیل جانبی همانند آنچه در قسمت چپ شکل ۳-۳ نشانداده شده است خواهیم داشت. ( توجه: تمام فرمانهای لازم ، در Terrain/Alignment می باشند) ایتدا فرمان Add P.I را اجرا می کنیم. سپس بترتیب روی نقاط ۱و۲و۵و۶ کلیک می کنیم تا مسیر ۱-۲-۳-۴-۵-۶ شکل ۳-۵ پدیدار شود.

حالا شما یک نمای plan از دالان ساخته شده تان دارید.

تشریح پروفیلهای دالان:

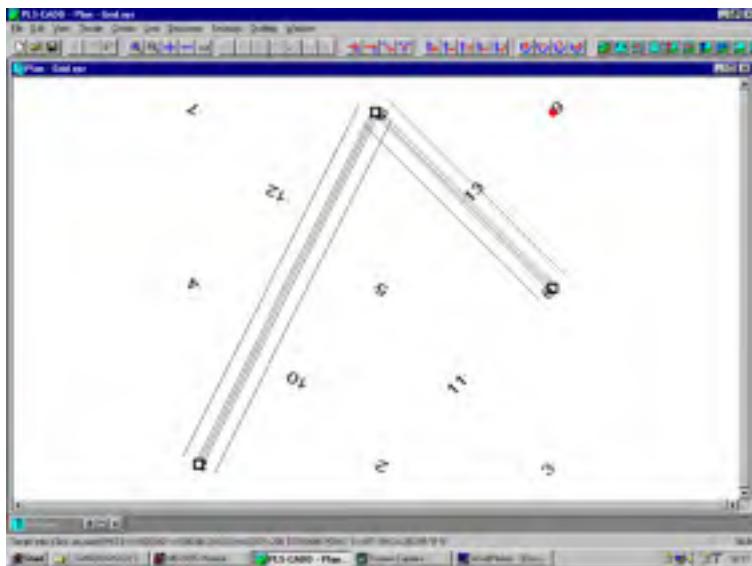
- یک جفت خط آبی بیرونی، حداکثر انحراف برای نمای Profile رانمایش می دهند.
- یک جفت خط آبی داخلی ، حداکثر انحراف برای نمای پروفیل زمین خط مرکزی را نشان می دهند.
- پهناهی هر دو جفت خط از طریق منوی Terrain/Terrain width انتخاب می شوند.



شکل (۵-۳)-مسیر ۱-۲-۳-۴-۵-۶ در مدل GRID

شما می توانید بوسیله حرکت دادن، واردکردن (جادادن یا الیت کردن) و یا حذف کردن نقاط مسیر، راهرویتان را اصلاح کنید. برای مثال روی P.I Move کلیک کنید و دکمه موس را روی نقطه ۵ نگه دارید و به نقطه ۸ بکشانید. حالا روی Delete.P.I کلیک کنید و سپس روی نقطه ۲ برای رسیدن به مسیر نشانداده شده در شکل ۳-۶ کلیک کنید.

حالا روی Add P.I دوباره کلیک کنید. در این لحظه متوجه خواهید شد که قادر محاوره ای Add/Insert PI باز می شود . اینبار عمل متفاوتی را PLS-CADD انجام می دهد و این بدليل وجود یک مسیر در زمین می باشد.



شکل (۶-۳) مسیر ۱-۸-۶ در مدل GRID

این دفعه PLS-CADD چند انتخاب را در کادر Add/Insert PI پیش روی شما می گذارد که عبارتند از:

- افزودن : توسعه دادن یک مسیر موجود
- وارد کردن اتمات : الحاق کردن P.I به قطعه مسیر نزدیک
- پیش ورود : بطور دستی انتخاب کنید P.I را قبل از اینکه P.I جدید وارد شده باشد.
- پس ورود : بطور دستی انتخاب کنید P.I را بعد از اینکه P.I جدید وارد شده باشد.

#### تعیین مسیر بطور اتمات:

بعنوان یک یدک برای توصیف دستی مسیر مشخص شده در بالا، شما می توانید با تعیین کد مشخصه *I* خاصی در زمین و وارد کردن آن در کادری که بوسیله Terrain/Alignment/Automatic باز می شود، همان مسیر را بطور اتمات تعیین کنید. شما همچنین می توانید جهت مسیر را با دستور Terrain/Alignment/Reverse Alignment معکوس کنید. در یک مسیر مشخص شده بطور دستی Terrain/Alignment/DSA P.I یا اتمات شما قادر به جابجایی P.I با زوایای کوچک بوسیله فرمان Terrain/Alignment/

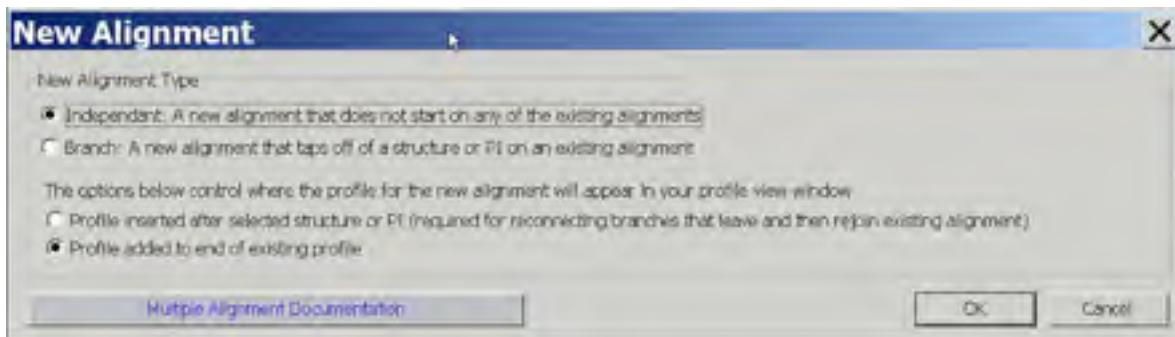
یا اتمات شما قادر به جابجایی P.I با زوایای کوچک بوسیله فرمان P.I هستید. در این کادر باید مقدار زاویه ماکریم و حداقل فاصله مجاز برای یک بنا جهت فعال شدن را، وارد کنید.

#### ۳-۲-۱- تعیین و ویرایش مسیرهای اضافی

زمانیکه حداقل یک مسیر تعریف شده وجود داشته باشد شما می توانید ایجاد کنید:

- ۱- مسیرهای مستقل ( یا مجزای ) دیگر
- ۲- شاخه های مسیر
- ۳- حلقه های مسیر

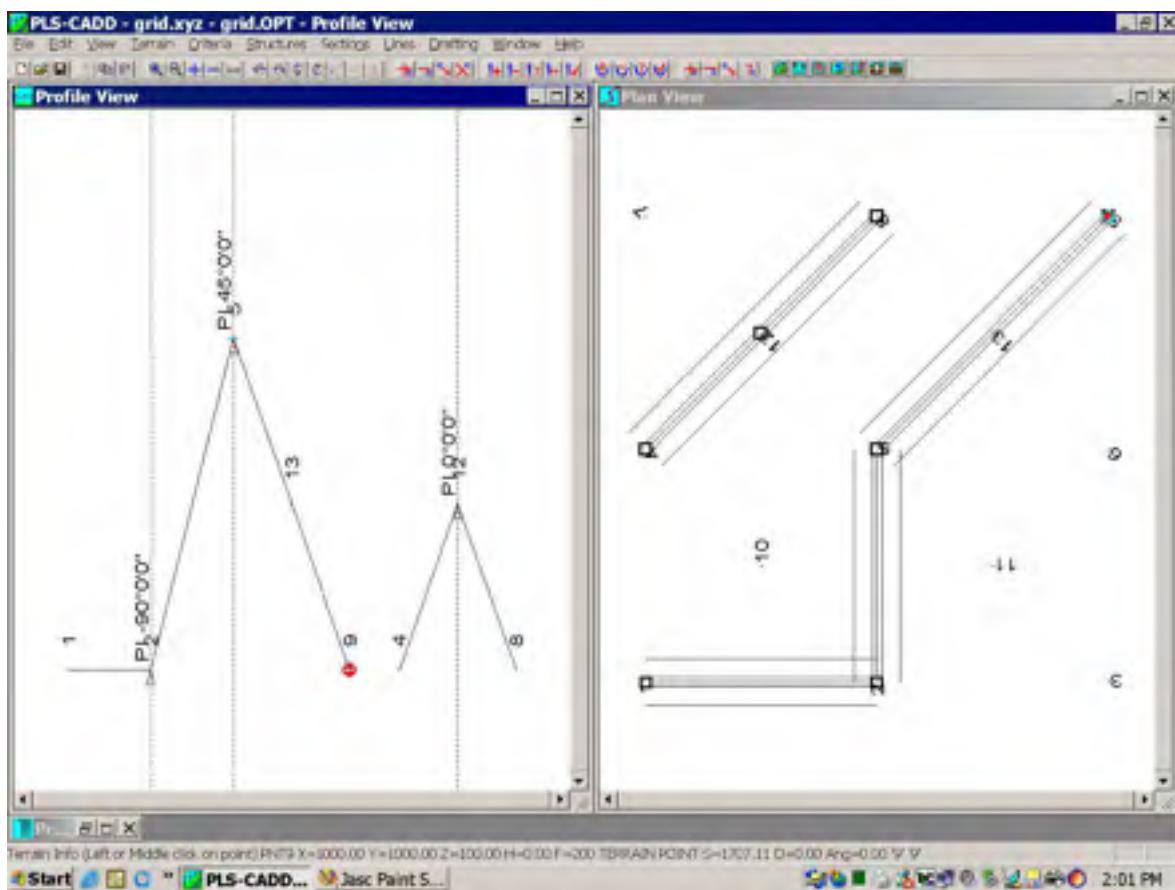
این خطوط بطور همزمان در نمای سه بعدی (1-3) قابل مشاهده است.  
روی New Alignment کلیک کنید تا قادر New Alignment شکل ۷-۳ باز شود.



شکل (۷-۳)- قادر مربوط به ایجاد مسیر جدید

**مسیر مستقل:**

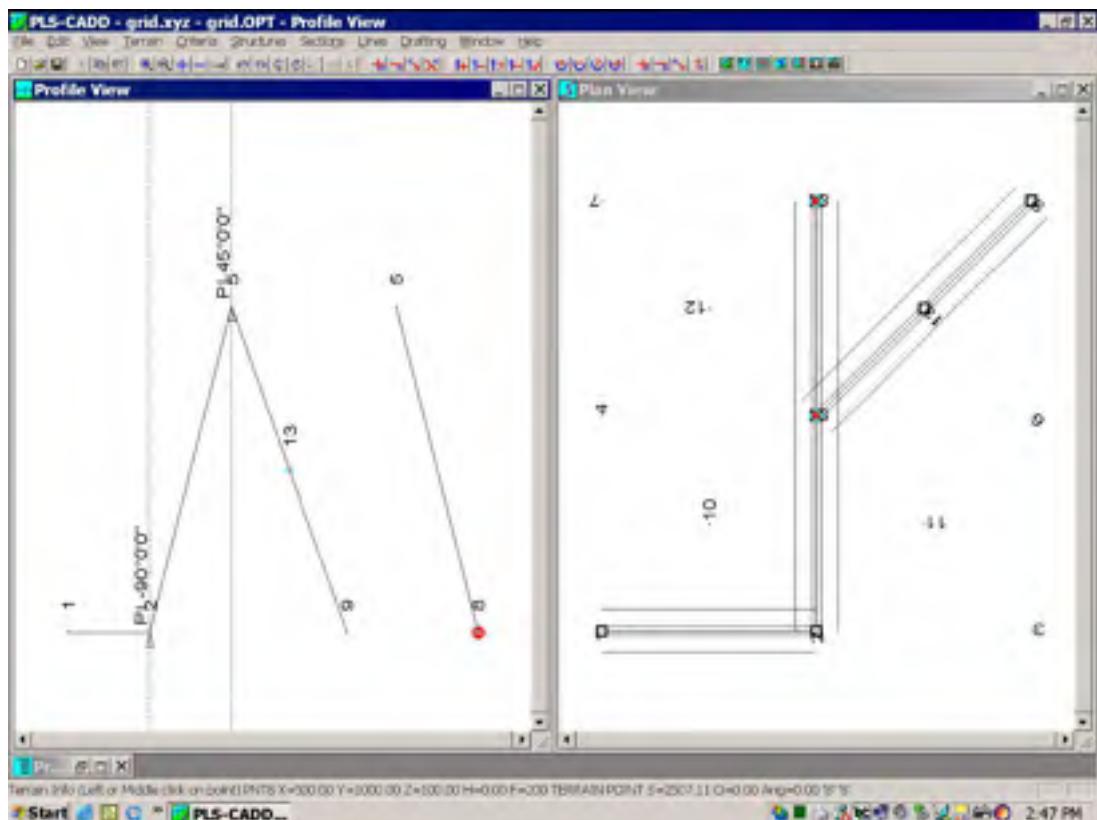
بار دیگر زمین GRID را فعال کنید و مطمئن شوید که مدل زمین اصلی هیچ تغییری نکرده است. ابتدا مسیر ۹-۲-۵-۱ را ایجاد کنید. آن مسیر در پنجره plan نمایان می شود (شکل ۸-۳).



سپس روی New Alignment کلیک کنید در کادر مربوطه گزینه Independent (یک مسیر جدید که شروع نمی شود در هیچ یک از مسیرهای موجود) و Profile added to end of existing Profile (پروفیل اضافه شده به انتهای پروفیل موجود) را انتخاب و OK کنید . وقتی حداقل یک مسیر را تعیین کردید ، می توانید یک پنجره Windows/New wind/Profile باز کنید . با دقت کردن در پنجره Profile متوجه خواهیم شد که پروفیل مجزای مسیر دوم پس از پروفیل مسیر اصلی (۱-۵-۹-۲-۵-۱) با یک فاصله هوایی کوتاه واقع شده است. طول فاصله هوایی (Station Gap) بین دو پروفیل مسیرهای Terrain/Alignment/ Multiple مشخص شده در کادر محاوره ای حاصل از Alignment.Options است.

باز کردن شاخه :

مدل زمین GRID را (بدون هیچ مسیری در آن) دوباره فعال کنید. ابتدا مسیر اصلی ۱-۵-۲-۱-۹-۳ را ایجاد کنید . این مسیر درنمای plan در سمت راست شکل ۹-۳ مشهود است .



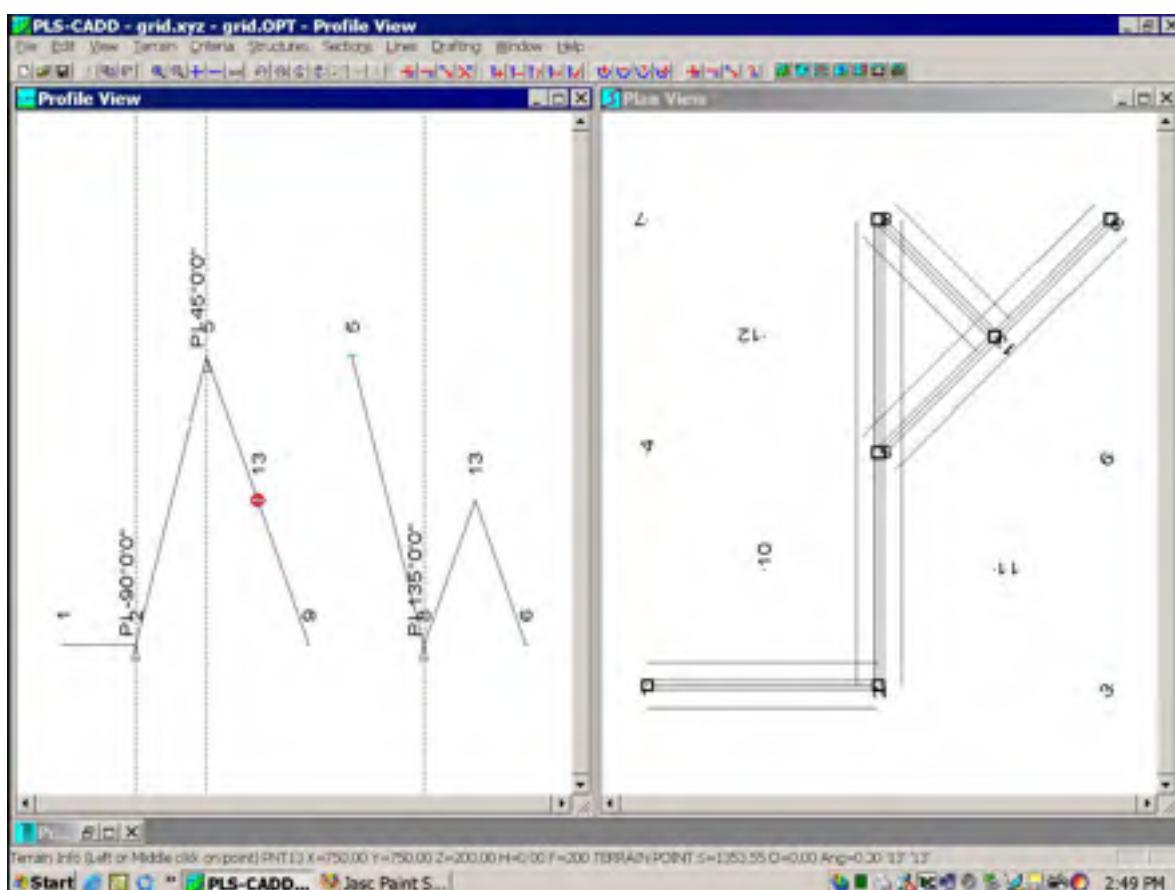
شکل (۹-۳)- باز کردن شاخه

حال روی Add to End of Profile branch و سپس New Alignment کلیک کنید و روی New Alignment را انتخاب کنید و بعد روی نقاط ۵ و ۸ کلیک کنید و شاخه اضافی ۵-۸ را ایجاد کنید .

پس از آنکه پنجره Profile را باز کردید متوجه خواهید شد که پروفیل مربوط به شاخه اضافی، پس از فاصله هوايي تعين شده نسبت به مسیر اصلی ايجاد شده است، چون در قادر New Alignment گزينه Add to End of Profile را انتخاب كرده ايد.

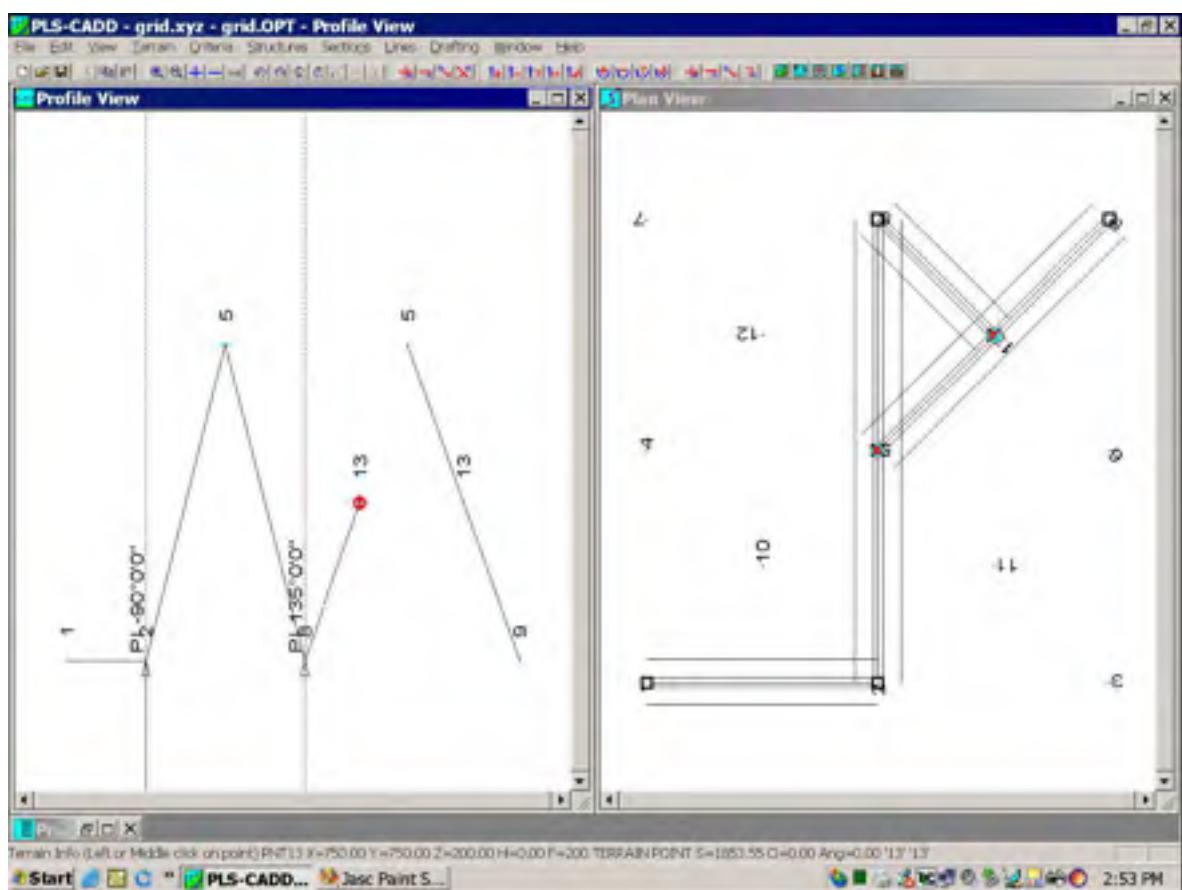
#### ايجاد حلقه:

حالا با مثال شاخه باز شده قسمت قبل ادامه مى دهيم. روی Add P.I کليک كنيد و در کادر مربوطه Insert After را انتخاب كرده روی نقاط ۸ و ۱۳ بترتيب کليک كنيد و سپس OK كنيد. (این نشاند اداه شده در شکل ۱۰-۳)

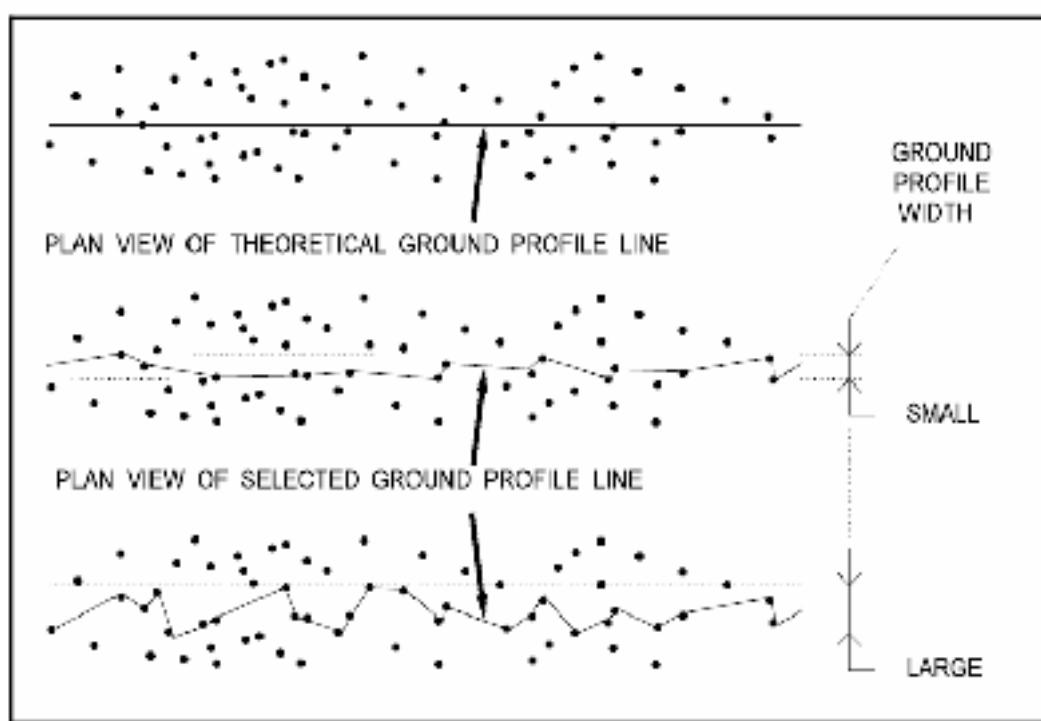


شكل (۱۰-۲)- ايجاد يك حلقه خارج از مسیر قبلی

به خاطر داشته باشيد که پنجره Profile در شکل ۱۰-۳ با پنجره Profile شکل ۹-۳ کاملاً مشابه است بجز يك قسمت خط ۱۳-۸ که بطور مستقيم به پروفيل شاخه اضافي وصل شده است. در حقيقت پروفيل در يك خط مستقيم دورتر از نقطه ۱۳ ادامه مى يابد. پروفيلها هميسه برای بعضی فاصله های دورتر نقطه آخرین مسیر، اگر نقاط زمين در آن ناحيه وجود داشته باشد توسعه مى يابند.



شکل (۱۱-۳)- ایجاد یک حلقه‌ی کامل



شکل (۱۲-۳)- تعریف پروفیل زمین خط مرکزی

### ۳-۲-۳- حداکثر انحرافها و پروفیلهای خط مرکزی

مقدار حداکثر انحرافها برای نمای Profile (MOPV) و حداکثر انحرافها برای پروفیل زمین خط مرکزی (MOCGP) در کاوری که با فرمان Terrain /Terrain width باز می شود ، تعیین می شوند.

: Terrain width کا در تھیں

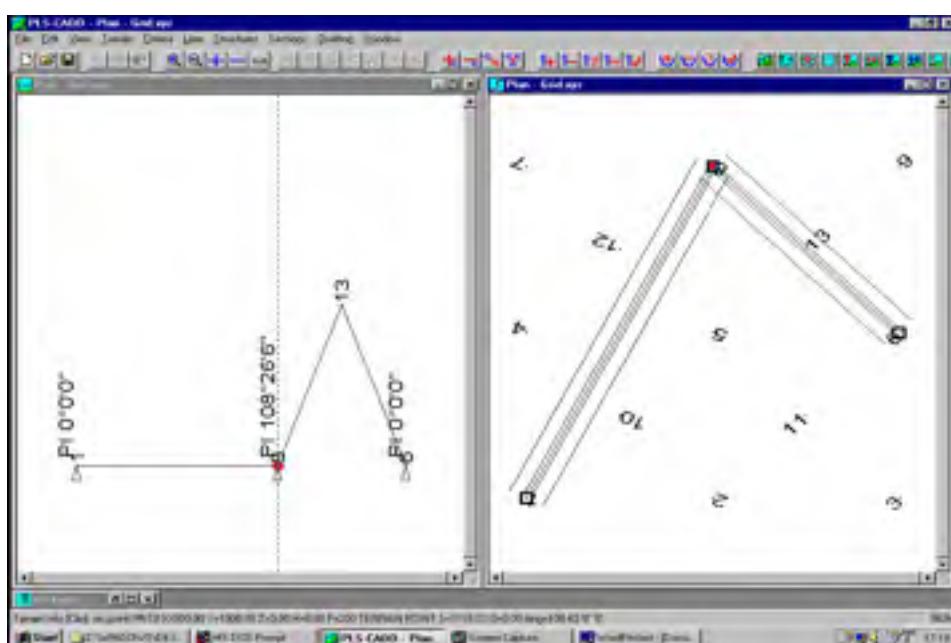
## ۱- قسمت مربوط به MOPV

بايد مطمئن شويد که مقداری را که در اينجا وارد می کنيد به اندازه کافي بزرگ باشد که شامل همه سيمها و نقاط زمين که شما در نمای Profile لازم داريد ، بشود . قسمتهايی از خطوط نقاط با آفستهاي بيشتر از مقدار مشخص شده نمايش داده نخواهد شد.

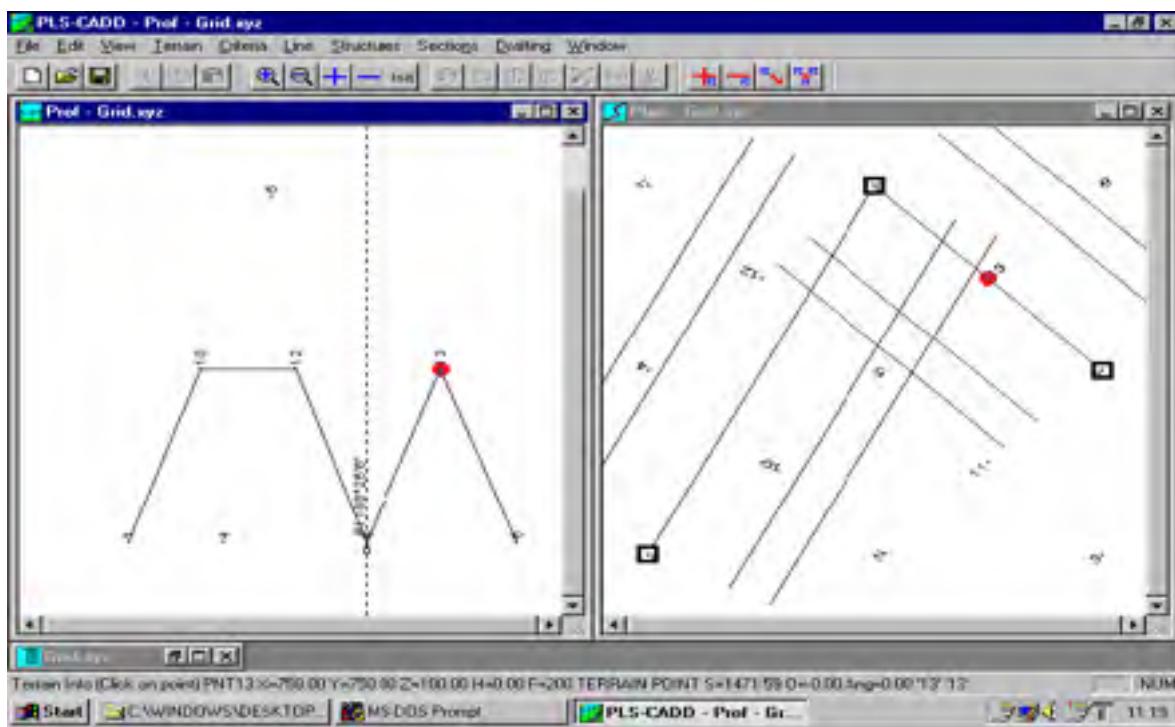
۲-قسمت مربوط به MOCGP

( "point is on Gramd خط مرکزی زمین با رسم یک خط متصل به نقاط زمین ( نقاطی با کد مشخصه در آفست مشخص شده بر طبق جایگاه فزاینده ( فزاینده بودن عدد مربوط به جایگاه ) تولید شده است . یک مقدار بزرگ در اینجا شکلی شبیه دندانه اره ای می دهد . کاربران با اطلاعات TIN خوب باید از مقادیر کوچک استفاده کنند ( مثلاً  $0.1m$  ) و سپس با استفاده از درونیابی نقاط ، نقاطی را درست چسبیده است به خط مرکزی ، اتحاد کنند .

۳-گزینه انتهايی، نقاطی را که در زمین هستند ( point is on Ground ) با رسم خطوط در زیر آنها در نمای Profile نشان می دهد.



### شکا (۱۳-۳)- یه وفیلهای جانیه یاریک



شکل (۱۴-۳)- پروفیلهای جانبی عریض

### ۳-۳-۳- ویرایش مسیر زمانیکه یک خط روی زمین وجود دارد

در این حالت باید مراقب باشید که وقتی یک نقطه مسیر را وارد می کنید خط مرکزی جاری را خاموش کنید . همانطور که شما خواه و ناخواه در آن نقطه مسیر یک بنا دارید .

### ۴-۳- مدل **TIN** - زمین **XYZ** مثلثی

#### ۴-۳-۱- شبکه مثلثی بی قاعده (**TIN**)

مدل زمین **XYZ** مورد استفاده با PLC-CADD شامل نقاط منحصر بفرد دارای مختصات و کد مشخصه های خاصی میباشد . **TIN** مدل سطحی زمین **XYZ** ساخته شده از سه گوشهایی که نقاط زمین در نوک آنهاست ، میباشد . **PLS-CADD** میتواند بطور خود کار مدل **TIN** را از زمین **XYZ** با استفاده از سه گوشهای **Delauney** ایجاد کند . اولین مزیت مدل **TIN** نسبت به مدل اولیه **XYZ** این است که در اینجا بجای مجموعه ای از نقاط ما با یک سطح سرو کار داریم و آن سطح میتواند برای ایجاد خط مرکزی و پروفیلهای جانبی دقیق برای پیدا کردن بلندیهای نقاط یا برای قرار دادن نقاط در قسمت میانی (فصل مشترک) پایه های برج مشبک یا مهارهای با زمین مورد استفاده قرار گیرد . سطح **TIN** برای نمایش واقعی تر زمین میتواند در رنگهای متفاوت ارائه شود ، که شامل رنگهای متفاوت که تابعی از ارتفاع آن میباشد ، می شود .

### ۳-۴-۲- ایجاد ، بارگذاری ، ذخیره و حذف یک مدل

بعنوان مثال ، مدل Demo.xyz را باز کنید . حال توسط فرمان Terrain /TIN/Create TIN کادر مربوطه را باز نمایید . برای شامل شدن نقاط با بلندی صفر ، ما ۳۰۰ فوت را برای حد اکثر انحراف و حد اکثر طول لبه های مثلث ، انتخاب کرده ایم . به محض اینکه روی دکمه انتهایی Create کلیک کنید ، مثلث سلزی شروع میشود . برای مشاهده نتایج نهایی مثلث سازی با ید در نمای Plan یا سه بعدی باشید . هر گاه یک مدل TIN بسازید ، بطور اختیاری میتوانید این مدل را با استفاده از فرمان Save TIN ذخیره کنید . برای برداشتن دوباره ای این مدل میتوانید از گزینه Load TIN استفاده نمایید . جهت حذف مدل TIN از حافظه میتوان از فرمان Delete Terrain/TIN در منوی استفاده کرد .

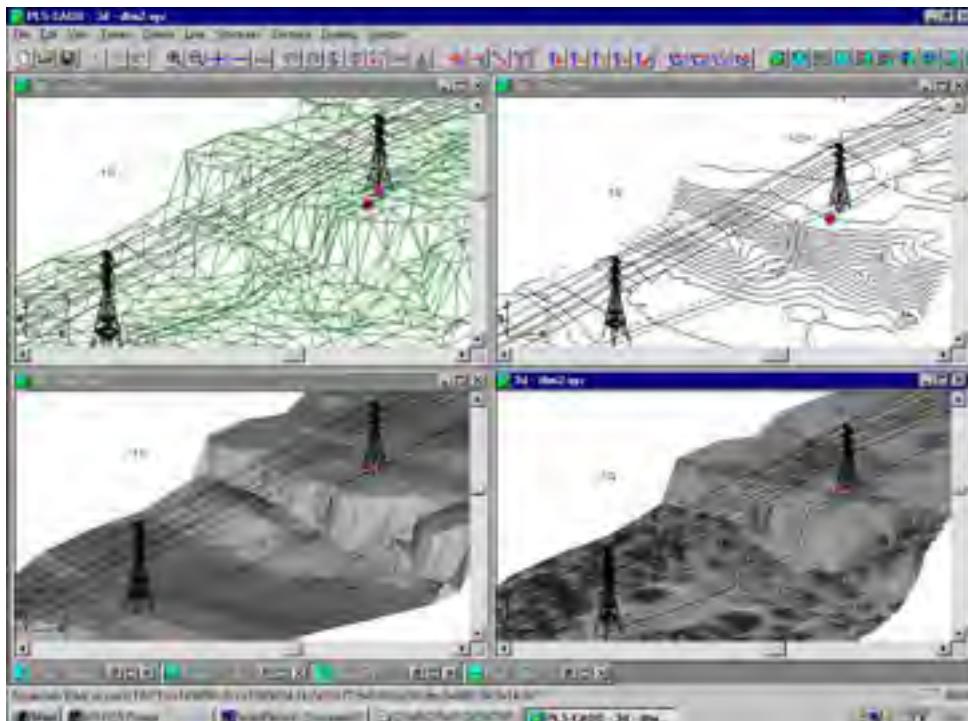
### ۳-۴-۳- نمایش دادن مدل TIN

با استفاده از فرمان Display Option کادر محاوره ای Terrain/Display Option باز میشود که شامل چندین گزینه انتخابی برای حالت های نمایش مدل TIN میباشد . شکل ۱۵-۳ تاثیر گزینه های موجود در این کادر را نشان می دهد ، که بشرح زیر می باشد :

۱-نمایش اصلاح مثلث غیر گرافیکی

۲-ارائه مثلثها بطور گرافیکی (رنگی)

۳-نشان دادن خطوط مقطعه



شکل (۱۵-۳) - نمایش‌های گوناگون برای مدل TIN

۴- اصلاح مثلث ارائه شده (اگر این گزینه را تیک بزنیم هم بطور گرافیکی و هم اصلاح مثالثها را نمایش می دهد )

۵- انتخاب نوع گرافیک

۶- سه گزینه مربوط به فواصل خطوط واصل و غیره

۷- دو گزینه مربوط به حداقل و حداکثر مقدار Z ای که می خواهیم به ازاء آن ، خطوط واصل رسم شوند.

### ۳-۴-۴- ایجاد نقاط زمین درونیابی شده

یکی از کاربردهای قدرتمند مدل TIN تولید نقاط زمینی ، که روی خط مرکزی و پروفیلهای جانی قرار گرفته اند، می باشد. برای مثال، فایل Grid.xyz را باز کیند، یک مسیر ۱-۸-۶ تعیین کنید و یک مدل TIN به استثناء نقاط با آفستهای بزرگتر از ۱۰۰۰ فوت ، ایجاد کنید و مثلث های با اصلاح بیش از ۱۰۰۰ فوت را حذف کنید. اگر گزینه خطوط اصلاح مثلث غیرگرافیکی را انتخاب کنید این مدل TIN بصورت xyz مثلث سبز رنگ همچنانکه در سمت راست شکل ۳-۳ می بینید ظاهر می گردد. در این مدل، زمین TIN شامل ۱۳ نقطه می باشد و مدل TIN شامل ۱۶ مثلث است. حال روی Terrain/TIN/Interpolate کلیک کنید ، ۲۰۰ ( نقطه زمین نوعی ) را برای کد مشخصه نقاط میان یابی شده انتخاب کنید ، برای ایجاد نقاط میان یابی در آفستهای -۴۰ ، -۲۰ ، ۰ ، ۲۰ ، ۴۰ دقت کنید که این مقادیر را در پنجره حاصل از Terrain/side Profile هم می توان وارد کرد) درخواست کنید و همچنین برای ایجاد این نقاط درونیابی شده روی اطلاع مثالثی کمتر از ۱۰۰۰ فوت و با یک ارتفاع کمتر از ۱۰۰۰ فوت درخواست کنید.

	Offset (ft)	Tolerance (ft)	Max Separation (ft)	Display
1	-40	1	1000	Y
2	-20	1	1000	Y
3	20	1	1000	Y
4	40	1	1000	Y
5				N
6				N
7				N
8				N
9				N
10				N

شکل (۱۵-۳)- جدول پروفیلهای جانبی

توجه کنید که ۵۷ نقطه جدید به مدل xyz اضافه شده است. شما این نقاط را با موس می توانید ردیابی کنید یا اینکه با فرمان Terrain/Edit/Edit xyz مشخصات آن نقاط را ببینید. این نقاط، نقاط TIN نامیده می شوند با توصیف TINPT.

اکنون زمین xyz شما حاوی ۷۰ نقطه، ۱۳ نقطه اصلی بعلاوه ۵۷ نقطه اضافی می باشد. حالا به Terrain/Terrain Width بروید و MOPV را به 1ft و MOCGP تنظیم کنید. حال اگر یک پنجره Profile باز حوزه .. Terrain بروید و مقادیر را بصورت شکل ۱۵-۳ تنظیم کنید. حال اگر یک پنجره Profile باز کنید شما خط مرکزی و پروفیلهای جانبی را بصورت نمایش داده شده در سمت چپ شکل ۳-۳ خواهید دید. اینها خط مرکزی و پروفیلهای جانبی صحیح برای زمین xyz.grid نمایند. آنها مطمئناً از آنچه در شکلهای ۱۳-۳ و ۱۴-۳ آمده اند، بهتر هستند. دلیل درونیابی نقاط: نمای واقعی تری از پستی و بلندی های مسیر درنمای Profile حاصل می شود.

مراحل ایجاد نقاط درونیابی شده بطور خلاصه :

۱- در Terrain/side Profile فاصله خطوطی (از خط مرکزی) را که می خواهیم این نقاط روی این خطوط ایجاد شوند را وارد می کنیم .

۲- با فرمان Terrain/TIN/Create Inter pot نقاط را درونیابی می کنیم.

توجه: برای درک بهتر این عمل در مراحل مختلف نمای Plan و Profile را بطور همزمان مشاهده نمایید. جهت نمایش دادن یا ندادن پروفیلهای اطراف خط مرکزی در نمای side Profile می توان در کادر Terrain Profile آنرا تنظیم کرد . همچنین برای نمایش ندادن نقاط درونیابی شده در این نما از کادر width کمک گرفت.

### ۳-۴-۵- اضافه کردن نقاط : xyz

مدل TIN می تواند با ترکیبی از مختصات x,y,z برای ایجاد نقاط زمین xyz استفاده شود. برای مثال فرمان Terrain/TIN/Add point at xy را انتخاب کنید . و روی ..... درنمای plan کلیک کنید . جاییکه شما نقطه ای را می خواهید ایجاد کنید، یک کادر باز می شود که به شما اجازه می دهد که مختصات x,y,z انتخابی و ارتفاع و کد مشخصه اش ( H,x,y,z ) و کد مشخصه را وارد می کنیم و Z بطور خودکار مشخص می شود)، را ویرایش کنید. نقطه ایجاد شده روی سطح TIN خواهد بود که یک مثلث قرمز رنگ در اطراف آن نشان داده خواهد شد . برای حذف این مثلث از فرمان view/Display option استفاده می کنیم .

### ۵- خطوط مقطعه (B.L)

خطوط مقطعه می توانند برای بالابردن ( یا توسعه ) مدل زمین xyz مورد استفاده قرار گیرد . در حالیکه این خطوط می توانند تماماً تعریف و نمایش داده شوند توسط خودشان ، آنها مفیدترین چیز در اتصال نقاط زمین xyz و مدل‌های TIN هستند. یک B.L، شامل چند قسمت L.B می باشد . هر قسمت ( قطعه ) از B.L ، خط مستقیمی است که با نقاط ابتدا و انتهاییش مشخص می شود. مکان هر قطعه در نمای سه بعدی کاملاً معلوم است. همه اطلاعات L.B ، موجود در یک پروژه قرار گرفته در یک فایل ASCII با یک رکورد ( ثبت ) برای هر قطعه B.L ، همانطور که در ضمیمه D توصیف شده است . پسوند این فایل بصورت brk. می باشد. به محض ذخیره کردن مدل پروژه ، همه L.B های پیوست شده با پروژه در فایلی به نام Project.brk ذخیره می شوند.

#### گزینه های موجود برای تعریف و ویرایش خطوط مقطعه:

۱- توسط فرمان Terrain/Break lines/Import Break line from .DXF Attachment می توان از خط و خطوط چندگانه موجود در فایل DXF ، خطوط مقطعه ایجاد کرد. به خاطر اینکه اکثر سیستم های مدلسازی زمین تجاری می توانند خطوط مقطعشان را بصورت DXF صادر کنند، این یک راه بسیار سریع و آسان برای وارد کردن B.L ها می باشد .

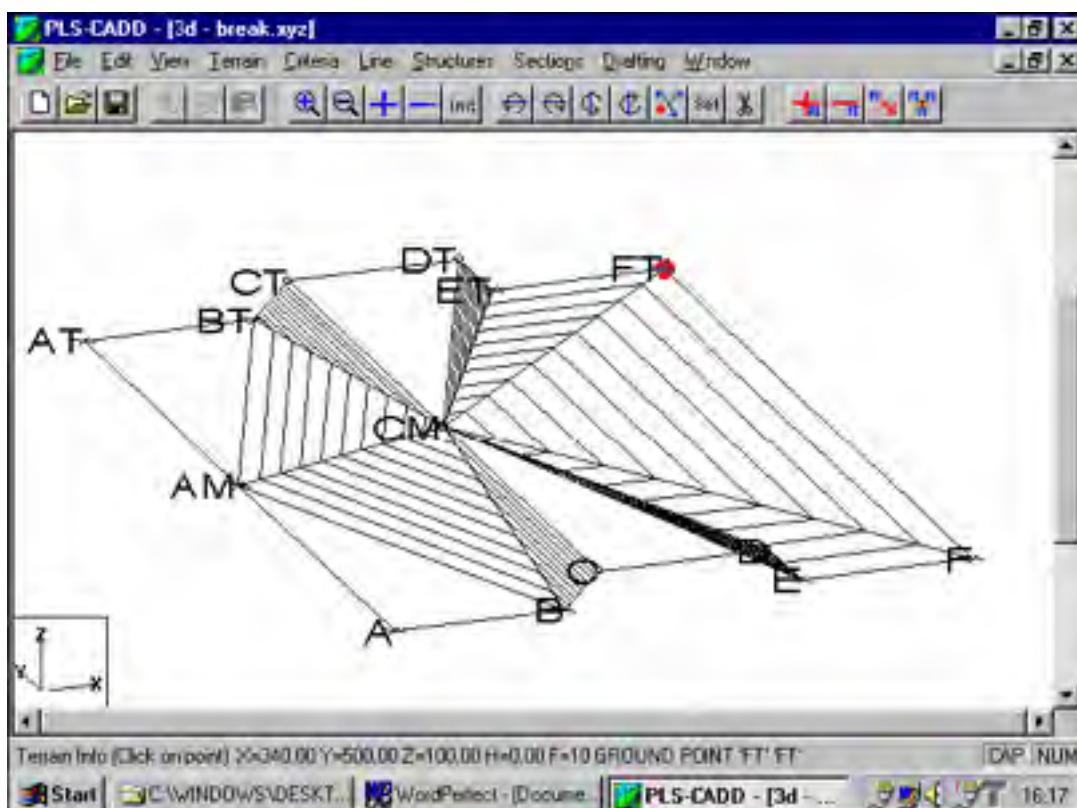
۲- برای بازخوانی نقاط از یک فایل site works می توان از فرمان Terrain/Break lines/Import استفاده نمود. فرمت این فایل در کادری توسط آن منو باز شده است توصیف می شود.

۳- برای بارگذاری یک فایل B.L که در خارج ایجاد شده از فرمان Terrain/Break lines/loal.BRK استفاده File می شود.

۴- فرمان های Terrain/B.1 و Add B.1 در منوی Delet B.1 و Add B.1 بترتیب برای اضافه کردن و حذف کردن B.L بکار می روند. فرمان B.1 Add بطور خودکار به نزدیک ترین نقطه محوطه گیره خواهد شد. برای ایجاد یک رشته (توالی یا قطار) از B.L ها تنها نیاز است که روی نقاط زمین مربوطه کلیک نمایید و برای خاتر دادن به این توالی کلید Enter را فشار دهید.

### ۳-۵-۱- استفاده از B.L برای بالا بردن مدل زمین xyz

برای توصیف کردن استفاده تعاملی از B.L جهت بالابردن یک مدل زمین xyz ، با مثال ۱۴ نقطه ای BREAK کار خواهیم کرد. این مدل یک خاکریز بزرگراه را در بالای زمین اصلی توصیف می کند. بطوریکه نقاط DM,CM,D,C FT,ET,AT,AM,F,E,B,A بازبینی شده در امتداد لبه خاکریز شاهراه هستند. مدل TIN مربوط به این مثال را با حذف ملتهای با اضلاع بیش از 10000ft بدست می آوریم . ضمناً گزینه مربوط به نمایش خطوط و اصل (lines) را در کادر Display option در فواصل ۲ فوت تنظیم می کنیم .



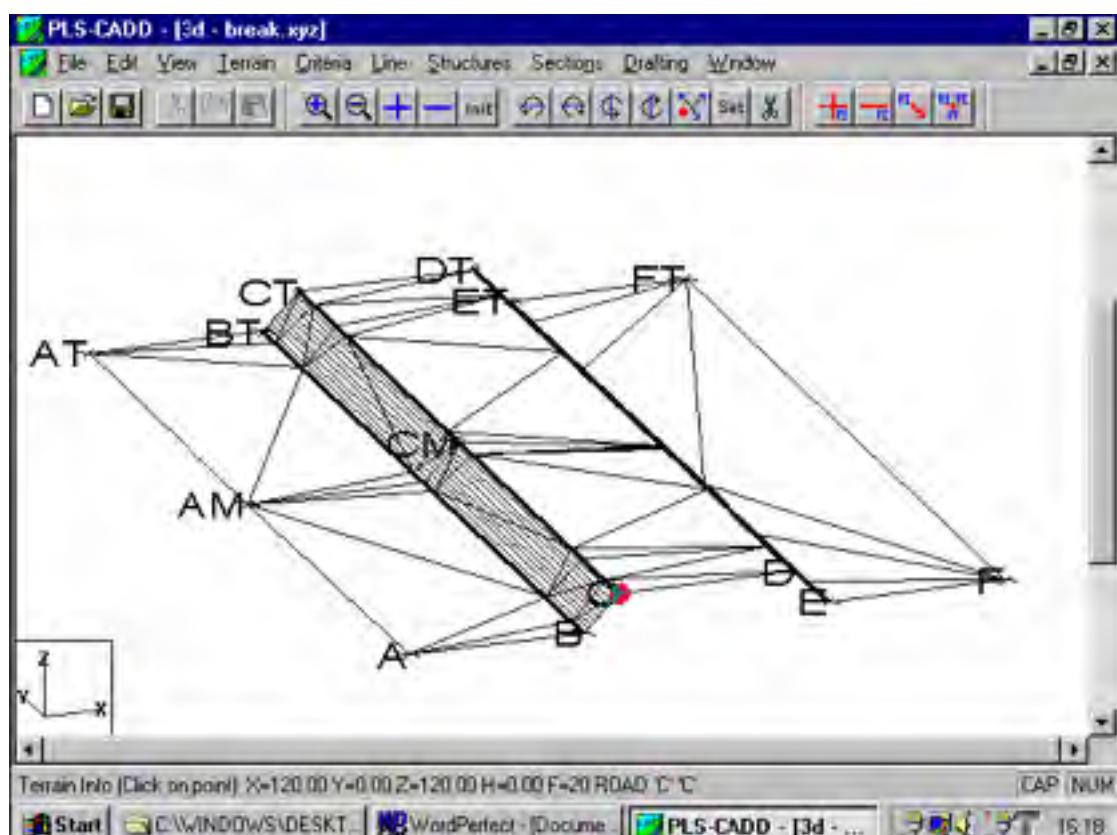
شکل (۱۶-۳)- مدل TIN اصلی بدون خطوط مقطعه

این خطوط (خطوط واصل) نشان می دهند که ملتهای گوناگون، یک الگوی واقعی از خاکریز مربوط ارائه نداده است و این بدلیل نبود نقاط بازبینی شده کافی در امتداد پایین و بالای خاکریز است.

اما اگر رشته های زیر را ایجاد کنیم :

- ۱- یک قطعه B.L بین B و BT
- ۲- یک رشته B.L بین CT و CM
- ۳- یک قطعه B.L بین D و DT
- ۴- یک قطعه B.L بین E و ET

مدل TIN جدید بصورت شکل ۱۷-۳ با خطوط برجسته به اندازه ۲ فوت موازی با لبه های شاهراه نمایش داده می شود: حال پروفیلهایی که عرض ملتهای شکل ۱۷-۳ را برش می زنند، صحیح خواهند بود. PLS - CADD - بطور اتومات دوباره زمین را در مجاورت مکانهای انتخاب شده در امتداد خطوط مقطعه مثلث سازی می کند. بطوریکه کناره های ملتها همیشه با B.L ها منطبق می شوند، مثل اینکه نقاط xyz جدید در امتداد خطوط مقطعه ایجاد شده باشد.

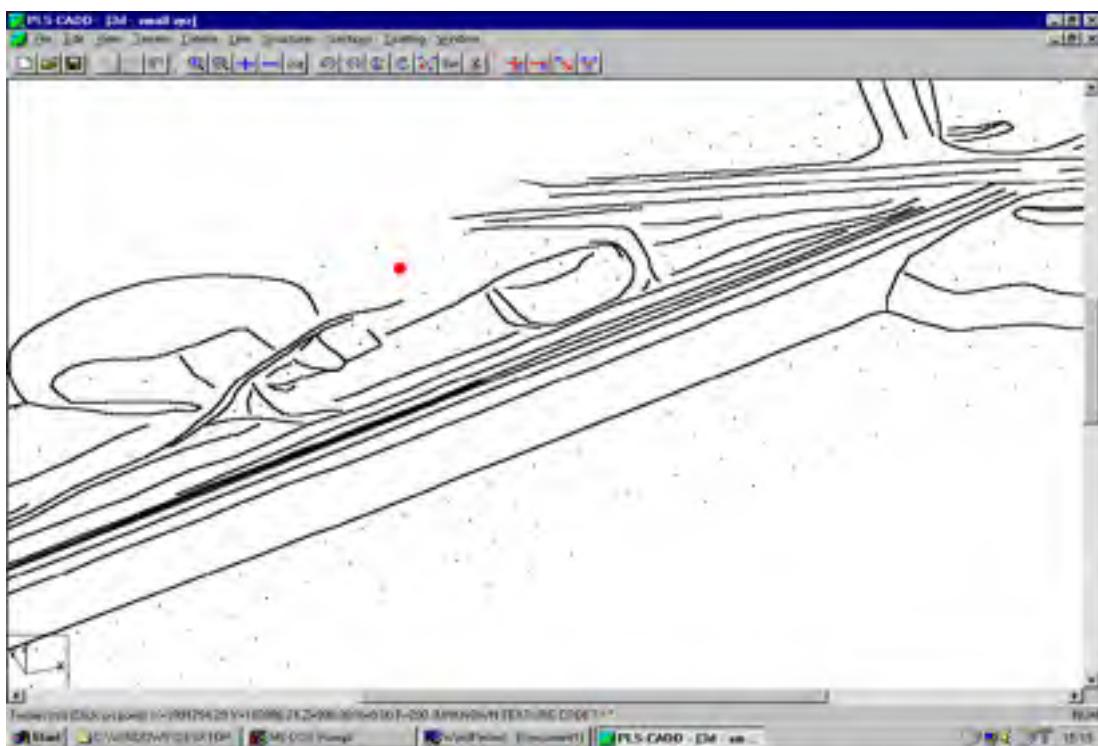


شکل ۱۷-۳ TIN بالا آمده توسط خطوط مقطعه

#### ۱۸-۳- استفاده خطوط مقطعه برای توصیف تأسیسات موجود یا طرح ریزی شده:

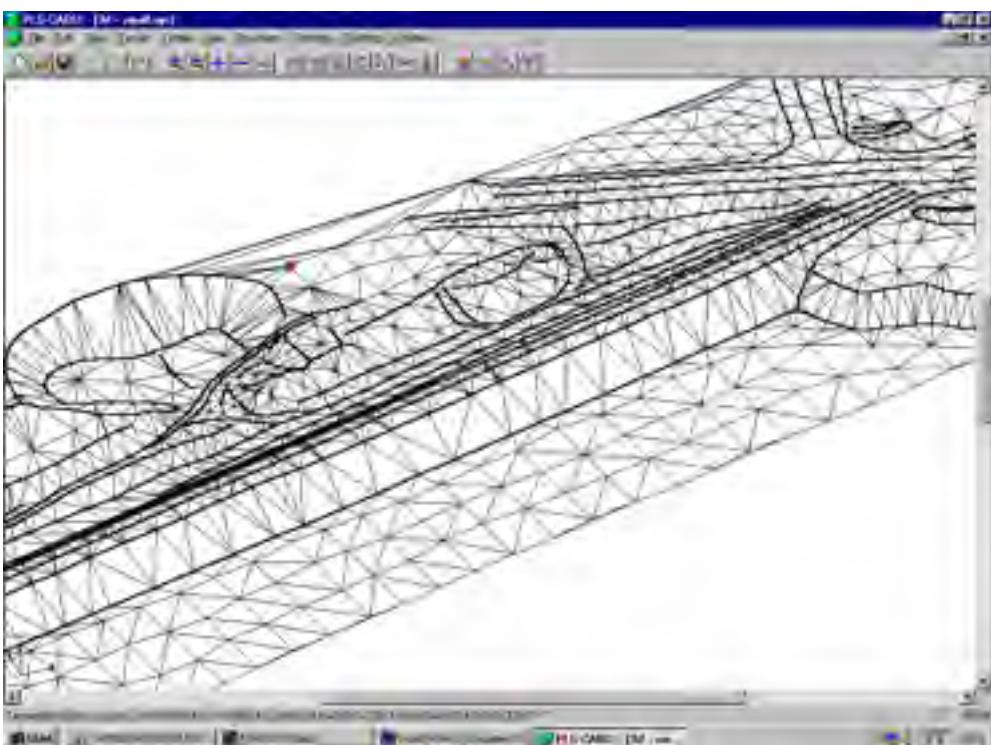
این قسمت را توسط دو شکل زیر توصیف می کنیم :

شکل ۱۸-۳ تکه ای از یک زمین بزرگتر با بیش از ۸۰۰۰ قطعه B.L و تعداد بیشتری از نقاط xyz را نشان می دهد.



شکل (۱۸-۳)- خطوط مقطعه و نقاط زمین

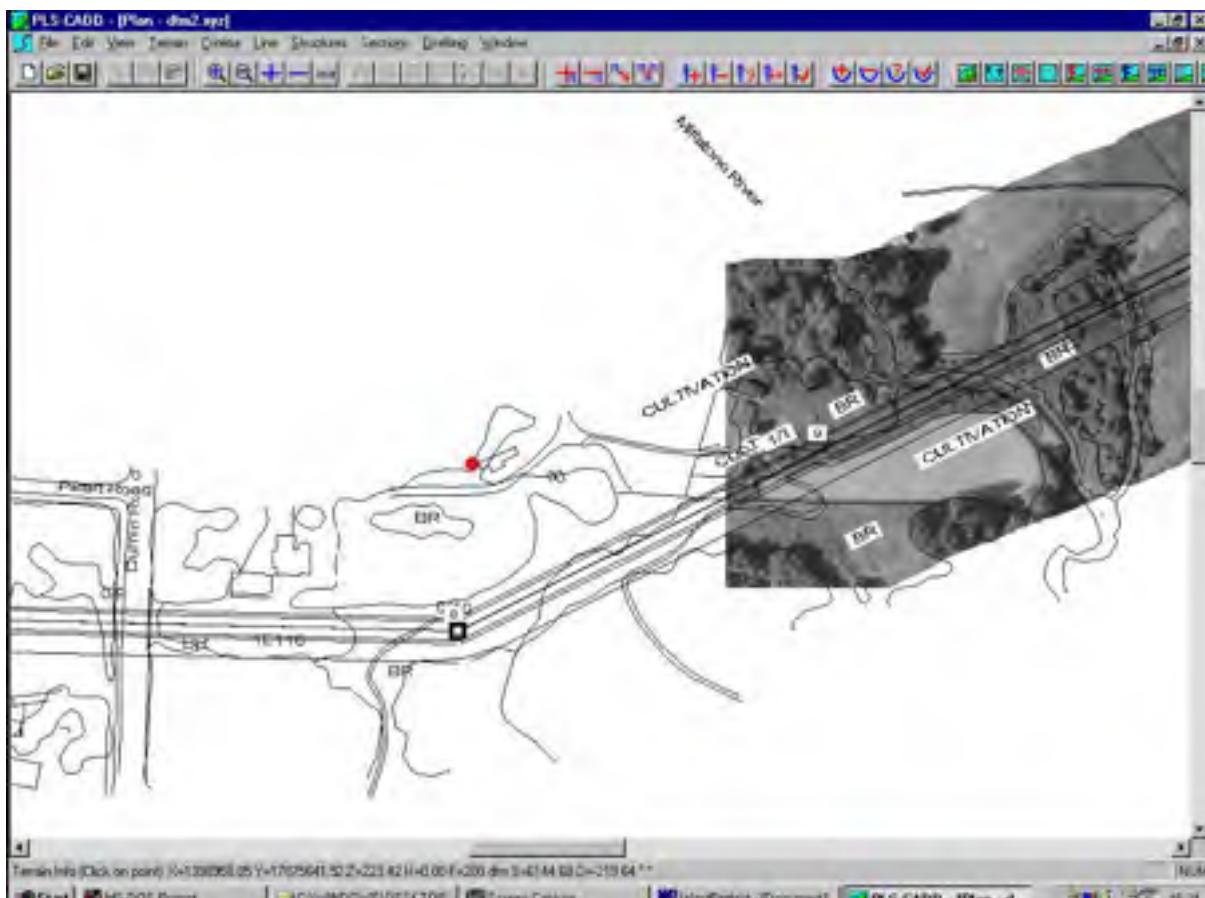
شکل ۱۹-۳ مدل TIN زمین شکل ۱۸-۳ را نشان می دهد بطوریکه خط مرکزی و پروفیلهای جانبی ایجاد شده بودند.



شکل (۱۹-۳)- مدل TIN زمین در شکل قبل با توجه به خطوط مقطعه

### ۶-۳- ضمایم زمین

طرح های CAD در فرمت DXF و عکس های هاشور خورده در فرمت ECW، TIFF، BMP، یا PLS-CADD پوشش داده شوند. این پوشش ها می توانند به یک نمای plan (شکل ۲۰-۳)، یک نمای Profile (شکل ۲۲-۳) و یا یک نمای P&P (شکل ۱۳-۴) پیوست شوند.



شکل (۲۰-۳)- ضمایم Plan و bitmap DXF در نمای

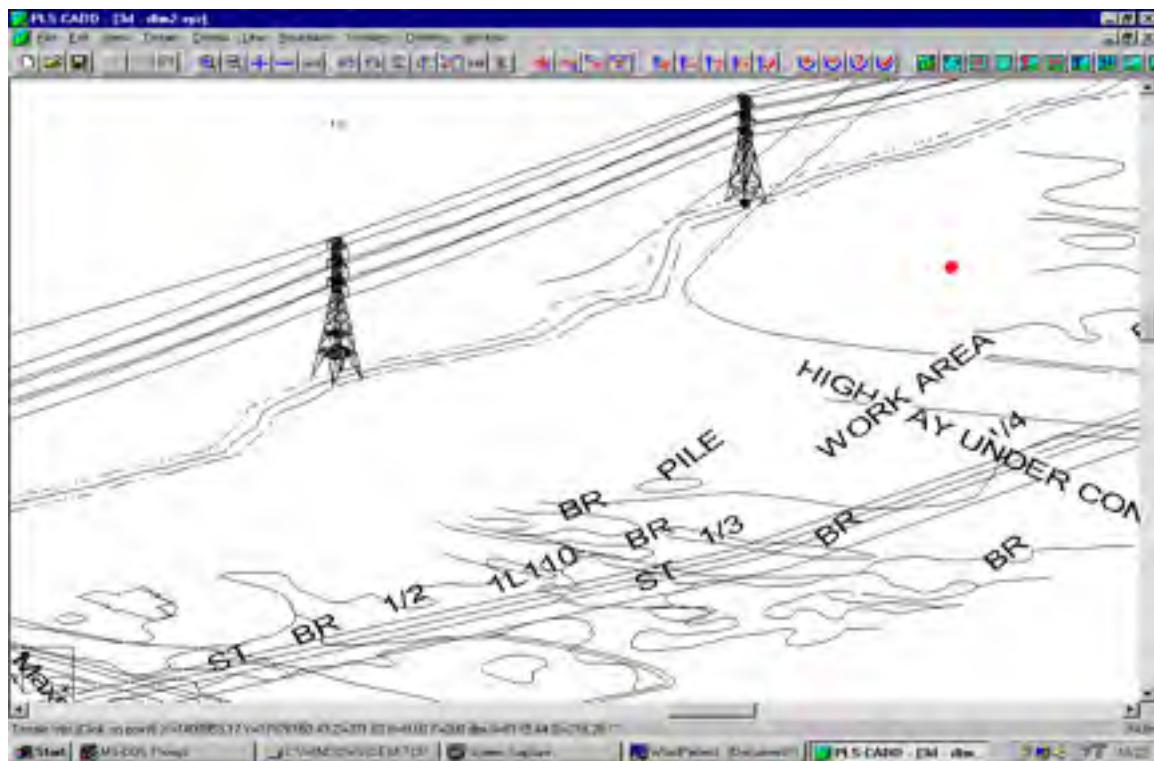
استفاده نوعی از ضمایم بشرح زیر می باشند:

۱- ضمایم plan: عکس های هوایی (سطحی)، نقشه های پلانتریک (نقشه هایی که فقط فاصله افقی نقاط را نشان می دهند).

۲- ضمایم Profile: دیاگرام های مرحله بندی عملیات (فازیک)، ترسیمات اسکن شده خط موجود

۳- ضمایم صفحات (P&P): ترسیم کردن حریم ها، بلوک عنوان، لوگوی شرکت، ارائه طرح های قدیمی تر پیمایش شده (یا اسکن شده)

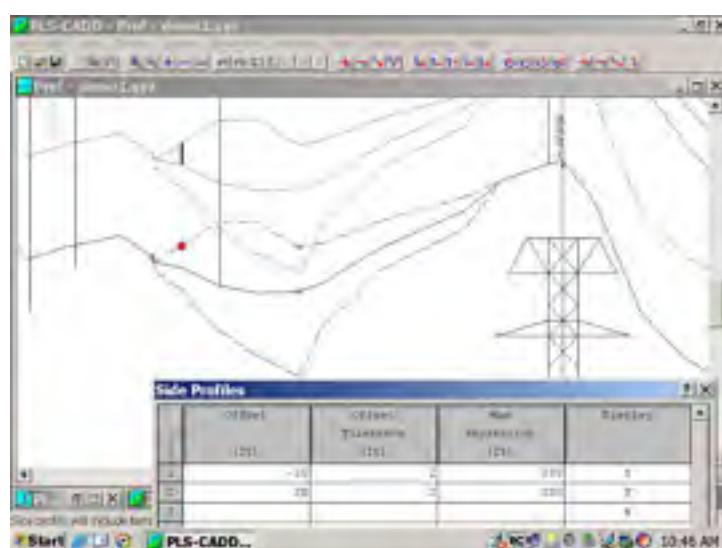
### ۷-۳- خطوط فاصله مجاز ، نواحی ممنوعه و نواحی هزینه بر



شکل (۲۱-۳)- پوشش DXF با ارتفاع صفر

### ۷-۳-۱- خط فاصله مجاز زمین ( خط حریم مجاز زمین )

یک خط فاصله مجاز ( یا چندین خط فاصله اگر پروفیلهای اطراف وجود داشته باشند ) می تواند بصورت نقطه چین و تیرکهای نقطه چین در بالای پروفیل نمایش داده شود.



شکل (۲۲-۳)- پروفیلهای جانبی در خط DEMO

**شکل گرافیکی خط تعیین کننده حریم زمین شامل دو بخش است:**

۱- قسمت اول خط فاصله یا (حریم) زمین اصلی است، که شامل کپی هایی از خط مرکزی و پروفیلهای جانبی آن است که با یک مقدار مشخص شده به سمت بالا شیفت داده شده است. مقدار فاصله عمودی لازم در کادر Feature Code Data انتخاب می شود.

۲- قسمت دوم خط حریم مجاز، تیرکها یا (میخ های) عمودی تعیین کننده حریم، می باشد. این میخها در نقاطی پدیدار می شوند که حریم مشخص شده آنها در کادر Feature Code Data بزرگتر از حریم (فاصله) زمین اولیه (تعیین شده اند Ground Clearance Feature Code) باشد.

**دو روش برای اینکار وجود دارد:**

۱- با انتخاب گزینه Terrain/clearance و کلیک کردن روی یک نقطه دلخواه کادر Terrain/clearance مربوط به آن نقطه باز می شود. این کادر ظاهراً شبیه به کادر Terrain/info می باشد اما با این تفاوت که در پایین کادر اطلاعات اضافی تری نشانده شده است و همچنین یک گزینه اضافی به نام Report وجود دارد که با کلیک کردن بر روی آن اطلاعات جزئی تری راجع به فواصل عمودی، افقی و کلی از نقطه انتخاب شده یا نوک مانع به هر فاز در هرمندار و برای ترکیب های شرایط هوا و شرایط کابل که در منوی Criteria/Vertical clearance تعیین شده ، به ما می دهد.

۲- به طور گرافیکی : در نمای Profile با توجه به فاصله خطوط فاصله مجاز و تیرکها نسبت به کابلها بطور گرافیکی مشخص است که آیا فاصله مجاز رعایت شده یا نشده است.

**گزینه های مورد نیاز برای تنظیم فاصله این خط نسبت به خط مرکزی:**

۱- در کادر مربوط به فرمان Terrain/Feature code Data/Edit برای کد مشخصه های مختلف حریم های افقی و عمودی لازم را به ازاء ولتاژ های متفاوت باید تعیین نمود.

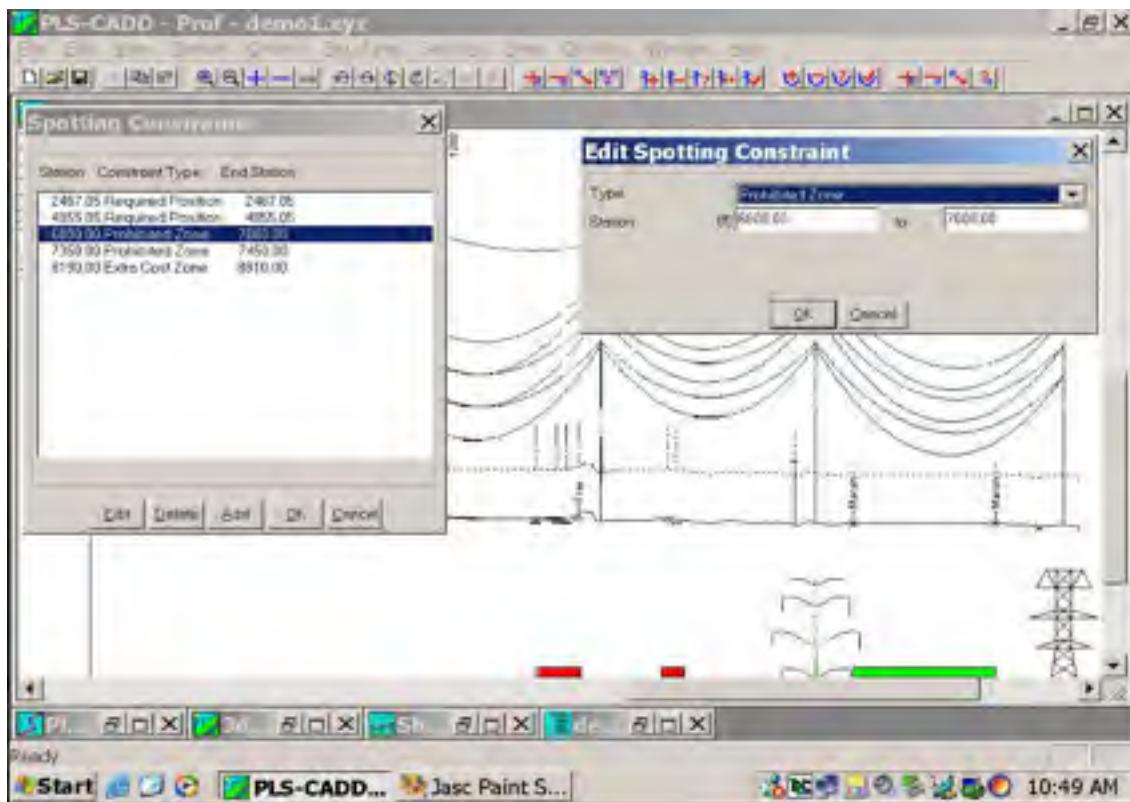
۲- در کادر حاصل از فرمان Terrain/Feature code Data/Ground Feature Code کد مشخصه مورد نظر را جهت بررسی حریم ما انتخاب می کنیم.

۳- و سرانجام در کادر حاصل از دستور Terrain/ Clearance line مقدار ولتاژ مورد نظر را باید تعیین نمود.

**۳-۷-۲- نواحی ممنوعه و هزینه زا :**

نواحی ممنوعه و هزینه بر را می توان با فرمان Structures/Automatic Spotting/ Spotting تعیین کرد . این نواحی زمانیکه اسپرت کردن بهینه صورت می گیرد ، بحساب می آید. در کار Spotting Constrains ، می توان نواحی ممنوعه و هزینه بر مستقر در جایگاههای شروع و پایان آنها را اضافه، ویرایش و یا حذف کرد. شکل ۲۳-۳ سه ناحیه ممنوعه و هزینه بر را نزدیک خط

Demo نشان می دهد. یک ناحیه ممنوعه ، با یک سطح قرمز یکپارچه در ته نمای Profile و یک مستطیل قرمز در نمای سه بعدی نشان داده است. یک ناحیه هزینه بر با رنگ سبز نشان داده شده است .



شکل (۲۳-۳) نواحی ممنوعه تقریباً در انتهای خط DEMO

نمایش این سطوح رنگی توسط فرمان Structure/Automatic Spotting/Spotting فعال یا غیرفعال کرد. این نواحی را می توان بکمک فرمان Structure/Auto Constraints/Display - Spotting / Spotting Consteraints/ Add or Delete بطور گرافیکی تعریف و یا حذف نمایید.

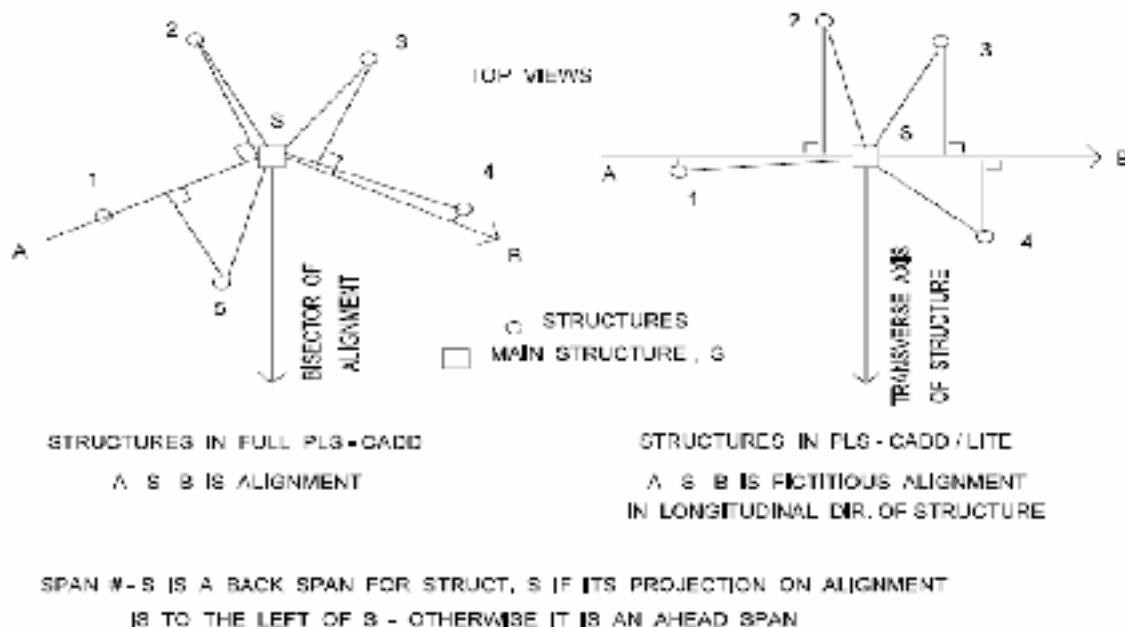
### ۸-۳- جایگاههای هم ارز

هر نقطه زمین در طول مسیر مشخص شده، یک جایگاه ( فاصله در امتداد مسیر ) و یک آفست ( فاصله از خط مرکزی ) دارد. "True Station" بصورت فاصله کلی اندازه گیری شده نسبت به اولین PI در ابتدای مسیر تعریف می شود . جایگاه اولین نقطه مسیر را می توان از مقدار پیش فرض صفر به هر مقدار دلخواه با کمک فرمان Terrain/Edit/Origin تغییر داد. "Equation Station" بصورت فاصله نسبی نقطه مورد نظر نسبت به یک نقطه در طول مسیر به طرف جلو یا عقب تعریف می شود .

## فصل چهارم

### معیارهای طراحی

۷-۱۲-۳-۴-بارگذاری نامتقارن



شکل (۷-۴) - تعریف اسپانهای عقب و جلو

پی‌ال‌اس کد، توانایی بهبود بخشیدن بارگذاری درخت‌ها را برای موقعیت‌هایی که بارهای دو طرف بنا یکسان نیستند را دارد. این وضعیت به صورت "unbalanced Loading" تعریف می‌شود. فرمان‌های مشابهی وجود دارد که به شما اجازه اصلاح بارها را در هر یک از اسپن‌های "back" یا اسپن‌های "ahead" می‌دهد. بنابراین فهمیدن اسپن‌های جلو و عقب لازم است. شکل ۷-۴ به واضح شدن این تعریف کمک می‌کند.

طرح‌های ساده آمده در شکل ۷-۴، نمای بالایی یک بنای اصلی S (نمایش داده شده بوسیله یک مربع) و اسپن‌هایی منتشر شده از دکل هستند. دکل‌های موجود در اسپن‌های منشعب (دکل‌های اسپن انتهایی) با دایره کوچکی نشان داده شده‌اند. سمت چپ شکل ۷-۴ دکل‌ها و اسپن‌هایی که قسمتی از مدل کامل پی‌ال‌اس کد می‌باشند را نمایش داده است. دکل‌ها با پروژه‌های ایشان (مراکز) روی مسیر و آفست‌های نسبت به آن مسیر قرار داده شده‌اند. در این مثال مسیر A-S-B یک زاویه خط در S دارد. اسپن‌های عقبی دکل S (S-۵ و S-۲) آنها را هستند که موقعیت و کل اسپن‌های انتهایی کوچکتر از مرکز S می‌باشد.

باشد . بقیه اسپن های جلو ( ۴ - S و ۳ - S ) سمت راست شکل ۷-۴ دکلها و اسپن هایی را که قسمتی از یک مدل پی ال اس کد (LTED) پی ال اس کد در فصل ۱۵ آورده شده نشان داده است . بصورت یک مدل دکل های اسپن انتها به طول های زمین و جهتش (بسته به محور عرض دکل اصلی S) قرار گرفته اند . از این رو، در این حالت هیچ مسیر تعریف شده ای وجود ندارد . اگر چه ، برای استفاده توضیحات مشابه اسپن های جلو و عقب همچنانکه برای یک دکل در مدل پی ال اس کد استفاده شده ؛ ما یک مسیر خط مستقیم ساختگی که عمود بر محور عرضی دکل است را تعیین می کنیم . جهت شبیه سازی بارهای نامتقارن پی ال اس کد اجازه اصلاح تعدادی از بارگذاری سیم تا حدود ۱۰ سیم مخصوص زمین شده به دکل را می دهد . که برای هر حالت بار، بار اصلی روی سیم یا بار انتقال داده شده توسط سیم به دکل یا مجاز شدن شما برای اصلاح قابل انجام است . برای هر بار سیم اصلاح شده ( ۱۰ برچسب اصلاح از ۱ تا ۱۰ از بالای راست ترین ستون جدول Structure Load Criteria وجود دارد ) نیاز به سه بخش داده زیر را دارید:

۱- کدام سیم یا سیمهای باید در ستون "Wire(s) – Phase – Span" بر رویشان واکنش انجام شود . ۲- چه چیزی در ستون "Command" تصحیح شده ۳- دامنه یا حوزه اصلاح در ستون - % - "Value" #Subconductors این که چه چیزی را می توانید در ستون های "Command" تصحیح کنید در بخش های ۴-۳-۴ تا ۴-۳-۷-۱۲-۱-۷-۷-۱۲-۳-۴ در زیر آمده اند.

#### ۴-۳-۴-۱-۷-۱۲-۳-۴- درصد تنظیم کششی افقی

اگر شما برای یک اسپن مخصوص "Present Horizontal Tension" را تعیین کرده اید ، عکس العملهای طولی ، عرضی و افقی اسپن (نشان داده شده در شکل ۶-۴ و محاسبه شده بصورت بخش ۱.2(j)) روی بارهای کشش افقی کاهش یافته، H قرار خواهد گرفت که کشش کاهش نیافته ای اصلی ، که توسط درصدی که در همسایگی "Value % Subconductors" وارد کرده اید . این گزینه توسط اسپن متداول ( سطح ۱ ) قابل دسترس است . برای مثال می توانید یک موقعیت هادی شکسته شده را جاییکه بار استاتیکی باقیمانده انتظار دارید به ۷۰٪ کشش اصلی توسط تعیین ۰٪ کشش در اسپن عقب و ۷۰٪ کشش در اسپن جلو ، می توانید مدل کنید.

#### ۴-۳-۴-۲-۷-۱۲-۳-۴- اختصاص تعداد های های باندل پاره شده

اگر "Broken Subconductor" را تعیین کنید ، باید تعداد هادی های پاره شده را در ستون - "Value" % وارد کنید . اگر اسپن های تحت تاثیر دارای یک سیم اند شما قادر به وارد کردن #Subconductor

تنها یک معادل باندل شکسته شده هستید. اگر اسپن تحت تاثیر واقع شده ، دارای چندین هادی فرعی است ، شما می توانید یک یا چند هادی باندل پاره شده وارد کنید .

با مدل سازی بار سطح ۱ ، این گزینه به آسانی بارهایی را که توسط کابل های پاره شده به دکل منتقل می شود را حذف میکند ، اما بارهای کابل هایی که هنوز دست نخورده اند در اسپن (باندل) یا کابل های روی سمت دیگر دکل را تغییر نمی دهد . با مدل سازی سطح ۲ ، ۳ یا ۴ ، کابل یا کابلها های پاره شده بطور فیزیکی از مدل حذف می شوند اما تحلیل های المان محدود کشش های جدیدی ، پس از برداشتن یا از بین بردن در سیستم تعیین می کند. این گزینه جهت تعیین بارها تنها در یک سمت از دکل انتهایی با استفاده از مدل سازی سطح ۱ می تواند استفاده شود : یک حالت بار جایی است که شما تمام هادی های باندل در اسپن جلویی را پاره می کنید و دیگری جایی است که همه هادی های باندل را در اسپن عقب پاره می کنید . این گزینه می تواند همچنین جهت تعیین با یک هادی شکسته شده در کنار مقره آویز با مدل سازی هادی سطحهای ۲ ، ۳ یا ۴ ، استفاده شود این تحلیل ها می توانند واکنش کششی که تخت انحراف طولی مقره بوجود می آید را پوشش دهد .

#### ۴-۳-۷-۱۲-۳-۴- اضافه کردن بار عمودی مرکز

"Valve" را تعیین کنید ، می توانید اندازه بار را در ستون # - % - "Add Vertical Load" وارد کنید . این بار به بار عمودی وارد شده از اسپن انتخاب شده ، اضافه خواهد شد . آن توسط load factor for vertical load (بخش ۴-۳-۶) ضرب میشود ، قبل از آنکه اضافه شود . مولفه های طولی و عرضی تحت تاثیر قرار نمی گیرند . این گزینه و دو گزینه زیر می توانند برای تمام سطوح مدل سازی سیم (سطح های ۱ تا ۴) استفاده شوند.

#### ۴-۳-۷-۱۲-۴- اضافه سازی یک بار عرضی مرکز

"Value" را اختصاص دهید می توانید اندازه آن بار را در ستون # - % - "Add tranverse load" وارد نمایید . این بار به بار عرضی حاصل از اسپن انتخاب شده (عمود بر اسپن است) اضافه خواهد شد . قبل از اضافه شدن با ضرب بار برای باد ضرب می شود . لازم به ذکر است که مولفه های عمودی و طولی تحت تاثیر قرار نمی گیرند.

#### ۱۲-۳-۴- اضافه کردن بار طولی متمرکز

"Value" را اختصاص دهید ، می توانید اندازه این بار را در ستون "Add Longitudinal Load" # % وارد کنید . این بار به بار طولی حاصل از اسپن انتخاب شده، که در مسیر اسپن است اضافه خواهد شد . البته ، قبل از اضافه شدن با ضرب بار برای کشش ضرب خواهد شد . در این حالت مولفه های عرضی و عمودی تحت تاثیر قرار نمی گیرند.

#### ۱۲-۳-۷- تنظیم ضخامت یخ

اگر "Ice thickness" % را اختصاص دهید ، ضخامت یخ روی سیم مشخص شده با مقدار درصدی که در ستون "Value" # % - # Subcondutor" وارد کرده اید تنظیم خواهد شد. این گزینه تنها می تواند با مدل سازی سیم سطحهای ۲، ۳ یا ۴، استفاده شود . با این روش نوسان های طولی مقره در تمام بنا های آویز و انحراف های طولی در تمام نقاط ضمیمه با سختی طولی غیر صفرشان به حساب می آید. این گزینه به خاطر اینکه مدل سازی سطح ۱ صلاحیت جابجایی انحراف های طولی مقره را ندارد ، برای این مدل نباید استفاده شود. اگر این گزینه را برای سطح ۱ استفاده کنید ، بارهای طولی محافظتی فراوانی بدست خواهید آورد.

#### ۱۲-۳-۴-۷- تنظیم بار عمودی (یا عرضی یا طولی)

اگر شما برای یک اسپن خاص ، "Present Vertical Or Transverse or longituernal" را مشخص کنید ، عکس العمل های عمودی (طولی یا عرضی) در انتهای اسپن انتخاب شده (شکل ۷-۴) توسط درصدی که در ستون "Value" # % - # Subcondutors" مجاور ، قبل از آنکه باری روی دکل پشتیبان برگزیده شود ، وارد میکنید ، تنظیم خواهد شد. در حالیکه بارگذاری "Unbalanced" بصورت گفته شده در بالا ، در دسترس است ، هیچ روش آسانی جهت ایجاد بارها ، از بارگذاری "Pattern" وجود ندارد ، برای مثال بار یخ در همه اسپان های دیگر . برای بار گذاری "Patterns" شما می توانید بطور گزینشی اسپن های منحصر به فرد را با یخ بار گذاری نمایید.

#### ۱۲-۳-۴-۸- جدول معیارهای بارهای بنا

همه داده های مورد نیاز جهت تعیین درخت بارگذاری دکل در جدول Structure Loads Criteria (شکلهاي ۴ و ۸-۴ و ۹-۴ و ۱۰-۴ ) که با Criteria\Structure Load (روشهای ۳ و ۴) که برای هر حالت بار یک خط در جدول وجود دارد ، شامل شده است.

	Description	Weather case	Cable condition	Wind direction	Bisector Wind Dir (deg)	Wire Vert. Load Factor	Wind and Struc Wipe Load Factor
1	NESC HEAVY +	NESC HEAVY W/ K	Initial RS	NA+	NA	1.5	
2	NESC HEAVY -	NESC HEAVY W/ K	Initial RS	NA-	NA	1.5	
3	NESC WIND +	NESC WIND	Initial RS	NA+	NA	1.1	
4	NESC WIND -	NESC WIND	Initial RS	NA-	NA	1.1	
5	1" ICE 20MPH NA+	ICE + WIND	Initial RS	NA+	NA	1	
6	1" ICE 20MPH NA-	ICE + WIND	Initial RS	NA-	NA	1	
7	COLD -40 (UPLIFT)	COLD	Initial RS	NA+	NA	1	
8	NESC H + DE AHEAD	NESC HEAVY W/ K	Initial RS	NA+	NA	1.5	
9	NESC H - DE AHEAD	NESC HEAVY W/ K	Initial RS	NA-	NA	1.5	
10					NA	1	
11					NA	1	
12					NA	1	

شکل (۸-۴) - حالت‌های بار برای بنای‌های روش ۳ و ۴

اطلاعات بار عبارتند از:

توصیف: خود توضیح

وضعیت هوا: حالت آب و هوا از لیست ترکیبات موجود باد، بار، دما (از اطلاعات جدول Weather Cases).

وضعیت کابل: حالت کابل زمانیکه بار محاسبه می‌شود. بار اولیه RS، پس از خرزش RS سنگین، اگر از روش اسپان متداول، Level 1 محاسبات انجام شود. بار اولیه FE، پس از خرزش FE یا بار سنگین FE، اگر از تحلیل‌های المان محدود (سطحهای ۲، ۳ و ۴) محاسبات انجام شود. اغلب انتخاب RS می‌شود.

حالت بار: فهرست انتخاب از هشت دستورالعمل توصیف شده در بخش ۴-۱۲-۳-۴.

جهت باد نیمساز، WB: جهت باد در شکل‌های ۷.۳.۷ و ۷.۳.۸ تعیین شده است. این گزینه‌ها فقط اگر مسیر باد بصورت "B1+" یا "B1-1" انتخاب شده باشد، نیاز است.

ضریب بار عمودی سیم LFW: ضریب بار باد سیم، LFW، ضریب بار کشش سیم LFT، ضریب بار وزن دکل، LFS، ضرایب بار مورد استفاده در معادلات مختلف بخش‌های ۳-۱۲-۳-۷ و ۷-۱۲-۳-۴ و

۵-۱۲-۳-۷ هستند . بارهای این سیم که لیست شده اند در گزارش ، با انتخاب Structure\Load\Report بدست می‌آیند و شامل این ضرایب بار می‌باشند:

ضریب سطح بار بنا : این ضریب بوسیله P-C دارید لازم است وقتی که مدل‌های قدیمی C Import را ضریب سطح بار بنا : این ضریب نمایش ضریب پاسخ تند بار دکل که به صورت دستی می‌کنید . (نسخه‌های قدیمیتر از ۷) این فاکتور جهت نمایش ضریب پاسخ تند بار دکل که به صورت دستی وارد شده است استفاده می‌شود . برای مصرف کننده‌های مدل باد EN 5.341-3-9: 2003 UK- "NNA" ، این ضریب برای وارد نمودن فاکتور K-com استفاده می‌شود .

مدل بار باد بنا : نام روش یا کد طراحی جهت محاسبه بار باد روی سطوح در معرض یک بنا . این اطلاعات با پی‌ال اس کد استفاده نمی‌شود اما زمانی که با برنامه‌های دکل PLSS-POLE Tower یا برای تعیین ضریب CDs , GRF s T Kz موجود در بخش ۴-۲-۳ مورد نیاز می‌شود فرستاده می‌شود . برای اطلاعات بیشتر در خصوص کدهای طراحی پشتیبانی شده به این آدرس مراجعه کنید :

[WWW.Powline.com/Product/Version7-Loads.pdf](http://WWW.Powline.com/Product/Version7-Loads.pdf)

Structure Loads Criteria							
Struct. Weight Load Factor	Struct. Wind Area Factor	Struct. Wind Load Model	Struct. Ice Thickness (in)	Struct. Ice Density (lbs/ft^3)	Strength Factor Steel Poles Tubular- Arms Towers	Strength Factor Wood Poles	
1	1.5	1	Pre V7 Standard		1	0.65	
2	1.5	1	Pre V7 Standard		1	0.65	
3	1	1	Pre V7 NESC 2002		1	0.75	
4	1	1	Pre V7 NESC 2002		1	0.75	
5	1	1	Pre V7 Standard		1	0.75	
6	1	1	Pre V7 Standard		1	0.75	
7	1	1	Pre V7 Standard		1	0.75	
8	1.5	1	Pre V7 Standard		1	0.65	
9	1.5	1	Pre V7 Standard		1	0.65	
10	1	1			1	1	
11	1	1			1	1	
12	1	1			1	1	

شکل (۹-۴) - حالت‌های بار برای بناهای روش‌های ۳ و ۴

ضخامت یخ بنا و چگالی یخ بنا : ضخامت‌های یخ یکسان روی عضوهای بنای مدل PLS- Tower و PLS- POLE و مطابق با چگالی ، قرار گرفته است . کدهای طراحی بسیار کمی جهت اعمال یخ به اعضای دکل مورد نیاز است .

**ضرایب استحکام :** ده فاکتور استحکام بصورت ذکر شده در بخش ۶-۱۲-۳-۴ استفاده شده است . این ضرایب با پی ال اس کد استفاده نمی شود اما به PLS-POLE Tower فرستاده می شود بقیه اطلاعات ( شکل ۹-۴ ) بصورت بخش ۷-۱۲-۳-۴ به بارگذاری نامتعادل اعمال می گردد.

	Struct. Types On Which To Apply	Adjust Cable Loads	#1 Wire(s) Set Phase Span	#1 Command	#1 Value % or subconc (lbs)	#2 Wire(s) Set Phase Span
1	All	N	NA	NA	NA	NA
2	All	N	NA	NA	NA	NA
3	All	N	NA	NA	NA	NA
4	All	N	NA	NA	NA	NA
5	All	N	NA	NA	NA	NA
6	All	N	NA	NA	NA	NA
7	All	N	NA	NA	NA	NA
8	DeadEnd	Y	Back Spans	# Broken Subcond.	1	
9	DeadEnd	Y	Back Spans	# Broken Subcond.	1	
10	All		NA	NA	NA	NA
11	All		NA	NA	NA	NA

شکل ( ۹-۴ ) - حالت های بار برای بناهای روش ۳ و ۴

**انواع بنای جهت کاربرد :** می توانید تنظیمات موجود در ستونهای زیر را برای همه بنایها ، یا تنها برای بنای ته-ثابت یا تنها برای بنای مماس ( یا تنها برای بنای هایی که با PLS-POLE , TOWER مدل شده ) ، انتخاب نمایید . بنای های ته-ثابت آنهایی اند که فرض شده حداقل یک سنت اتصال انتهایی دارند .

**تنظیم بارهای کابل :** اگر نمی خواهید هیچ تنظیمی را به بارهای سیم اعمال کنید N ( برای نه ) را انتخاب کنید . که قراردادی است که تمام ستونهایی را که نیاز به در نظر گرفتن ندارد خاکستری خواهد کرد . اگر هر تنظیمی را برای بارهای سیمهای دست نخوره می خواهید Y ( برای بله ) را انتخاب کنید . در این حالت ، قادر به دستیابی ده تنظیم از سه ستون ای که تنظیمات موجود در بخش ۷-۱۲-۳-۴ را اختصاص داده اید ، خواهید شد . در یک یا چند سنت از سه ستون داده های زیر را وارد کنید :

ست، اسپان و فاز سیم (ها) :

"Ahead Spans" را جهت اعمال تنظیمات برای همه سیمها در اسپن های عقب استفاده نمایید. "Spans" را جهت اعمال تنظیمات همه سیمها در اسپن های جلو انتخاب کنید. "i: j: Back" یا "i: j: Ahead" را جهت اعمال تنظیمات تنها برای J امین سیم در اسپن عقب و جلو انتخاب نمایید. شما می توانید تنظیمات را به هر یک از ۳ فاز از ۶۰ سمت مختلف اعمال نمایید.

فرمان : جهت اجراء یکی از روشهای تنظیم موجود در بخش ۷-۱۲-۳-۴ تا ۷-۱۲-۳-۴

"% HorizButal Tension . # Broken Subconctor . Add Vertical load.Add Transverse Load , Add Longitudinal load , % ICE thickness, % Vertical load , % Transverse Load or % Longitudinal load"

را انتخاب کنید.

مقدار ، % یا # هادیهای فرعی :

این، مقداری از بار اضافی ای است که شما اختصاص داده اید (بخش های ۷-۱۲-۳-۴ تا ۷-۱۲-۳-۴ ۵). یا آن درصد تنظیماتی است که میخواهید به یک کمیت مخصوص اعمال شود (بخش های ۱-۷ ، ۱-۷-۳-۴ و ۶-۷-۱۲-۳-۷ را ببینید)؛ درصد کشش قابل دسترس تنها با سطح ۱ و درصد ضخامت یخ تنها با سطوحهای ۲ تا ۴ قابل دسترس میباشند. یا آن تعداد هادی های باندل پاره شده می باشد (بخش ۷-۱۲-۳-۴).

#### ۴-۱۳-۳-۴- شرایط برای بررسی فواصل عمودی

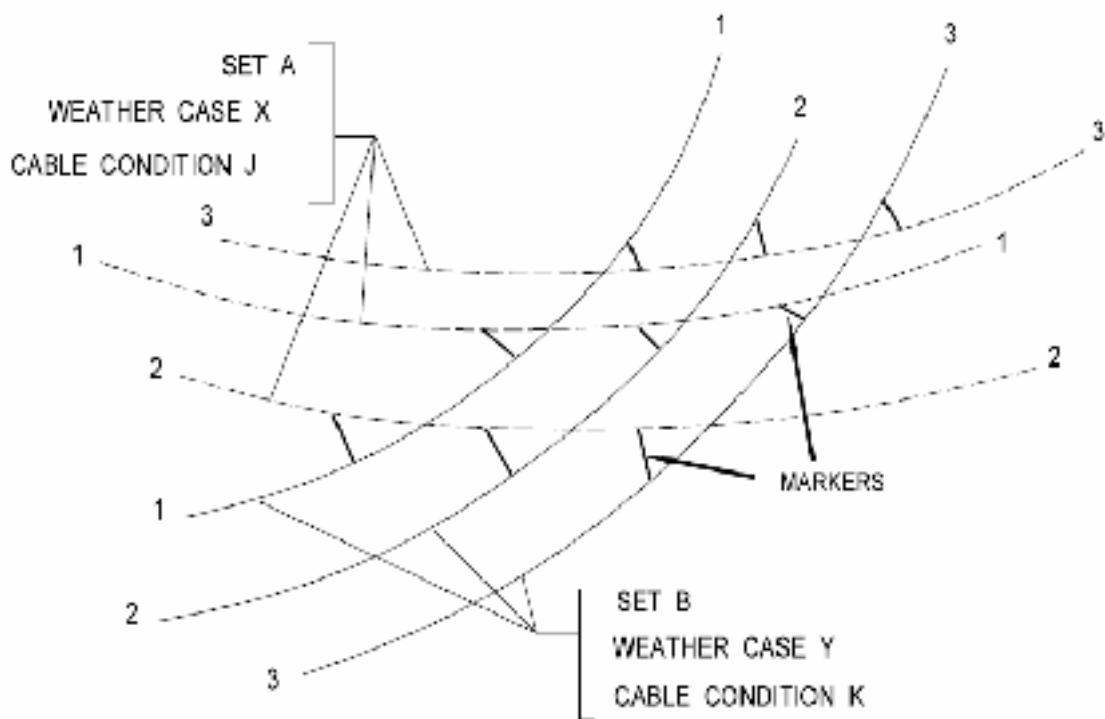
فواصل عمودی به دو روش متفاوت می توانند بررسی شوند. سر راست ترین روش ، روش گرافیکی است . فازها برای ترکیب دلخواهی از حالات آب و هوا و کابل نمایش داده شده اند (بخش ۳-۶-۴-۲) و خط فاصله ، برای ولتاژ دلخواهی (بخش ۱۲-۱۰-۳ ) نمایش داده شده است. هر تخلیقی با چشم می تواند دیده شود. روش دیگر بررسی فواصل عمودی، با استفاده از تابع Terrain/Clearance و کلیک نمودن روی یک نقطه ای زمین و یا نقطه ای مانع بخصوص صورت می پذیرد. این تابع فواصل عمودی ، افقی و مجموع را از نقطه انتخاب شده یا از بالای مانع نسبت به هر فاز از هر مدار برای ترکیب آب و هوا و وضعیت کابلی که در منوی Criteria/Vertical clearances اختصاص یافته ، محاسبه می نماید. این تابع همچنین تخطی فاصله مستقر در ولتاژ و نیازمندیهایی که در کادر Feature codes table وارد شده است را گزارش می دهد و مجاز به اختصاص چند ترکیب ، جهت محاسبات فاصله افقی مورد نظر ، برای هادیهای باسخ یا هادیهای بدون روکش داغ برای وضعیت کشش حداکثر (پس از لغزش یا پس از بار) است . فواصل مجاز عمودی ، قسمتهایی از محدودیت های استفاده شده در فرایندهای برجگذاری بهینه ، هستند .

#### ۱۴-۳-۴- شرایط برای بررسی نمودن فواصل افقی

تابع Terrain Clearances نشان داده شده در بخش ۱۲-۳-۴، برای بررسی فواصل افقی نیز، به ازاء ترکیبی از حالات هوا و کابل تعیین شده در منوی Criteria/Horizontal Clearances، استفاده می شود. برای این ترکیبات، پی ال اس کد با روش معینی باد را به اسپن بصورت عمود به هر دو جهت اعمال می کند. اسپن به دو جهت منحرف می گردد.

#### ۱۵-۳-۴- موقعیت ها جهت بررسی فواصل بین کابل ها

دو ترکیب هوا و کابل موجود در منوی Criteria/phase clearances بصورت مقادیر مختصر جهت محاسبات حداقل فاصله بین کابل های هر دو سمت در یک اسپن انتخاب شده یا در دو اسپن متقطع استفاده شده اند. برای مثال شکل ۱۰-۴ دو سمت کابل هر کدام با سه فاز، در اسپن های متقطع را نشان می دهد. انتخاب این دو سمت، حالات هوا و کابل با Sections / Clearances قابل انجام است. حداقل فاصله های گزارش شده اند و موقعیت هایشان با ایکت هایی بصورت شکل ۱۰-۴ نمایش داده شده اند.

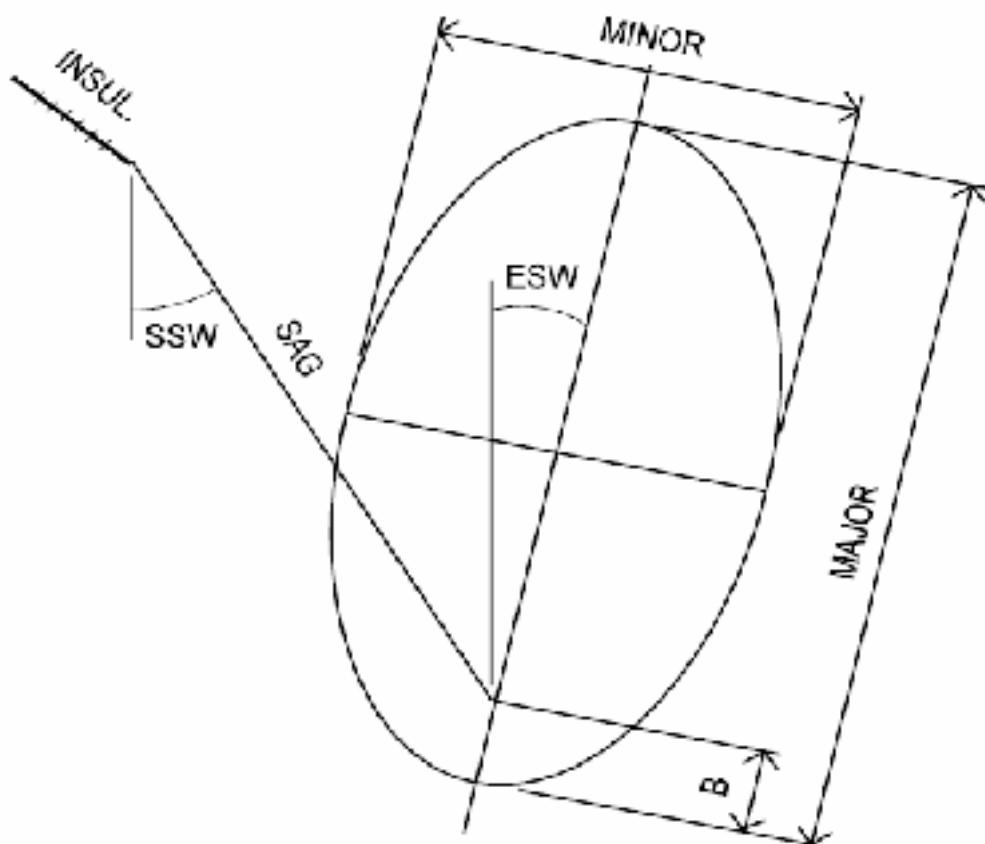


شکل (۱۰-۴) - حداقل فاصله های بین کابلها

انتخاب ستهای A و B در شکل ۱۰-۴ همانند سمت یکسان، مجاز میباشد. برای محاسبه فاصله بین سمت های یکسان برای دو وضعیت هوای مجزاً میتواند استفاده شود، برای مثال یک فاز بارگذاری شده با یخ و بدون فاصله در زیر فاز بدون بار است.

### ۱۶-۳-۴- موقعیت ها برای ترسیم بیضی گالوپینگ

پی ال اس کد می تواند بیضی های گالوپینگ تک حلقه ای و دو حلقه ای روش های تجربی یک هادی گالوپینگ را که با توجه به : Rea Bulletin W24E – 200 ( REA, 1992 ) شبیه سازی می شود ، ترسیم کند.



شکل(۱۱-۴)- بیضی گالوپونگ

همچنین می تواند نزدیکترین فواصل بین این بیضی ها و تقاطع آنها را تعیین نماید . پارامترهایی که موقعیت و هندسه یک بیضی را تعیین می کند (شکل ۱۲-۳.۷) عبارتند از: طول "SAG" ، زاویه انحراف اسپن "SSW" و فاصله "B" محورهای "MAJOR" ، "MINOR" بیضی و طبیعت انحراف بیضی "ESW" از حالت عمودی برای بیضی های تک حلقه ای پی ال اس کد معادلات REA Bulletin را جهت تعیین مقادیر عددی پارامترهای بیضی (طول ها بر حسب متر اند) استفاده می کند .

$$ESW = SSW/2 \quad (7-22)$$

$$MAJOR = 1.25 \times Sag + 0.3048 \quad (7-23)$$

$$MINOR = 0.4 \times MAJOR \quad (7-24)$$

$$B = 0/25 \times sag \quad (7-25)$$

برای بیضی های دو حلقه ای با جایگزینی معادلات ۲۳ - ۲۵ - ۷ تا ۲۵ - ۷ معادلات زیر نتیجه می شود:

$$\text{MAJOR} = \text{SQRT}[\{3A/8\}\{L+8sag^2/3L)2A\}] + 0.3048 \quad (7-26)$$

$$\text{MINOR} = 1.104 \times \text{SQRT}[\text{MAJOR} - 0.3048] \quad (7-27)$$

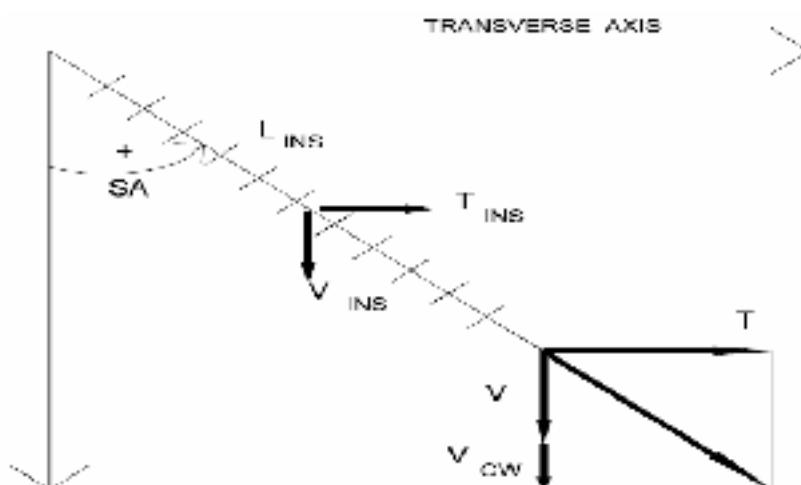
$$B = 0.2 \times \text{MAJOR} \quad (7-28)$$

که:  $l$  = طول اسپن و  $A = \text{SQRT}[(L/2)^2 + SAG^2]$  است.

ترسیم بیضی های گالوپینگ و تعیین فواصل بین آنها با فرمان Section\galloping انجام می شود. محاسبات برای ترکیبی از هوا و شرایط کابل اختصاص یافته در منوی Criteria\galloping انجام می شود . با توجه به REA Bullting ، یک ترکیبی از ۱،۲۷ سانتیمتر یخ ، ۹۸.۵ پاسکال، (۵، ۰ اینچ) باد ، و دمای صفر درجه سانتی گراد (۳۲ درجه فارنهایت)، بایستی برای محاسبه وضعیت مقره و زاویه انحراف اسپن SSW اختصاص یابد . ترکیب دیگر سانتیمتر یخ (۵، ۰ اینچ) و بدون باد و دمای صفر درجه سانتی گراد (۳۲ درجه فارنهایت) برای اسپن (SAG) اختصاص یافته است.

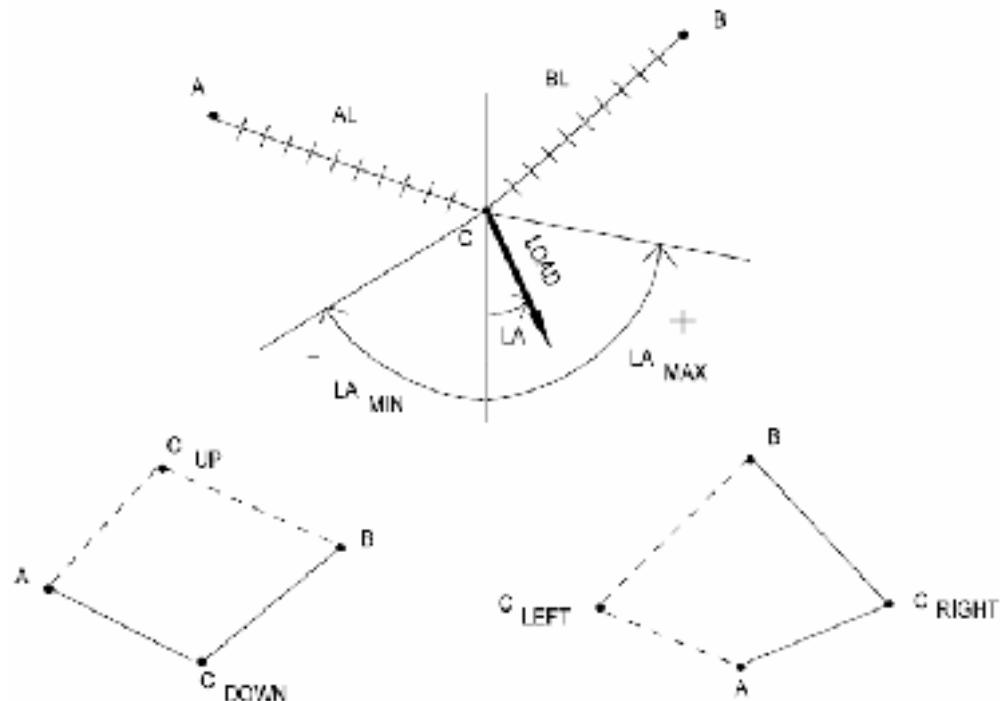
#### ۴-۳-۱۷- شرایط جهت بررسی نوسانهای مقره آویز و شبیه ها (یا انحرافها)ی بار روری مقره های دو قسمتی

انحرافات جانبی در مقره آویز (SA در شکل ۱۲-۴) یا شبیه های بار (LA در شکل ۱۳-۴) در نقطه مشترک مقره های دو قسمتی می تواند برای سه ترکیب جداگانه از آب و هوا و وضعیت کابل می تواند محاسبه شود . که به صورت قسمتی از تابع Structure cheek انجام می شود . این تابع نتایج را با مقادیر مجازی که در فایل دکل مشابه ، توصیف شده است مقایسه می کند .



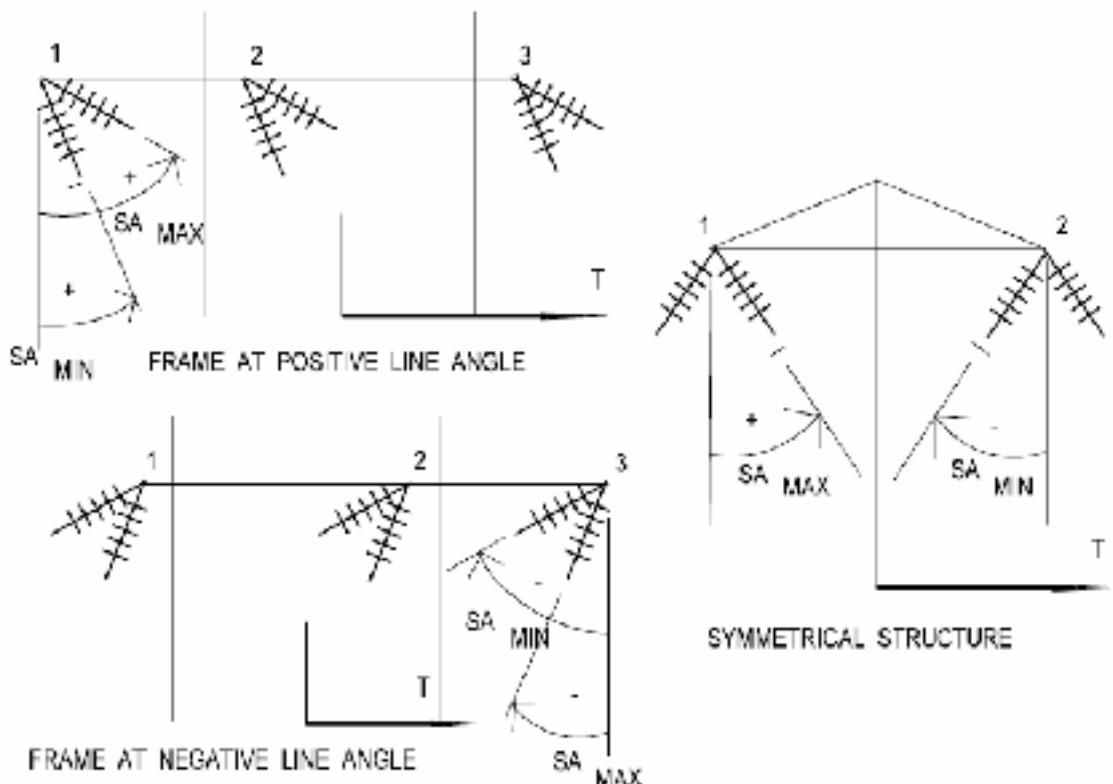
شکل (۱۲-۴) - نوسان مقره

حدود انحراف مقره یا حدود زاویه بار قسمتی از محدودیت مورد استفاده از پروسه‌ی برج گذاری بهینه خودکار می‌باشد



شکل (۱۳-۴) - مقره‌های دویخشی

برای هر مداری که توسط یک مقره‌ی آویز پشتیبانی شده، فایل دکل، انحرافات مجاز برای سه وضعیت را شامل می‌شود. برای مقره‌های دو قسمتی، فایل شامل زوایای بار مجاز می‌باشد. یک حداقل و حداقل انحراف مجاز یا زاویه‌ی بار برای هر وضعیت، وجود دارد. زوایه‌انحراف SA (یا زوایه بار LA) از حالت عمودی اندازه‌گیری شده و اگر مقره (بار) در جهت تقاطع از دکل بصورت نشان داده شده در شکل های ۱۲-۴ و ۱۳-۴ حرکت کند مثبت است. مقادیر مجاز جبری اند و بهتر است پیروی کنیم از علامت قراردادی (شکل های ۱۲-۴ و ۱۳-۴ و ۱۴-۴). توجه کنید که حداقل انحراف همه چنانکه معنی می‌دهد پایین ترین نقطه دورترین نقطه در جهت عرض دکل است تعیین شده است.



شکل (۱۴-۴) - فریم های نامتقارن

شما نیاز به تعیین این شرایط را برای هر کدام از انحرافهای مجاز یا اعمال کردن زوایای بار دارید.

یک تنظیم ممکن عبارت است از :

**حالت یک :** وضعیت روزانه ، بدون باد و با دمای متوسط . کدام حالت که خط اکثر موقع ان حالت را دارد و بنابراین حالتی است که غالب زمانی که یک موج ولتاژ جدی اتفاق می افتد بیشترین احتمال را دارد . جهت دوری از صاعقه تحت این حالت ، ممکن است بیشترین مقادیر محدود کننده انحراف مجاز اختصاص یابد.

**حالت دو ،** وضعیت سرد یا باد متوسط . به خاطر دمای سرد، وضعیتی است تحت اینکه کدام بار عمودی ممکن است جهت جلوگیری از یک انحراف مقره قابل توجه، بسیار کوچک باشد، حتی تحت باد متوسط . بخاطر احتمال وقوع یک ضربه ولتاژ جدی تحت وضعیت سرد به شدت ولتاژ در هر زمان اتفاقی نیست ، ممکن است مقادیر محدودساز کمتری از انحراف های مجاز نسبت به حالت یک اختصاص یابد .

**حالت سه :** وضعیت باد شدید . بادهای شدید نادر می باشند. احتمال حادث شدن همزمان با ضربه ای ولتاژ بسیار کمتر است، از این رو ممکن است برای سست کردن این نیازمندی های انحراف هر چه بیشتر، مناسب باشد .

منوی Criteria/Insulator Swing جهت توصیف ترکیبی از وضعیت های کابل و هوا که به سه وضعیتی که برای بهبود مقادیر مجاز در مدل کردن بنا استفاده شده اند؛ استفاده گردد. این روند با تابع Structures/cheek برای مقایسه انحراف واقعی (یا زوایه شیب) نسبت به مقادیر مجاز متناظر طی روند خاصی که مرتباً باد را بصورت عمود به دکل، در هر دو جهت اعمال میکند، استفاده می شود. محاسبه انحراف برای هر وضعیت هوای اختصاص یافته، دوبار انجام می پذیرد. از این محاسبات، کوچکترین و بزرگترین مقادیر برای مقایسه با حداقل و حداقلتر مقادیر مجاز، نگاه داشته می شود. زاویه نوسان واقعی SA، برای یک مقره آویز (شکل ۱۲-۴) توسط معادله زیر تعیین می شود.

$$SA = \text{TANGENT}^{-1}[(T + T_{\text{INS}}/2)/(V + V_{\text{cw}} + V_{\text{ins}}/2)] \quad (29-7)$$

T : بار عرضی هادی؛ V : بار عمودی هادی؛ V<sub>cw</sub> : وزنِ وزنه‌ی تعادل انتخابی؛ V<sub>ins</sub> : وزن مقره؛ T<sub>ins</sub> : بار باد روی مقره

برای مقره های دو-بخشی، زاویه بار، با معادله زیر تعیین شده است.

$$LA = \text{TANGENT}^{-1} [(T)/(V + V_{\text{cw}})] \quad (30-7)$$

باید در معادله (30-7) توجه کنید که سطح باد و وزنِ هر بخشی از مقره تاثیری در زاویه محاسبه شده، LA، ندارد.

#### ۴-۱۷-۳-۱- بنا های با مقره های آویز در زوایای خط

دو روش برای بررسی بنا های نامتقارن با مقره های آویز در زوایای خط وجود دارد. با روش اول، شما نیاز به دو مدل بنای مجزا دارید (i.e. نیاز به دو فایل بنای مجزا دارید)؛ یکی بنای راستگرد جهت استفاده در زوایای خط مثبت و یک بنای چپگرد برای استفاده در زوایای خط منفی. مثالی از این دو بنا در قسمت سمت چپ شکل ۱۴-۴ نشان داده شده است. با روش دوم، تنها نیاز به مدل کردن بنای راستگرد (یا چپگرد) دارید (تنها نیاز به یک فایل بنا است). شما می توانید، این روش تکی (بنای راستگرد) را بدون چرخش در زوایای خط مثبت، و چرخش ۱۸۰ درجه ای آن حول محور عمودی اش، در زوایای خط منفی استفاده نمایید.

ما قویاً "روش دو" را توصیه میکنیم، با این که ممکن است که نیاز به ترانسپوز نمودن بعضی فازها بصورت دستی، وجود داشته باشد. تفاوت بین این دو روش در زیر بیشتر بحث شده است.

#### استفاده کردن از دو دکل نامتقارن متفاوت

اگر یک بنا، بدون هیچ چرخشی در محور عرضی اش، در امتداد خط قرار گرفته باشد همیشه در مسیر آفست های مثبت خط متمایل می شود (همچنان که روی خط، به سمت افزایش جایگاه (یا موقعیت) پیشروی می کنید، آفست های مثبت، سمت راست می باشد)، بنابراین بدون چرخش بنای موجود در

سمت چپ و بالای شکل ۱۴-۴ (دکل راست گرد) می تواند در نقطه یک مسیر با زاویه مثبت خط ، استفاده شود ، در حالی که در سمت چپ و پایین شکل ۱۴-۴ (دکل چپگرد) در زاویه منفی خط ، می تواند استفاده شود . اگر انحرافات مجاز (به درجه) برای دکل راست گرد عبارت باشند از:

$$\text{Condition 1: } SA_{\min} = 20 \quad SA_{\max} = 40$$

$$\text{Condition 2: } SA_{\min} = 15 \quad SA_{\max} = 50$$

$$\text{Condition 3: } SA_{\min} = 10 \quad SA_{\max} = 60$$

آن انحراف های مجاز برای بنای چپگرد بشرح زیر میباشند :

$$\text{Condition 1: } SA_{\min} = -40 \quad SA_{\max} = -20$$

$$\text{Condition 2: } SA_{\min} = -50 \quad SA_{\max} = -15$$

$$\text{Condition 3: } SA_{\min} = -60 \quad SA_{\max} = -10$$

استفاده از یک دکل نامتقارن :

وقتی از نزدیک به دو دکل نشان داده شده در سمت چپ شکل ۱۴-۴ نگاه می کنید ، متوجه خواهید شد که تقریباً مشابه به هم هستند . اگر قاب راستگرد را حول خط مرکزی اش بچرخانید ، شبیه به قاب چپگرد است ، بجز این که فازها (شماره های بالای قالب ها) معکوس اند . بنابراین ، اگر شما قاب راستگرد را بچرخانید ، باید نقاط اتصال ۱ و ۳ را ترانسپوز کنید ، در غیر اینصورت ، فازهای بیرونی در اسپن های مجاور از روی هم عبور میکنند . ترانسپوز کردن فازها در بخش ۱-۳-۷ آمده است .

اگر تنها یک مدل دکل نامتقارن دارید (راستگرد یا چپگرد) و برج گذاری بهینه را استفاده می کنید الگوریتم زیر استفاده میشود :

۱- اگر مقادیر مطلق  $SA_{\max}$  (شکل ۱۴-۴) بزرگتر از مقدار مطلق  $SA_{\min}$  است دکل یک بنای چرخش به راست را شناسایی می کند ، در غیر اینصورت ، یک بنای چرخش به چپ را شناسایی می کند . ۲- بنا های راستگرد در زوایای خط مثبت استفاده می شوند . در زوایای خط منفی ، آنها ۱۸۰ درجه چرخانده میشوند ، و  $S_{\max} - S_{\min}$  به  $S_{\min} - S_{\max}$  تبدیل میشوند .

#### ۱۸-۳-۴ - گزارش اسپن های وزن و باد

شما می توانید توسط فرمان Wind & Weight Spans یک گزارش کامل ، شامل اسپن های وزن بنا های مشخص شده ، به ازاء ترکیب های زیادی از حالت های هوا و شرایط کابل ، همچنان که در جدول گزارش Ceiteria/Wind & Weight Span ایتر کنید ، ایجاد کنید .

#### ۱۹-۳-۴ - زوایای انحراف و ماقزیم آفست سیم

۱. فرمان Line\Report\Departure Angle and Offsets Report برای بررسی زوایای انحراف و حداقل فشارهای سیم ( اندازه گیری شده بوسیله Offsets ها ) برای محدوده ای از بنا ها ، به ازای ترکیب هایی از شرایط هوا و کابل اختصاص یافته در منوی Criteria\Departure Angles ، استفاده

شده است . برای این ترکیب ها ، پی ال اس کد طی روش معینی بار عمودی را در هر دو جهت به اسپن وارد میکند . این اسپن در دو جهت مخالف منحرف می شود .

#### ۲۰-۳-۴-داده مدلسازی المان محدود

اگر از مدل سازی سطحهای ۲، ۳ یا ۴ استفاده کرده اید با اجرای فرمان SAPS Finite Element sag-Element Sag-Tension باید اطلاعات را در کادر محاوره ای وارد نمایید.

#### ۲۱-۳-۴- دما و وضعیت پیش فرض سیم

داده های کادر Default wire Temperature and Condition در همین کادر توضیح داده شده اند که با Criteria\Default wire Temperature and Condition به آن می رسید.

## دقیقاً از صفحه ۱۳۵ کامل

### فصل پنجم

#### بناهای

##### ۱-۵- عمومی

یک مشخصه‌ی منحصر بفرد و قدرتمند پی‌ال اس کد توانایی ایجاد‌بنا است، که می‌تواند روی مدل زمین بویله‌ی کلیک کردن با موس قرار بگیرد، جابجا شود و حذف شود. پی‌ال اس کد بطور جاری از چهار روش متفاوت برای بررسی استحکام‌بنا پشتیبانی می‌کند.

فایل‌بنا همه این اطلاعات هندسی و مکانیکی وابسته به نوع و ارتفاع‌بنا را در یک مکان واحد مرکز می‌کند. فایل‌بنا اطلاعات مقره‌ها و اجزاء مختلف دیگر را نیز شامل می‌شود.

##### ۲-۵- هندسه‌ی نوک‌بنا

برطبق موقعیتهای هر نقطه در هر کابل در هر اسپان، مشهود در نمای سه بعدی، اگر یک‌بنا، اضافه، یا حذف شود، باید، ابعاد تجهیزات متصل به کابل‌های این‌بنا در انتهای هر اسپان (کلمپها و مقره‌ها)، و مکان نقاط پیوست این تجهیزات به‌بنا، تعریف شود.

برای مدل‌های بنای روش ۴ ایجاد شده توسط برنامه‌های پی‌ال اس پل یا تاور، نقاط اتصال این‌بنا و مقره‌ها بصورت جزئی از ساختمان این‌مدل، شناسایی می‌شوند. بنا براین موقعیتها‌یشان نسبت به مبنای مدل بطور خودکار تعیین می‌شود.

برای بنای روش ۱، ۲ یا ۳، موقعیتهای نقاط اتصال‌بنا و خصوصیتهای هندسی تجهیزات پیوست (کلمپها و مقره‌ها) نسبت به مبنای‌بنا، باید تعریف شوند. کلاً این نقاط پیوست و تجهیزات پیوست هندسه‌ی نوک‌بنا را شکل میدهند. برای مثال، هندسه‌ی نوک‌دکل در شکل ۱-۵ شامل نقاط اتصال‌بنا (مربع‌ها مثلث‌ها و دایره‌ها) و تجهیزات وابسته (کلمپها برای سیمه‌ای زمین، مقره‌های آویز برای مدار سمت چپ و مقره‌های وی-استرینگ برای مدار سمت راست، می‌باشند.

##### ۱-۶- سکشن-تنشن‌ها

پی‌ال اس کد باید قادر باشد که شروع و پایان هر بخشش کشش از اطلاعات فایل‌های‌بنا را شناسایی کند. این با بررسی ساده‌ای در خصوص اینکه یک نقطه ضمیمه ویژه‌ی ته-ثابت (انتهای بخش) است یا خیر، فراهم شده است. نقاط اتصال مقره‌های آویز، دو قسمتی و V-String، مشخصاً "انتهای بخش" نیستند. نقاط اتصال مقره‌های کششی، انتهای بخش‌اند، مگر اینکه دکل بسیار انعطاف‌پذیر باشد. نقاط اتصال کلمپ‌ها و مقره‌های میله‌ای ممکن است انتهای بخش، باشند یا اینکه نباشند. این به رأی مهندسی بستگی دارد. برای مثال کشش در هر طرف یک مقره‌ی میله‌ای انعطاف‌پذیر (یا در هر طرف یک کلمپ،

درنوك يك تيرچوبی ) ممکن است معادل ، ( level 1 ) يا وابسته ( levels 2,3 يا 4 ) فرض شوند، به همین خاطر انتهای بخش نیستند . هرچند ، اگر مقره‌ی میله‌ای (يا کلمپ) و بنای نگهدارنده سخت هستند ، کشش ، در سمت دیگر قدری مستقل اند و شما زمانی که مدلینگ سطح ۱ را استفاده می‌کنید ، می‌توانید انتهای-بخش فرض نمایید . توانایی مدلینگ سطح ۲ ، ۳ يا ۴ جهت درنظرگرفتن سفتی نقطه اتصال جهت مدلسازی بهتری نسبت به سطح ۱ ، که تنها می‌تواند محل‌هایی در موقعیتهايی که يك نقطه‌ی اتصا‌یا کاملاً آزاد برای حرکت ، و يا کاملاً ثابت بکار می‌رود ، ارائه می‌دهد .

بطورخلاصه ، هر مدل بنای مورد استفاده در پی‌ال‌اس کد باید شامل يك حداقل اطلاعات هندسی بالا شود ، که برای هرست کابل عبارتست از :

#### ۱) خصوصیات مقره و کلمپ‌ها

۲) موقعیت روی‌بنا ، نسبت به پایه‌اش ، زمانی که کلمپ‌ها و مقره‌ها متصل شده‌اند

۳) خواه این نقاط اتصال کابل‌ها ، به کلمپ‌ها و يا به مقره‌ها متصل شوند ، در هردوحالات ، انتهای تنشن-سکشن‌ها هستند .

با آن اطلاعات ، دکل می‌تواند بصورت يك شیء سه بعدی رفتار می‌کند که ، وقتی روی زمین قرار می‌گیرد ، بطور کامل ، موقعیت‌های سه بعدی و طبیعت نقاط پشتیبانی هر کابل در هر اسپن ، تعریف خواهد شد .

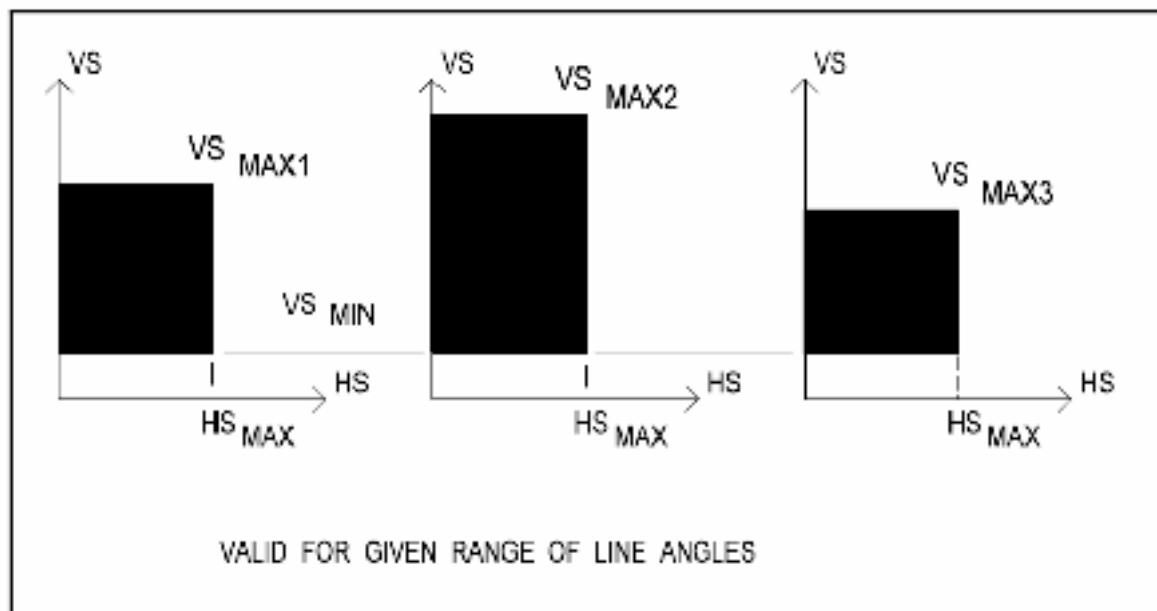
#### ۵-۳- استحکام‌بنا

چهار روش متفاوت جهت تعیین استحکام يك بنا در پی‌ال‌اس کد وجود دارد . روش بخصوصی که باید استفاده گردد در فایل دکل اختصاص یافته است . بنابراین ، زمانی که بنایی از کتابخانه قابل دسترس‌بنای‌انتخاب می‌شود ، در این روش باد کلی که جهت بررسی استحکام ، قبلًا توصیف شده است ، تحلیل خواهد شد .

#### ۵-۴- روش اسپن‌های مجاز اساسی (روش ۱)

روش ۱ ، ساده‌ترین روش است که برای بر جگذاری دستی قدیمی استفاده شده است که روی مقدماتی ترین مفاهیم اسپن‌های باد و زمین مجاز و واقعی تکیه دارد . اسپن باد واقعی (یافقی) دریک دکل ، Hs ، متوسط طول‌های و ترقوس اسپن ، به سمت چپ و راست دکل است . اسپن وزن واقعی (یاعمودی) ، VS ، تقریباً "معادل با فاصله افقی بین نقطه پائین در اسپن سمت چپ به نقطه پائین اسپن سمت راست ، می‌باشد . نقاط پائین می‌توانند درون یا بیرون اسپن‌ها باشند . از آنجائی که موقعیت‌های نقاط پائین تحت شرایط‌هوا و کابل متفاوت جایجا می‌شوند ، اسپن عمودی باید مرجعی جهت ترکیبی از شرایط‌هوا و کابل تعریف شود . برای هر کدام از چند وضعیت کابل و هوا ، که گفته می‌شود ، ۱) هادی بدون روکش تحت باد خیلی شدید ۲) سرماخوردن هادی بدون روکش و ۳) هادی پوشیده از یخ ، حداقل وحدات

مقادیر مجاز اسپین های وزن و باد ای که بایستی به عبارتی جهت اجتناب از نقض استحکام دکل وجود دارند.



شکل (۲-۵)- نواحی مجاز برای اسپانهای باد و وزن (روش ۱)

اجرای واقعی روش ۱ در پی ال اس کد ، برای محدوده ای از زوایای خط ، مقادیر مجاز  $V_{S_{max1}}$  ،  $H_{S_{max}}$  و  $V_{S_{min}}$  و  $V_{S_{max3}}$  و  $V_{S_{max2}}$  توصیف شده در فایل بنا ، بترتیب برای ۱) حداکثر اسپین باد ۲) حداکثر اسپین وزن برای وضعیت ۱ ، ۳) حداکثر اسپین وزن برای وضعیت ۲ ، ۴) حداکثر اسپین وزن برای وضعیت ۳ ، و ۵) حداقل اسپین وزن ، بدون توجه به وضعیت .

تصمیمات نوعی جهت وضعیت های ۱ و ۲ و ۳ عبارتند از:

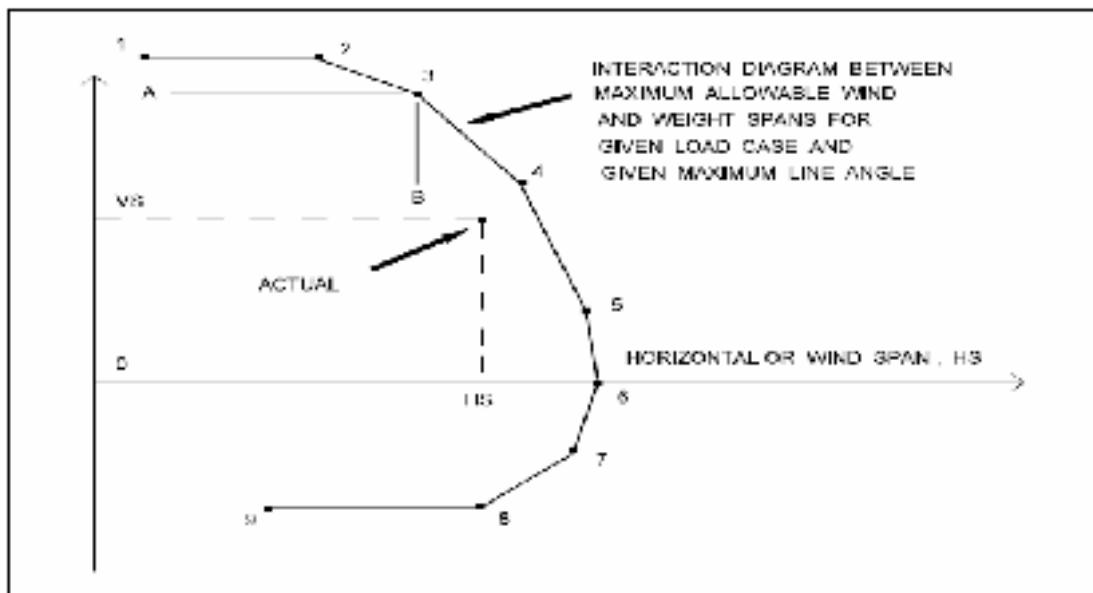
باد شدید بدون یخ ، سرمای شدید بدون باد و یخ ، یخ شدید یا باد شدید بدون یخ ، سرمای شدید بدون باد و یخ و وضعیت سنگین NESC یا وضعیت متوسط NESC ، باد شدید بدون یخ ، یخ سنگین با باد ضعیف و غیره . در حقیقت ، می توانید از وضعیتی یکسان ، چندین بار (۲ یا ۳ بار ) استفاده کنید برای مثال : وضعیت سنگین nesc ، سرمای خیلی شدید بدون باد و بدون یخ. اگر ترکیب های اسپن های وزن و باد برای سه وضعیت مشابه به نواحی سایه دار شده متناظر شکل ۲-۵ اتفاق بیفتند، استحکام بنا کافی است . اسپن های واقعی وزن و باد محاسبه شده توسط پی ال اس کد جهت مقایسه با مقادیر مجاز مستقر روی کابل ها در سنگین ترین سِت کابل ، یا روی کابل های یک سِت طراحی شده در حالتی از بر جگذاری بهینه، محاسبه می شوند .

عموماً" ، حداکثر اسپن های وزن مجاز به ازای شرایطی با مقداری یخ ، کمتر از مقادیر مجاز برای هادیهای بدون روکش (باد شدید روی هادیهای بدون روکش یا سرما) ، هستند. بعلاوه ، اسپن های وزن واقعی به ازای حالتی با یخ ، عموماً نسبت به آنها تحت حالات هادی بدون روکش کوتاه‌ترند . این یکی از دلایلی است که ، اجازه استفاده از سه مقدار مجزای اسپن وزن مجاز ، را ، در عوض یک نوع تکی معتبر برای تمام حالات بار ممکن ، را می دهیم .

چندین مسیر کوتاه برای روش ۱ وجود دارد ، جدی ترین آنها واقعی شدن اینکه اسپن های وزن و باد مجاز برای یک بنا ، خواص ذاتی این بنای واحد نمی باشد : بلکه آنها به معیار تنها یی ، شرایط کابل ، تعداد ، نوع و کشش مکانیکی ( برای بنا های گوشه ) همه ی کابل های متصل شده می باشند . اگر یک طراح یک هادی را به اندازه متفاوتی آپ گریت کند یا معیار طراحی هوا را تغییر دهد ، مقادیر اسپن مجاز خیلی معتبر نمی باشند . به همین خاطر در آپ گریت ارزیابی پروژه ها و ، روش اسپن های مجاز مرغوب نیست . مشکل دیگر روش اسپن های وزن و باد مجاز اساسی ، این است که واکنش های ممکن بین اسپن های مجاز را نادیده می گیرد . برای مثال ، یک تیر که اسپن وزن کوتاهی را پشتیبانی می کند ، اسپن باد مجاز بزرگتری ، نسبت به زمانیکه حداکثر اسپن وزن طراحی را ساپورت میکند ، دارد . اختلافی که اغلب بخاطر اثر P-Delta سبب می شود ، می تواند از ۱۰ درصد تجاوز کند ، باعث میشود که بعضی از ظرفیتهای ذاتی مسلط شود . جهت سود جستن از واکنش اسپن های مجاز میتوان از روش ۲ استفاده کرد .

#### ۵-۳-۲- روش دیاگرام واکنشی اسپن های مجاز (روش ۲)

با روش ۲ ، یک دیاگرام برهم کنش ، بین اسپن های وزن و باد مجاز ، برای ترکیبات مشخصی از وضعیت های کابل و هوا ، ترسیم میشود . برای مثال ، شکل ۳-۵ یک دیاگرام واکنشی مجاز ، برای ترکیب هوا و کابل ارائه شده نشان می دهد.



شکل ۳-۵ برهمکتش اسپانهای باد و وزن

اسپانهای باد و وزن واقعی ، متناظر با این وضعیت محاسبه میشود. که اگر ترکیباتشان در این دیاگرام تعاملی (یا برهم کنش ) قرار گیرد ، استحکام دکل برای این وضعیت مناسب است .

با استفاده از بنای روش ۲ می توانید خطوط اقتصادی تری نسبت به دکل های روش ۲ تهیه نماید ، بخصوص زمانی که پیوندی با بر جگذاری خودکار استفاده می شود . برپا کردن دیاگرام های واکنشی (تعاملی ) ممکن است دشوار باشد ، مگر اینکه به برنامه های دکل یکسان تاور یا پی ال اس پل که می توانند بصورت خودکار تعیین شوند ، دسترسی داشته باشید . بطور جاری ، برای بر جگذاری بهینه خودکار با پی ال اس کد ، تنها بنای روش ۱ یا ۲ ، می توانند استفاده شوند . و این به این دلیل است که ، فقط این روشها بررسی استحکام بنا را ، بصورت مفید و سریع انجام می دهد . الگوریتم های بهینه سازی برای بررسی های استحکام را برای ملیونها ترکیب و موقعیت های بنای ممکن ، نیاز دارد . اگرچه ، برای ارزیابی و آپ گریت پروژه ها ، روش ۳ (توصیه نمی شود) و روش ۴ ، (توصیه نمی شود) بسیار مطلوبند .

### ۳-۳-۵ روش اجزای بحرانی (روش ۳)

بنای روش ۳ در نسخه های قدیمی تر پی ال اس کد کاملا ساپورت می شدند ، هنوز هم ما برای سازگاری با نسخه های قبلی آنرا ساپورت می کنیم . اگرچه ، برای پروژه های جدید ، سفارش می کنیم که بنای روش ۳ استفاده شوند . برای اطلاعات جزئی راجع به روش ۳ ، بایستی از یک نسخه قدیمی تر پی ال اس کد کمک گرفت . هرگاه تحلیل کامل بنا در دوره ای از زمان واحتیاجات حافظه منع می شد ، از بنای روش ۳ بصورت جایگزین بنای روش ۴ استفاده می شد . مدل روش ۳ ساده شده ماتریسی از ضرایب تحت تأثیر این روش فقط برای بنای خطی قابل قبول بود .

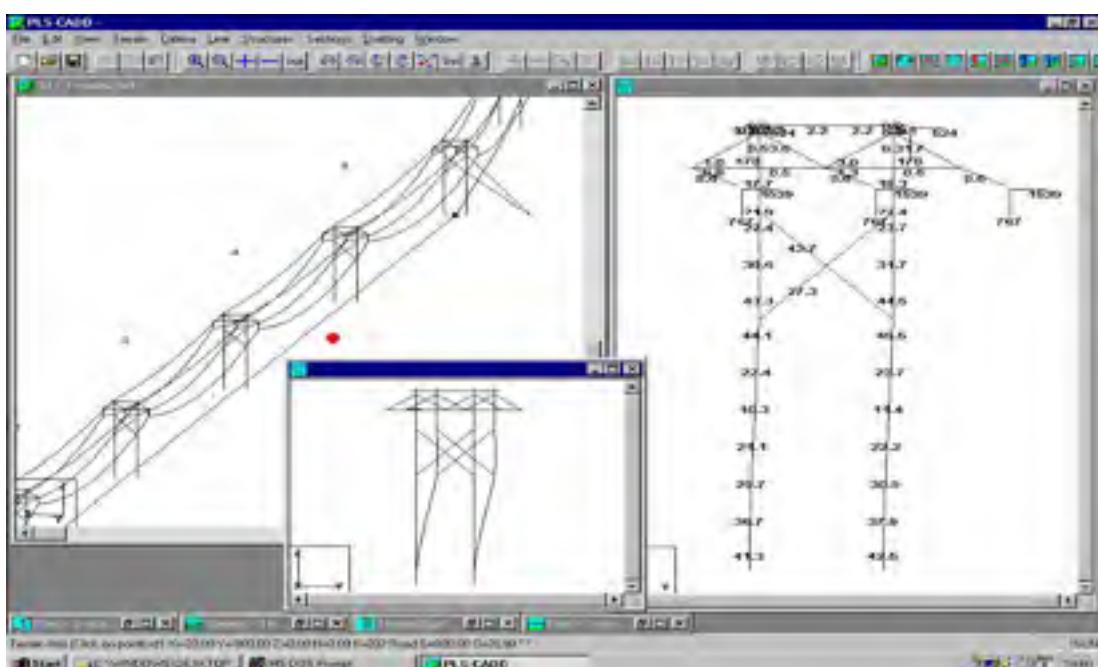
اگرچه ، با قابلیت های موجود در برنامه های کارآمدی همچون تاور یا پی ال اس پل که اکنون می تواند تحلیل های بنا را صحیح انجام دهن و بررسی را درکسری از ثانیه (یا چند ثانیه برای برج غیرخطی بسیار بزرگ با هزاران جزء) طرح نمایند .

برای بنا های روش ۳ زمان کمتری طول می کشد، برای بناهای روش ۳ ، شما نمی توانید:

۱) استفاده مناسب از مقره های دوبخشی یا V-strings ۲) مدل کردن بناهای غیر خطی ، همانند تیرهای انعطاف پذیر برای هر کدام از اثرات P-Delta یا هر بنای مهار شده می مهمنم ، ۳) اصلاح آسان خواص عناصر ، یا سود بردن مستقیم بصورت مدل بنا اصلی ، ۴) تعیین انحرافات بنا و... ۵) نمایش بنا با اجزاء کد-رنگی شده معادل با درصد استحکام ، به این دلیل وسایر دلایل ، از بناهای روش ۳ استفاده کرد .

#### ۴-۳-۵- روش تحلیل ساختمانی (روش ۴)

اگر می خواهید پی ال اس کد استحکام بناهای را با استفاده از برنامه های تاور و پی ال اس پل بررسی نماید ، روش ۴ استفاده می شود . زمانی که بنای جهت بررسی انتخاب شد ، پی ال اس کد بارهای طرح اش را تعیین می کند و آنها را به برنامه های مخصوص می فرستد ، سپس برنامه بنا را تحلیل می کند ، طراحی اش را بررسی می کند و گزارشات مفصل و خلاصه ای گرافیکی (همچون رنگ کد شده اشکال منحرف شده) را به پی ال اس کد بازمی گرداند . تمام فرایند خودکار انجام می شود و نباید بیش از یک یا دو ثانیه طول بکشد.

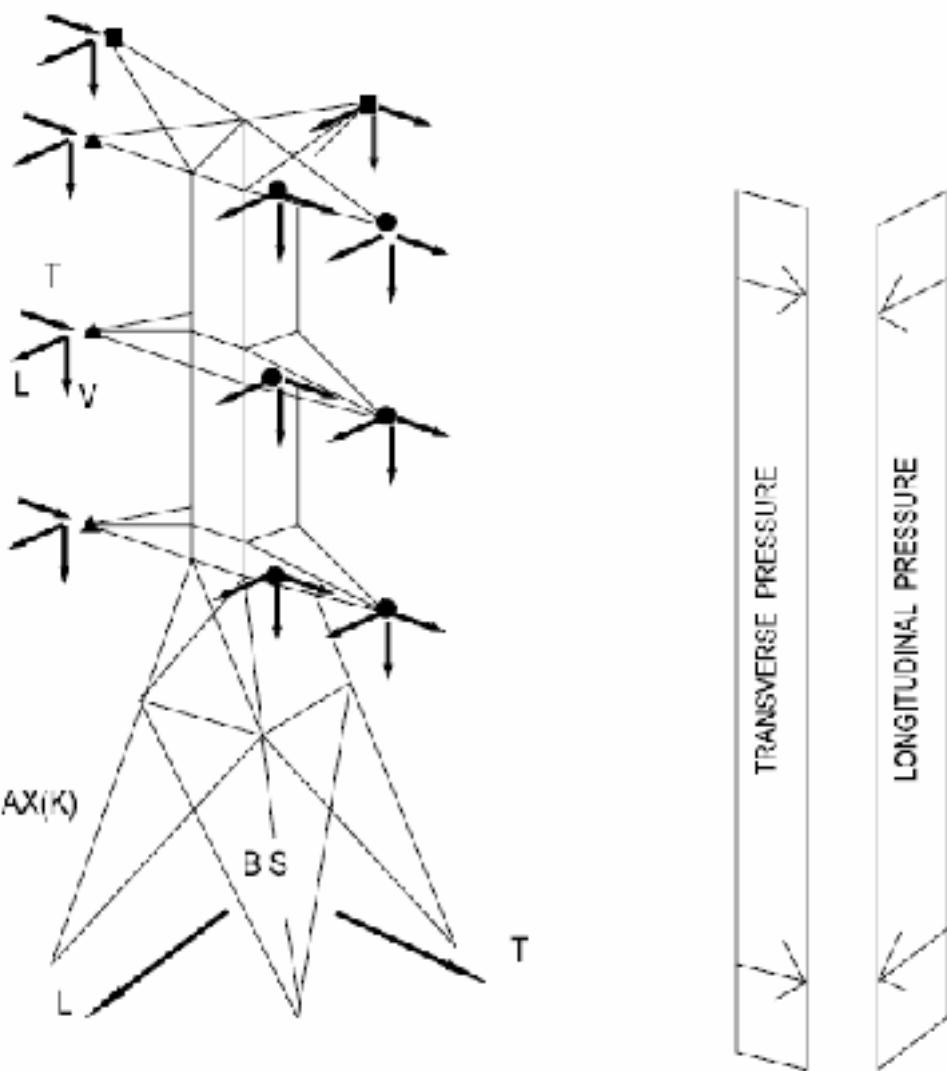


شکل (۴-۵)- بررسی بنای روش ۴

روش ۴ ، بمراتب بهترین روش جهت بررسی یک خط است . که کلی ترین و صحیح ترین روش است . برای مثال ، قابهای چوبی شکل ۴-۵ با برنامه پی ال اس پل توسط روش ۴ مدل شده است . نتایج تحلیل ها بصورت درصد مصرف (درپنجره سمت راستی) برای تمام شرایط با دو کلیک روی قالب در این خط (درپنجره سمت راستی) بصورت خودکار بدست می آید . پنجره کوچکتر پائینی شکل کج شده ای را با ضریب اغراق آمیز ۵ نشان می دهد .

همانطورکه دربالا ذکر شد ، زمانی که یک بنای روش ۴ استفاده می شود ، الگوریتم بارگذاری اش که به برنامه تاور یا پی ال اس پل جهت تحلیل و بررسی بنا ، فرستاده می شود ، توسط پی ال اس کد تعیین شده است . الگوریتم بارگذاری برای تعداد مشخصی از شرایط کابل و هوا با یکدیگر ، با ضرایب بار وارد شده دربخش ۳-۴ تعیین شده است .

بنا بر مصلحت ، الگوریتم های بارگذاری شامل مؤلفه های نیرو که مشخص شده اند در : ۱) نقاط اتصال کابل به مقره ها (برای مثال در سر پائین مقره های آویز و V-string آمده در شکل ۱-۵ یا ۲-۵ ) در نقاط اتصال مقره به بنا ( بصورت ساختاری در شکل ۵-۵ جهت برج شکل ۱-۵ ) . برای مقره های آویز ، بجز برای وزن مقره ها و نیروهای باد روی آن الگوریتم ها ، یکسان اند .



شکل (۵-۵)- بارهای متعلق به بنا

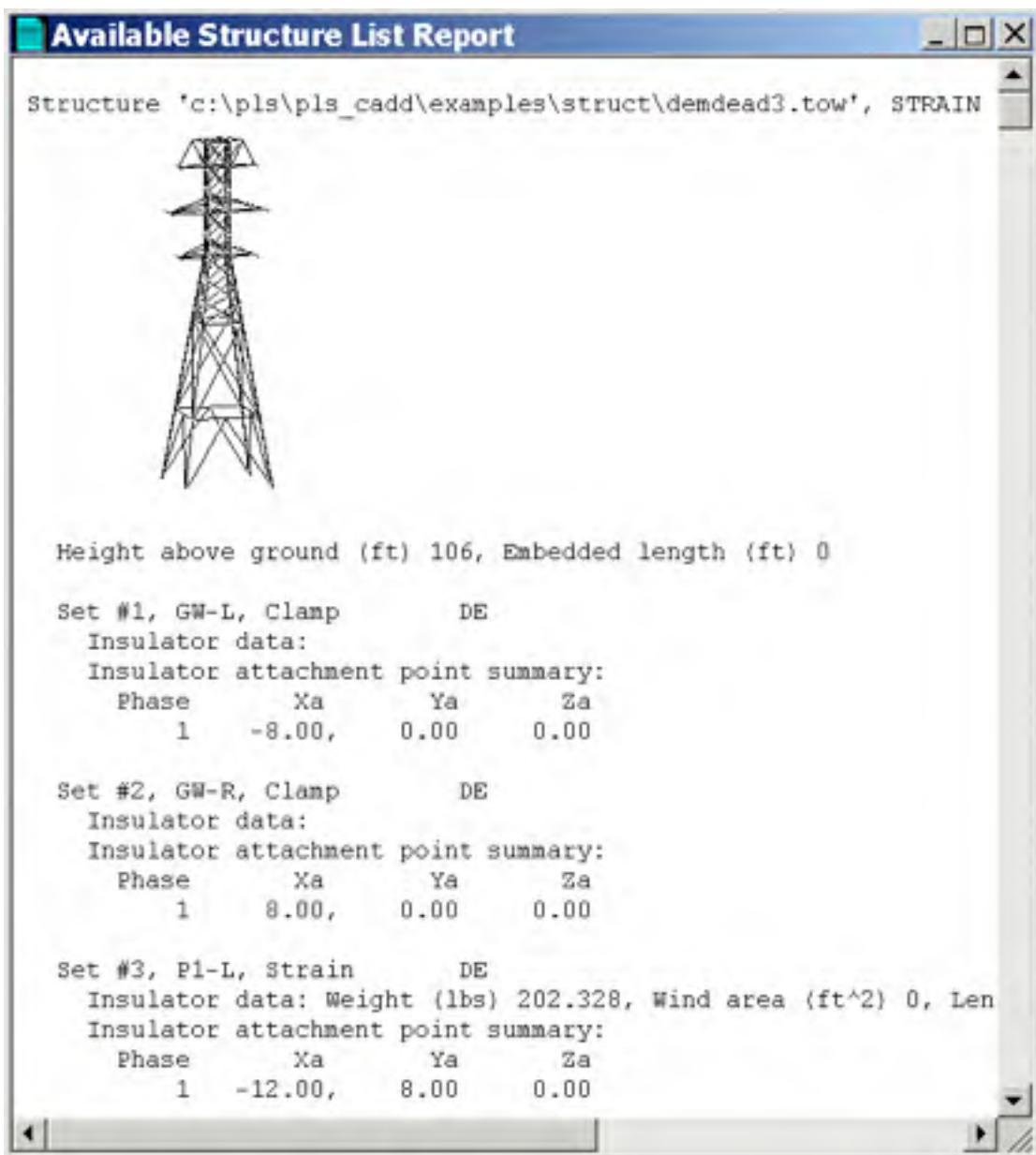
برای مقره های میله ای ، گشتاورها در نقاط اتصال بنا ایجاد شده اند ، بنابراین دو الگوریتم متفاوت بدست می آید . جهت مقره های دوبخشی و strings ، بارهای طراحی  $L, T, V$  در انتهای هادی مقره ها بایستی درون بارها در نقاط اتصال بنا تحلیل گردد . که کارپیچیده ای است ، محاسبات غیرخطی پیچیده بصورت خودکار یا برنامه های ، تاور ، پی اس پل نگه داشته می شوند . همچنین الگوریتم های بارگذاری شامل فشارهای طولی و عرضی روی خود بنامی شوند . با خاطر اینکه دو روش ممکن الگوریتم های بارگذاری می توانند تعریف گردد ، مهم است که بدانید چه اعمالی در پی اس کد انجام می شود . زمانی که پی اس کد یک الگوریتم بارگذاری را جهت بررسی یک بنا روش <sup>۴</sup> ، به تاور یا پی اس پل اکسپورت می نماید یا با Structures/ Loads/write LCA file یک فایل الگوریتم ایجاد می کند . این الگوریتم بارهای عامل را در اتصالات کابل ها با مقره ها براینکه کدام وزن عامل مقره های اتصال و بارهای باد مقره

اضافه شده اند ، را شامل می شود. برای مقره های دوبخشی و V-String، الگوریتم بارهای عامل، در نقطه ای اتصال بین هادی و دو طرف مقره، با توجه به اینکه ما وزن کل دوسمت مقره و یا بارهای باد، روی دوسمت را اضافه می کنیم، شامل می شود .

از اینرو در مقره های دوبخشی و V-Strings، هیچ تحلیلی برای بارهای بین دونقطه اتصال بنا توسط پی ال اس کد وجود ندارد . بارهایی را که برای مدار سمت راست بنای شکل ۵-۵ نمایش داده اید بصورت خودکار توسط V- Strings ایجاد شده ، با پی ال اس کد محاسبه شده اند . زمانی که فرمان Structures/Loads/Report را در پی ال اس کد اجرا می کنید ، گزارشی که ایجاد می گردد ، شامل بارهای عامل (فاکتور شده ) درسیستم مختصات اسپن و بارها ، درسیستم مختصات بنامی شود. بارهای سیستم مختصات بنا ، شامل وزن های فاکتور شده و بارهای باد مقره ها می شود. یکی از توانمندی های منحصر بفرد و قدرتمند برنامه های پی ال اس پل ، تاوراینست که بطور خودکار می توانند اسپن های وزن و باد مجاز بنها را ، به ازای برخی معیارهای بارگذاری معین و هادیهای متصل شده ، را بدھند . با این قابلیت به صورت خودکار قادر به ایجاد فایلهای بنا روشن ۱ یا ۲ هستند . تنها دلیل انجام این کار ، چون شما این بنای روشن ۴ توسعه یافته ای موجود را دارید ، این است که اگر قصد انجام تعدادی برج گذاری بهینه را درحالی که نیاز به مدل اسپن های مجاز داشته باشید یا اگر قصد ایجاد کتابخانه هایی از بناهای استاندارد ارزیابی شده توسط اسپن های مجازشان را دارید ، مورد استفاده قرار گیرد .

#### ۴-۵- نمایش دادن بنا

ظاهرشدن یک بنا در گزارش بناهای موجود بستگی به نحوه ایجاد مدل بنا دارد. شکل ۶-۵ قسمتی از گزارش بناهای موجود را برای خط Demo، که می توانید با فرمان Structures list/Report ایجاد نمائید، را نشان می دهد.

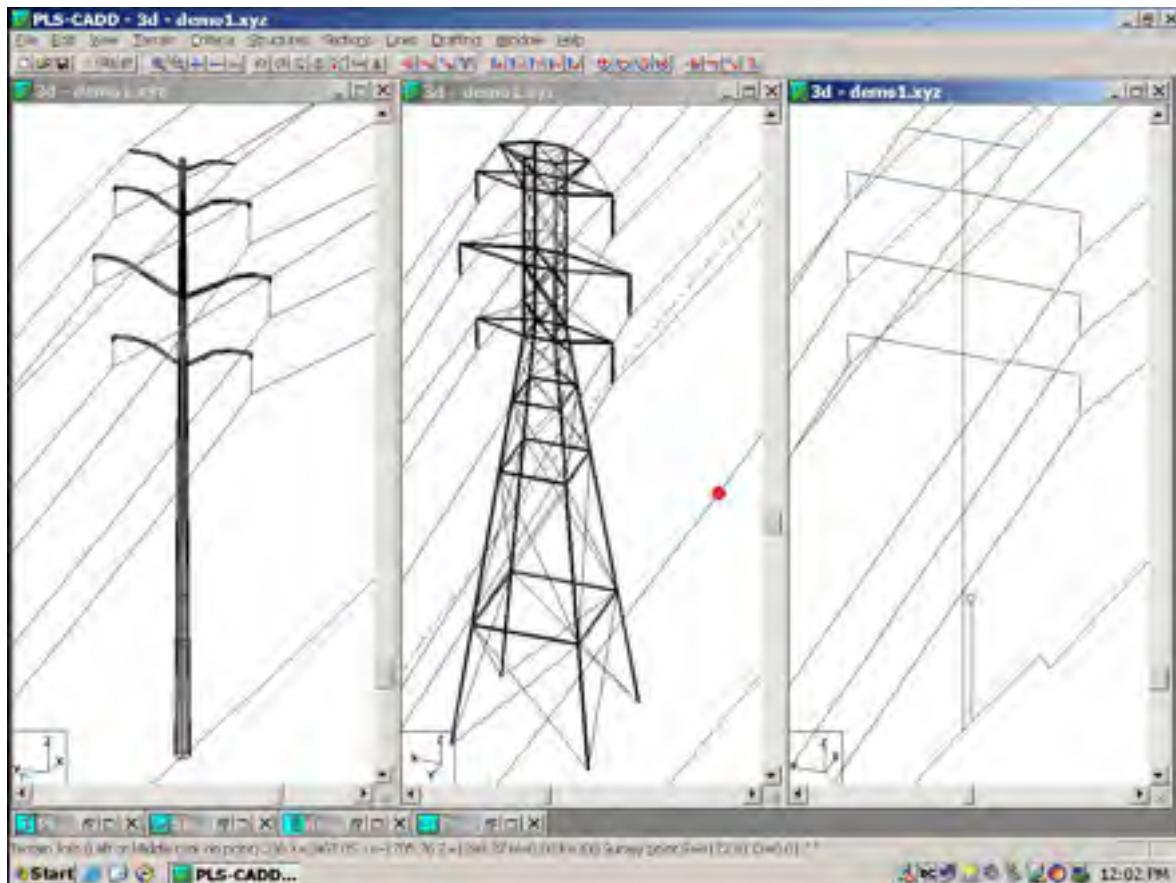


شکل (۶-۵)- گزارش بناهای موجود

#### ۴-۱- ایجاد فایلهای بناهای روش ۱ ، ۲ و ۳ به صورت مستقیم

اگر فایل بنا را با منوهای structures/Edit structures یا structures/create new structure به صورت توصیف شده در ضمیمه F، ویرایش یا ایجاد می کنید، هیچ اطلاعاتی در خصوص هندسه توضیح داده شده بنا جدا از هندسه بالای حداقل آن که با نقاط ضمیمه کابل توصیف شده است وجود ندارد. از اینرو در گزارش بناهای موجود، شکل گرافیکی ای از این بناها نخواهد دید و این بناها را به صورت بناهای نصب شده در نماهای سه بعدی نمایش داده شده، خواهد دید. یکی از این نوع بناها شامل یک خط عمودی در طول محور عمودی اش و خطوط افقی که از محور عمودی به هر یک از نقاط ضمیمه کابل

که به صورت دقیق کابلی را ساپورت می کنند ، شامل می شود. اگر کابلی هنوز کشیده نشده، خط افقی را نخواهید دید. برای مثال، سمت راست شکل ۷-۵ یک بنای دو مداره روش ۱ را در نمای d-3 نشان می دهد.



شکل (۷-۵)- نمایش‌های جزئی و مفصل

#### ۴-۲-۲- فایل های بنای روش ۱، ۲، ۳ ایجادشده توسط PLS-PLE یا تاور

اگر در ابتدا مدل بنایی را با پی ال اس پلیاتاور ایجاد کرده اید و آن را جهت ایجاد فایل بنای روش ۱ و ۳ استفاده نمودید ، سپس نمایش یک خط توضیح داده شده ای از هندسه‌ی بنا ، مشهود است و برای نمایش به این فایل بستگی دارد. نمایش این خط تنها در گزارش شکل ۶-۵ یا در کادر structure file open و File selection داده شده است .

#### ۴-۳-۴- بناهای روش ۴

بناهای روش ۴ که همیشه به تفصیل نمایش داده می شوند ، در صورت وجود ، مهارهای آنها را نیز ، شامل می شود . برای مثال ، تیر فولادی موجود در سمت چپ شکل ۷-۵ و دکل موجود در مرکز همان شکل بینید ، می توانید بطور واقعی بناهای روش ۴ را با رنگ اجراشان ، (اگر در کادر Line Display

گزینه های Texture پی اس پل structures و تاور color را از شکل ۷-۲ انتخاب کرده باشید،) نمایش دهد. در غیر این صورت ، اگر گزینه های triangle outlines unrendered را با فرمان Render triangles Terrain/tin/Display option انتخاب کنید، آنها بصورت « lines » یا « rendered » نمایش داده می شوند. (اصطلاحات در راهنمای پی اس کد یا تاور توضیح داده شده اند).

## ۵-۵- قسمت های بنا و مونتاژ آن

پی اس کد شامل توابع قدرت مندی جهت مدیریت پایگاه اطلاعات مواد و ایجاد لیستهای مونتاژ یا قسمت های گوناگون ، می باشد. این قابلیت بررسی مواد، فاکتور مهمی در بهبود بازدهی اپراتور دارد. اجزاء و مونتاژ در قسمتهای اصلی ، تعریف شده اند و پایگاه اطلاعات مونتاژ، که به طور معمول، توسط یک کمپانی وابسته می باشد. اگر این پایگاه اطلاعات شامل محرک های ODBC، Microsoft access, oracle , ibm همانند اکثر پایگاه های اطلاعات تجاری (DB2 , Informix,Sybase,etc ) جهت استفاده از توانمندی های اجزاء و مونتاژ های پی اس کد باشد ، نیاز است که ابتدا پایگاه اطلاعات داده ها را ساکن نمایید. سپس نیاز به توصیف در فایل های بنا که اجزاء و مونتاژ ها، بنا را می سازند، دارید این فرایندها در ضمیمه می F آمده اند. درنهایت اگر بعضی از قسمت ها و مونتاژ ها به یک بنای مخصوص وابسته نیستند، اما در یک مکان بنای خاصی(برای مثال مواد مخصوص فوندانسیون، حصارها، مهارها، دمپرهای پرزحمت وغیره)، همچون ماده می « structure instance » موجود در کادر modify structure که در بخش ۲-۵ توصیف شده است، استفاده شده اند. اگر در اجزاء و مونتاژ ها که در محل های بنا و / یا در فایل های بنا توصیف شده اند، پس لیست کامل مواد پروژه به شکل یک گزارش یا جدول مواد staking به صورت خودکار ایجاد شده است(بخش ۲-۳). این جدول مواد(یا مصالح) می توانند بطور خودکار به پایگاه اطلاعات تجاری لینک شوند و به سفارش سیستم ها کارکند(ضمیمه می M را ببینید).

## ۵-۱- لیست اجزاء اصلی

اجزاء و مونتاژ ها با هم در فایل Materid list در منوی file/preferences وجود دارند. فایل های لیستهای جزء پسوند «.prt» دارند. با Structures/ materils/edit part/setup می توانید هر تعداد ستون را به جدول اجزاء اضافه کنید. برای مثال در شکل ۸-۵ ، ستونهای لیست شده به نام های vendors و

غیره اضافه شده اند. برای هر قسمت شماره ماده اولیه ASCII منحصر بفرد و توصیف آن وجود دارد. اجزاء می توانند واحد های پر کار باشند، برای مثال واحدهای پر کار ابتدایی نیمه ماهر یا ماهر.



The screenshot shows the 'Parts Editor' dialog box with the title 'Parts Editor'. The table has columns: Part Number, Description, Unit Price, Vendor #1, and Vendor #2. The data is as follows:

Part Number	Description	Unit Price	Vendor #1	Vendor #2
1 4PC2	40" Class 2 Wood Pole	240.0000 MEYERBAUER	CASCADE	
2 4PC1	40" Class 2 Wood Pole	220.0000 MEYERBAUER	CASCADE	
3 4PC8	40" Class 8 Wood Pole	191.1000 MEYERBAUER	CASCADE	
4 4PC5	40" Class 5 Wood Pole	179.0000 MEYERBAUER	CASCADE	
5 4PC1	45" Class 1 Wood Pole	376.0000 MEYERBAUER	CASCADE	
6 4PC2	45" Class 2 Wood Pole	245.0000 MEYERBAUER	CASCADE	
7 4PC1	45" Class 2 Wood Pole	220.0000 MEYERBAUER	CASCADE	
8 4PC8	45" Class 8 Wood Pole	191.1000 MEYERBAUER	CASCADE	
9 4PC1	50" Class 1 Wood Pole	362.0000 MEYERBAUER	CASCADE	
10 4PC2	50" Class 2 Wood Pole	222.0000 MEYERBAUER	CASCADE	
11 4PC1	50" Class 2 Wood Pole	200.0000 MEYERBAUER	CASCADE	
12 4PC1	50" Class 1 Wood Pole	348.0000 MEYERBAUER	CASCADE	

شکل (۸-۵) - جدول اجزاء اصلی

#### ۲-۵-۵- لیست مونتاژهای اصلی :

هر مونتاژ، یک شماره دسته‌ی مونتاژ منحصر بفرد، یک توصیف و یک لیستی از اجزاء و یا مونتاژهای مورد نیاز، جهت ایجاد آن، دارد. جدول مونتاژ با منوی structures/ material/ Edit assembly list در شکل ۹-۵ مونتاژ شده است. شما با کلیک کردن روی جدول assembly یک مونتاژ ویژه، انتخاب می کنید(برای مثال در انتها جدول، کلیک کنید. جائی که انتخاب می کنید که چه تعداد از کدام قسمت از مونتاژهای فرعی موجود، این مونتاژ را بسازند. کراس آرام Assembly در شکل ۹-۵ از الوارهای چوبی چهاربست، دوپایه وغیره ساخته شده است.

Stock #	Assembly Description	Parts	Cost		
TS24-1	20kU SWITCH	3	\$39.00		
TS24-3	25 kU Tangent	14	\$14.00		
TS24-4	25 kU Seal Angle	15	\$72.00		
TS-2	Medium Angle Structure, Suspension	9	\$51.00		
TS-4	Large Angle Structure, Suspension	3	\$90.00		
TS-5	Small	1	\$1.00		
TS-5A	Very				
TS-5AA	Large				
TS24-10K	25 kU	1	\$100.00		
TS24-10M	25 kU	1	\$100.00		
TS24-10L	25 kU	1	\$100.00		
TS24-50K	25 kU	1	\$100.00		
TS24-50M	25 kU	1	\$100.00		
TS24-1	25 kU	1	\$100.00		
TS24-8	25 kU	1	\$100.00		
C9-2B	Small	1	\$1.00		
C9-3B	Tang	1	\$10.00		
C9-1	12° x				
C9P-2	24° x				
CRP-3	48" x				
M2-11	Distr	4002	40" Class 2 Wood Pole	240.00	
TS-15	Screw	4003	48" Class 3 Wood Pole	225.00	
TS-2K	Nut	4004	48" Class 4 Wood Pole	151.75	
TS-2P	Plate	4005	48" Class 1 Wood Pole	179.00	
TA_3_EXT	Screw	Stock #	Assembly Description		
TA_5_EXT	Screw				
TA_REL_EXT	Screw				
TS-1	Tang	TS-21F	Double Overhead Guy	7	\$6.00
TS-2	Tang	TS-21H	Insulated Double Overhead Guy	8	\$8.00
TS-3	Small	TS-21B	Medium Duty Twin Eye Plate	4	\$2.40
		TS-21A	Single Guy	3	\$1.50

#### شکل (۹-۵) - جدول مونتاژهای اصلی

#### ۵-۶- ایجاد، ویرایش، یا بهبود فایل، بنا:

ایجاد و ویرایش کردن فایل های بنا درضمیمه‌ی  $S$  توصیف شده است، و بهبود آنها درضمیمه‌ی  $P$  توصیف شده است.

۵-۷- خلاصه ای از مزایای استفاده کردن بناهای روش ۴

بیش ازیک دهه است که تعداد زیادی از کاربران پی اال اس کد از حل آنالیز ساختمانی پیشرفت‌های سیتم های خط قدرت سود جسته اند. مدل سازی کامل بناها در برنامه های پی اال اس پل ، تاور ( با استفاده از مدل های واقعی بنای روش<sup>۴</sup> ) مزیت های زیادی نسبت به شیوه های اسپن وزن و باد سنتی فراهم کرده است (استفاده از بنای روش ۱ یا ۲). این مزیت ها بخاطر ویژگی های (فیزیکی) ذاتی یک بنای روش است<sup>۴</sup>، چراکه بطور مجزا از سیمهایی که به بنا متصل شده اند و کدامیمنی ای که جهت تعیین استحکام مجاز آن استفاده شده است ، مدل مشو ند .

با یک بنای روش ۴، یک بار اعمال شده به بنا و یک کد ایمنی که پس از برای بررسی آن بنا استفاده شده است. با بنای روش ۱ یا ۲، استحکام توسط اسپن های وزن و باد مجاز که با شماره، نوع، کشش و زاویه خط هادی های ساپورت شده همانند کدامیمنی، قابل اجرا میباشد ، تعریف شده است . مدل سازی ویژگی های ذاتی یک بنا به طور مجزا، همچنان که با ترکیب شدن این خصوصیات با سیمهای متصل به بنا و کدها استفاده شده جهت بررسی آن ، مخالفت می کند، مزایای زیادی در موقعیتهای طرح مشترک(یا معمول) زیر : وقتی درحال استفاده از بناهای روش ۴ هستید به آسانی سیم یا کشش را با استفاده از فرمان structures تغییر می دهید. با بناهای روش ۱ و ۲ نیاز به اسپن های وزن و باد مجاز(که کارساده ای نیست) و ایجاد فایل

های بنای جدید برای هر ترکیبی از هادی، کشش وقتی کدی که می خواهید در نظر بگیرید قبل از آن که بناها را چک کنید نیاز دارد.

تقویت بنا : وقتی یک بنا روش ۴ را بررسی می کنید، برنامه دقیقا هر تکه از بنا را آنالیز می کند و اگر هر قسمتی از بنا ضعف داشته باشد به شما خواهد گفت. در بررسی اسپن وزن و باد بناهای روش ۱ یا ۲ هم، اگر ضعفی داشته باشند به شما خواهد گفت اما هیچ ایده ای برای حل مشکل به شما نمیدهد. برای مثال ما یک مطالعه افزایش توان که در راهنمایی دوباره برجهای مشبك خط نشان داده شده **در شکل ۱۳-۱۵** انجام داده را انجام داده ایم ، این بناها برای هادیهای سنگین تراستحکام مناسبی ندارند. پی ال اس کد (به صورت خودکار تاور را می خواند) سریعا گرافیک های کد-رنگی شده ای که عضوهای تحت فشار زیاد را نشان می دهد ایجاد می نماید.

## فصل ششم

### سیمهای زمین و هادیها

#### ۱-۶ مدل مکانیکی

مدل مکانیکی اختیار شده در PLS-CADD برای کابلها (سیمهای زمین و هادیها) قادر است که محاسبات خمس و کشش را بر طبق اکثر روش‌های موجود در جهان انجام دهد. در اکثر کشورهای اروپایی، فرض ارجاعی بودن کابل قدیمی شده است، و با خرمش محاسبه شده با یک افزایش دمای معادل (هم ارز) جایگزین شده است، در آمریکای شمالی هم معمولاً "مدل غیر خطی استفاده می‌شود". مدل استفاده شده در P-C میتواند هر دو وضعیت را بکار ببرد. شرایط یک کابل ظرف چند ساعتی پس از نصب شدن در یک خط انتقال، شرایط اولیه نامیده می‌شود. بخاطر اینکه آن همیشه تحت کشش است، کابل به کرات با تغییرات زمان می‌خورد. اگر فرض شود که کابل تحت کشش ثابتی در دمای خزش TEMPC در طول یک دوره‌ی ده ساله باقی می‌ماند، شرایط کابل بعد از این پریود ده ساله، رفتار پس از خزش نامیده می‌شود. اگر کابل دائماً تحت مقداری بار هوای شدید قرار بگیرد، شرایط آن پس از اینکه در معرض بار شدید قرار گرفته شد را رفتار نهایی پس از بار نامیده می‌شود. P-C، محاسبات کشش و خمس را بطور جداگانه برای سیمهای زمین و هادیها تحت شرایط اولیه، نهایی پس از خزش و نهایی پس از بار، انجام میدهد.

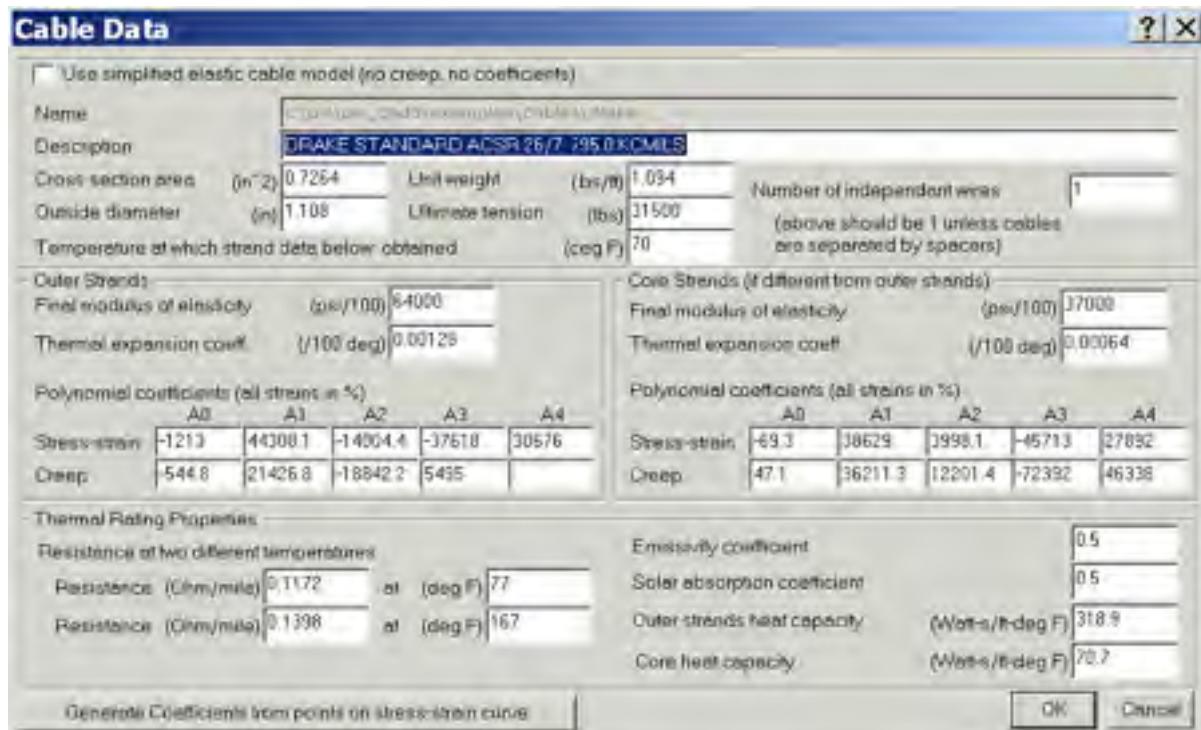
بنابراین دو حالت بار باید در معیار طراحی قبل از هر محاسبه‌ای فرض شود:

۱) حالت هوای تحت خزشی که فرض شده که اتفاق افتاده، معمولاً "ترکیبی بدون بدون یخ و بدون باد و شامل دمای متوسط می‌باشد.

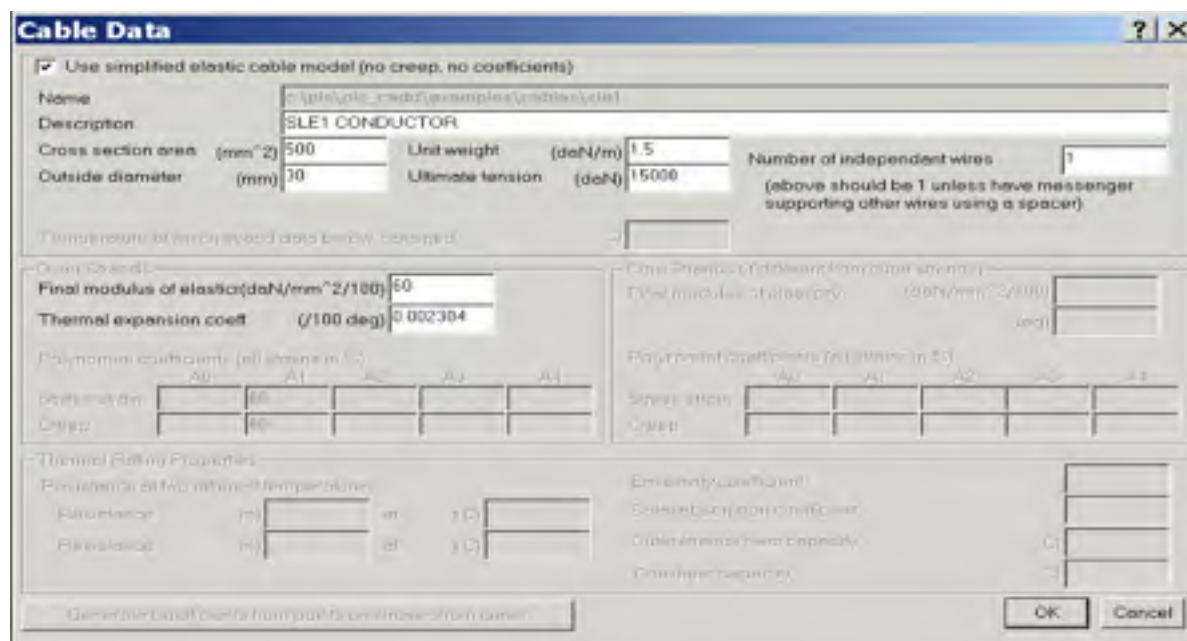
۲) حالت هوای سخت، که یک کشش دائمی فرض شده است. این حالت بار معمولاً "به common load point" ارجاع داده می‌شود.

#### ۲-۶ ایجاد و ویرایش فایلهای کابل

در PLS-CADD سیمهای زمین و هادیها توسط نامشان مورد خطاب قرار می‌گیرند. خصوصیات مورد نیاز برای یک کابل خاص فقط یکبار در کتابخانه سیمای زمین و هادیها وارد می‌شود. که این عمل در کادر cable/data (شکلهای ۱-۶ و ۲-۶)، توسط فرمان section/cable/data انجام می‌پذیرد. برای مثال اطلاعات یک هادی drake بطور دائمی در فایلی به نام drake ذخیره شده است.



شکل (۱-۶)- اطلاعات ورودی کامل برای هادی drake



شکل (۲-۶)- اطلاعات ورودی برای مدل خطی ساده شده

### اطلاعات ضروری :

یک فایل کابل شامل بعضی اطلاعات ضروری در یک سوم بالای کادر cable data می باشد که باید حتماً تعیین شوند. اطلاعات کابل برای تعداد بیشتری از هادی ها و سیم های زمین را می توان از سایت [www.powline.com](http://www.powline.com) دانلود کرد.

## تشریح گزینه های موجود در کادر : cable data

در قسمت بالا ، سمت چپ این کادر شما دو انتخاب در پیش رویتان دارید :

۱-استفاده از مدل غیر خطی بی متالیک (دو فلزی) یا مونو(تک فلزی) کامل با خرزش ، و ۲-استفاده از مدل خطی ساده شده بدون خرزش با تیک زدن چهار خانه مربوطه، مدل ساده خطی در قسمت G.2 توصیف شده است .

اطلاعات کابل بشرح زیر می باشند :

Description : توصیف عددی کابل

Crass section Area .AT : سطح مقطع کلی ، شامل لایه های درونی و بیرونی

Outside diameter. D : قطر بیرونی که برای محاسبات بار باد استفاده می شود

Unite weight .UW : وزن کابل بدون روکش برواحدها

Numb of Independent wires : تعداد کابلهای مجزا در یک گروه از سیمهای ساپورت شده ( نگه داشته شده ) توسط مسنجر ( قسمت ۱-۲-۶ را ببینید ).

Temperature at which data were obtained : دما در حالیکه اطلاعات تجربی از کدام ضرایب چند جمله ای لیست شده در زیر بدست آمده باشند ( برای مدل ساده شده نیاز نیست ).

اطلاعات برای لایه های بیرونی ( یا همه لایه ها ) اگر کابل از یک ماده ساخته شده باشد عبارتند از :

Final modulus of elasticity .EFO : ضریب ارتجاعی نهایی ماده بیرونی

Thermal Expansion coefficient .ETO : ضریب انبساط حرارتی ماده بیرونی

اگر از روش ساده شده استفاده شود ، هیچ چیز دیگری نیاز نیست ، در غیر این صورت :

stress-elongation : پنج ضریب در معادله stress-strain polynomial coefficients. as

Creep polynomial coefficieints.ds : پنج ضریب معادله خرزش بیرونی

Core strains : لایه های هسته کابل ( اگر کابل دو فلزی باشد )

خصوصیات دسته بندی حرارتی اختیاری ( فقط اگر از بعضی از توابع دسته بندی ۷۳۸ از استانداردهای IEEE ، استفاده کنید ) ، لازم است که با توجه به استانداردهای ۷۳۸ از IEEE خواص لیست شده در زیر را تعریف کنید :

Resistances at low temperature : مقاومت هادی در دو دمای متفاوت

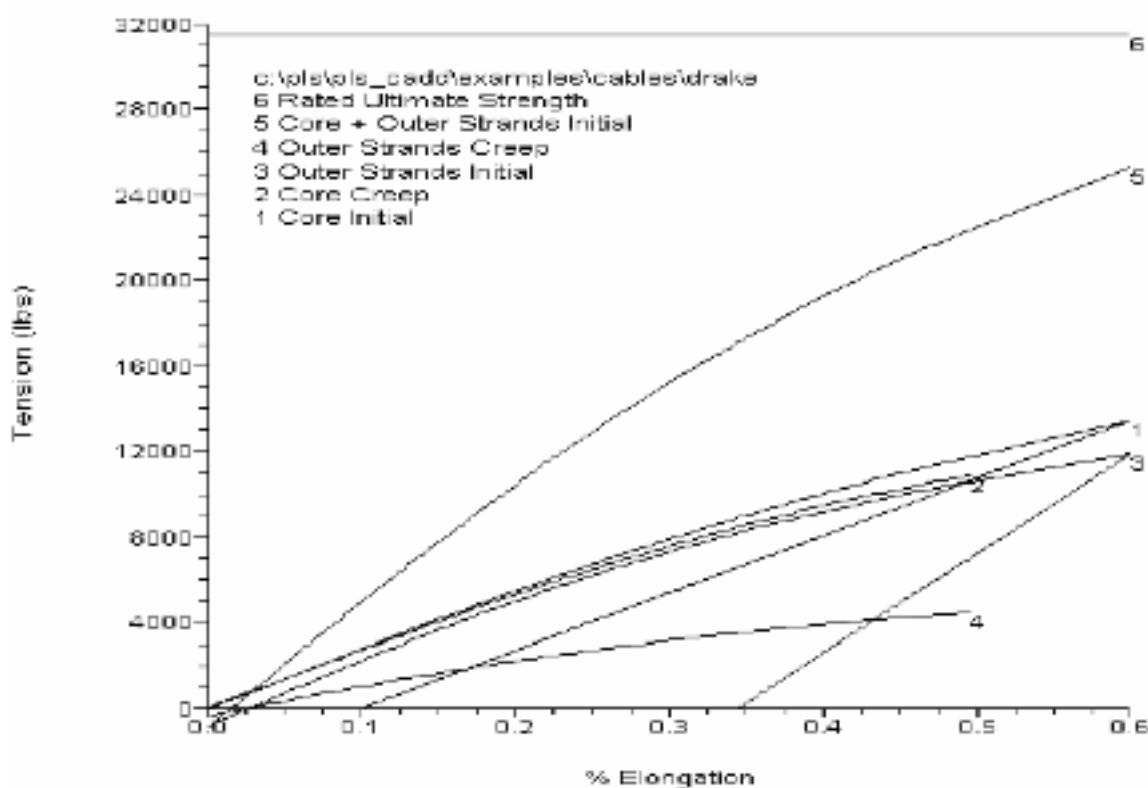
چون PLS-CADD مقاومت هادی را در محدوده کار ، یک تابع خطی نسبت به دما فرض میکند ،

بنابراین نیاز است که تنها دو نقطه از آن تابع وارد شود. اگر Generate coefficient from point on stress – strain curve cable data point را در ته جدول کلیک کنید ، به جدول

آنچه می توانید اطلاعات آزمایش را از هر کدام از ضرایب چند جمله ای وارد کنید. این گزینه فقط برای کابلهای ساخته شده از فلز تنها یا همگن فرض شده ، کار میکند. از قبل شما اطلاعات کابل را تعریف کرده اید ، در اینجا این عقیده خوبی است که از روی این اطلاعات یک گراف یا نمودار تولید کنید که از نبود خطاهای بزرگ احتمالی مطمئن شوید . این عمل توسط فرمان Section/G.C.D انجام می پذیرد.

برای مثال اطلاعات مربوط به هادی Drake نشان دهنده در شکل ۱-۶ می تواند همانند شکل ۳-۶ نشان داده شود. برای هادی drake ، لایه های آلومینیمی در حدود ۸۶٪ از سطح مقطع کلی کابل و هسته فولادی گالوانیزه شده ۱۶٪ بقیه سطح مقطع کابل را بوجود آورده اند. همانطور که گراف های شکل ۳-۶ رفتار هادی drake را در دمای آزمایش آن ( دمای وارد شده در شکل ۲-۶ ) نمایش می دهد ، شما می توانید مشاهده کنید که چگونه منحنی ها به ازاء دماهای مختلف با کلیک کردن روی Graph Tension

توانید در کادر ( Section Modify ) شیفت ( یا انتقال ) پیدا می کنند .



شکل (۳-۶)- نمودار از دیاد طول بر حسب کشش

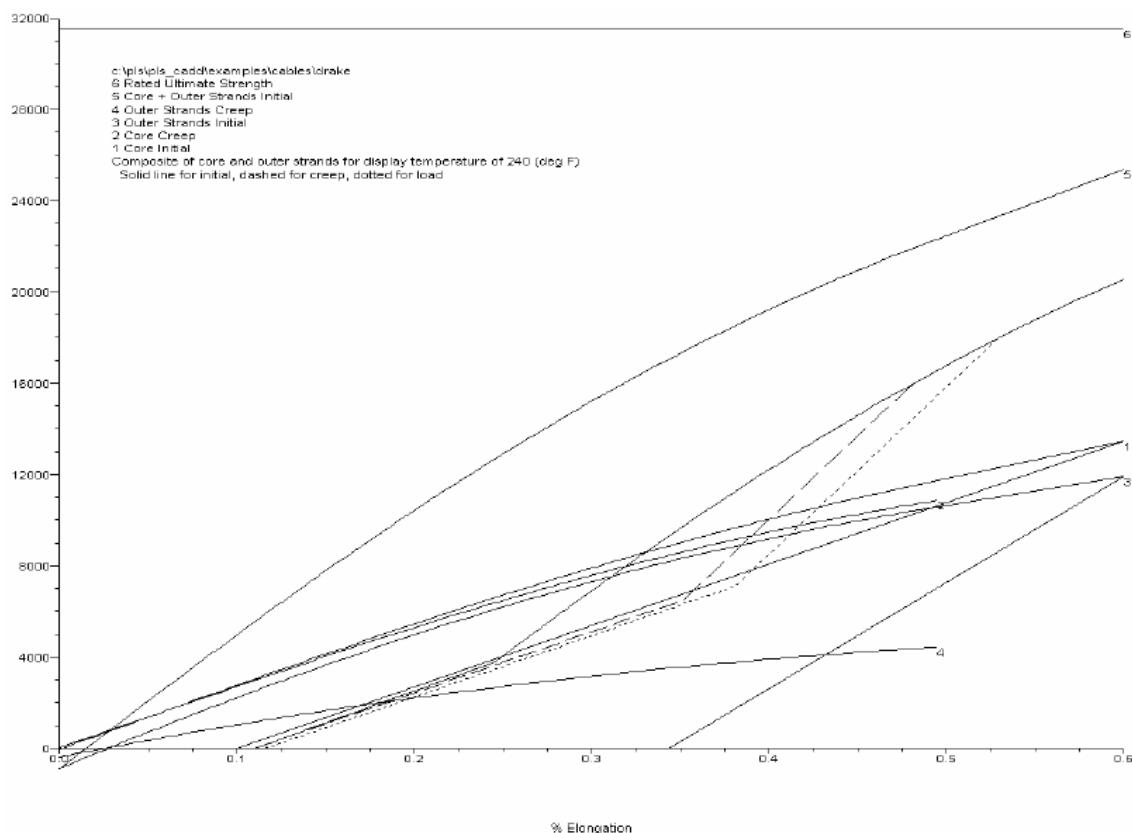
این گرافها بر اساس حالت هوای انتخاب شده در قسمت Section Modify از کادر Display ترسیم خواهند شد . گرافها در شکل ۴-۶ برای کابل Drake در دمای ۲۴۰ درجه سانتیگراد بدست آمده بودند .

شما متوجه سه نقطه زانویی در دمای بالا، بشرح زیر خواهید شد :

۱- برای منحنی اولیه در (امتداد) کشیدگی حدود ۰٪ / ۲۵

۲- برای رفتار پس از خزش در کشیدگی ۳۵٪ / ۰٪

۳- برای رفتار بار در کشیدگی بالاتر



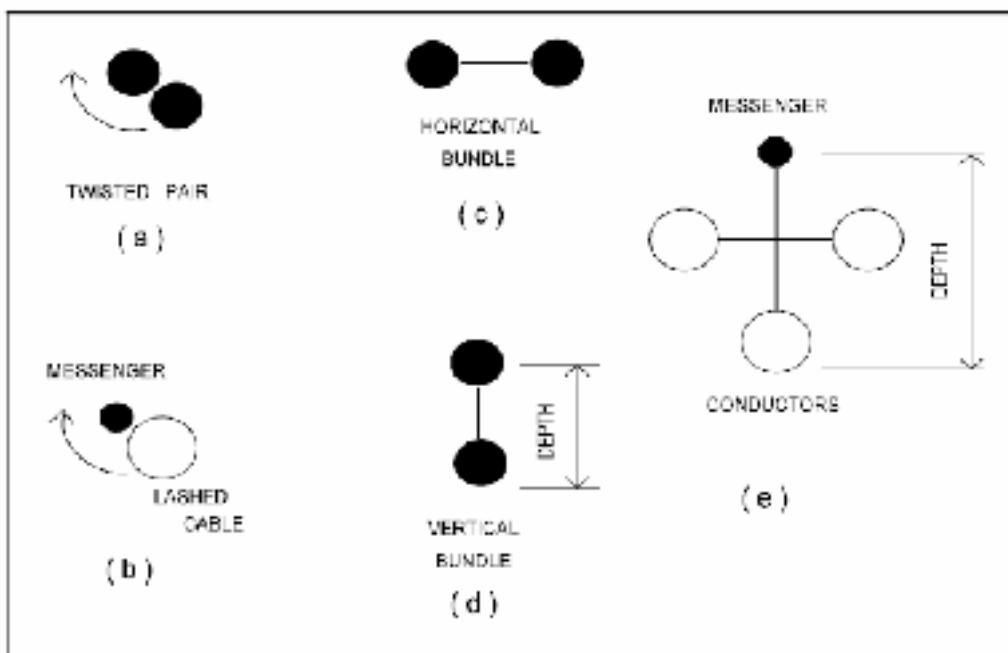
شکل (۴-۶)- نمودار ازدیاد طول بر حسب کشش برای کابل drake

#### ۶-۲-۱- کابلها در مجموعه ها (باندلها)

شکل ۵-۶ چندین روش مرتب کردن کابلهای ارتباط دهنده و هادیها را در باندلها نشان می دهد . دو هادی یکسان را می توان در زوجهایی به دور هم پیچید (a) . یک یا چند حامل را می توان در یک منسجر تعییه کرد (b) . دو یا چند هادی می توانند در یک باندل استفاده شوند . باندلهای دو تایی را می توان در ساختار افقی (c) و یا عمودی (d) بکار برد .

هادیهای رو پوش دار می توانند ساپورت شوند با یک مسنجر که در فواصل معین جدا از هم نگه داشته می شوند . در کاربردهای گوناگون توصیف شده در شکل ۵-۶ ، کابلهای فشرده شده ( که خمشها و بارهای عبوری را برای بنای ساپورت شده تعیین می کنند ) بصورت دایره های توپر و کابلهای ساپورت شده که در بارهای یخ، باد و وزن شرکت می کنند اما در معرض کشش نیستند ، بصورت دایره های تو خالی نشان

داده شده اند. در معماری PLS-CADD که بارهای هادی واحد (وزن - باد - یخ) را بدرستی مدل میکند و خمشها و بارهای بنا را در موقعیتهای باندل بدرستی پیش بینی می کند، بسیار مهم است که خصوصیات ورودی را که باید استفاده شود در کادر cable data و تعداد هادیها در هر فاز در کادر خصوصیات ورودی را که باید استفاده شود در کادر cable data و تعداد هادیها در هر فاز در کادر section modify را بدرستی تعیین نمایید.



شکل (۶-۵)- کابلها در باندل‌های مختلف

#### ۶-۱-۱-۱- زوج کابل‌های تاییده شده (a)

AT : دو برابر مقطع هادی فرعی تنها

D : چونکه این قطر در معرض تغییرات پیوسته باد در طول هادی قرار می گیرد، یک قطر مدور میانگین، معادل با  $1,64$  برابر قطر هادی فرعی، می تواند استفاده شود. بر طبق مرجع، این قطر معادل، همچنین یک ارزیابی خوبی از بار یخ قرار داده شده در ضخامت یخ فراهم شده خواهد کرد.

UW : دو برابر وزن واحد هادی فرعی تنها

ULT : دو برابر کشش نهایی هادی فرعی تنها

N : یک (۱)

Stress-strain و خصوصیات دیگر با آنچه برای یک هادی فرعی تنها بود، یکسان است .  
Number of conductors per phase : یک (۱)

## ۶-۲-۱-۲-کابل تسمه شده به یک مسنجر (b)

AT : سطح مقطع مسنجر

D : بخاطر قرار گرفتن قطر بیرونی در معرض تغییرات پیوسته باد در امتداد سیم ، یک قطر مدور میانگین باید استفاده شود . قطر معادل برای تعیین بار یخ تعیین شده نیز استفاده می شود .

UW : وزن واحد کلی (مسنجر + کابل ساپورت شده )

ULT : کشش نهایی مسنجر

N : یک (1)

(S-S) Stress-strain و بقیه خصوصیات ، خواص مربوط به مسنجر می باشد .

N.O.C.P.PH : یک (1)

## ۶-۲-۳-باندل‌های هادی (d)

AT : سطح مقطع هادی فرعی تنها

D : قطر یک هادی فرعی تنها

UW : وزن واحد یک هادی فرعی تنها

ULT : کشش نهایی یک هادی فرعی تنها

N : یک (1)

S-S : مشخصات یک هادی فرعی تنها

N.O.C.P.PH : تعداد واقعی هادی های فرعی

توجه خاص برای عمق باندل : شما باید ابعاد عمومی باندل ( depth در شکل ۵-۶ ، d ) را زمانیکه در حال بررسی کردن فاصله باز عمودی هستید ، محاسبه کنید . این عمل را می توان با پایین آوردن نقطه پیوست باندل توسط طول عمق ( برای مثال با استفاده از قطرهای آویز طولانی تر ) یا افزایش فاصله عمودی مورد نیاز برای آن مقدار انجام داد .

## ۶-۲-۴-هادیهای فاصله دار ساپورت شده با مسنجر (e)

AT : سطح مقطع مسنجر

D : قطر معادل با مجموع قطرهای همه کابلها در باندل ( قطر مسنجر بعلاوه ی سه برابر قطر یک هادی فرعی )

ULT : کشش نهایی مسنجر

UW : وزن واحد کل ( مسنجر به علاوه های ساپورت شده )

N : تعداد کابلهای فاصله دار در باندل ( برای موقعیت e ، ۴ است ).

این عدد ذاتا برای محاسبه بارهای یخ و باد در یخ استفاده شود که بیانگر این واقعیت است که هر کابل در باندل در معرض پوشش با ضخامت یکسانی از یخ قرار گرفته است .

S-S : مشخصات مسنجر

N.O.C.P.PH : یک (۱)

ملاحظه خاص برای عمق باندل : زمانیکه شما در حال بررسی کردن فاصله های عمودی هستید ، باید ابعاد عمودی باندل را بشمار آورید.

### ۶-۳-شرایط دمای زیاد یا شدیداً زیاد

در حالت دمای زیاد ، نه بی نهایت زیاد ، (که معمولاً کمتر از ۹۰ درجه سانتیگراد در نظر گرفته می شوند ) ، هادیهای ACSL معمولاً مقداری از بار کشش در لایه های آلومینیمی شان را به هسته فولادی شان ، منتقل می کنند که ناشی از ضرایب انبساط حرارتی بالاتر آلومینیوم نسبت به فولاد است . این رفتار بطور اتومات توسط PLS-CADD بکارمی رود . همچنین توزیع مجدد نرمال کشش ، بین لایه های بیرونی و داخلی بر طبق خرمش ، بطور خود کار توسط PLS-CADD اعمال می شود . بنابراین خمس ها در دمای زیاد برای هر هادی بخوبی پیش بینی می شود مگر اینکه یک خرمش (تغییر شکل ) سریع اضافه در دمای بی نهایت زیاد اتفاق بیفتد .

## فصل هفتم

# ایجاد و ویرایش مدل خط

شروع کردن یک پروژه جدید ، با بارگذاری و نمایش یک پروژه از پیش آماده شده که در فصل ۵ آمده بود متفاوت است. آیتمهایی که معمولاً در فایلهای کتابخانه ذخیره میشوند برای استفاده در سر تا سر پروژه شامل موارد زیر می باشد :

کد مشخصه ها با پیوند fea ، معیارهای طراحی با پیوند cri ، بناها و کابلها .

**گام های اساسی برای ساختن مدل خط :**

۱-بارگذاری مدل زمین و تعیین مسیر؛ ۲-مکان یابی بناها؛ ۳-کشش و خمش کابلها

### ۷-۱-بارگذاری زمین و تعیین مسیر

مراحل مختلف :

۷-۱-۱- در صورتیکه فایل xyz در دسترس باشد روند کار بشرح زیر می باشد :

۱- بارگذاری فایل زمین (ضمیمه D) توسط فرمان FILE/NEW

۲- وارد کردن کد مشخصه توسط فرمان Terrain / feature C.D. / load FEA

. Terrain widths و Terrain –side profile . عرض زمین و پروفیل های جانبی توسط دو فرمان

۲- تعریف مسیر بوسیله فرمانهای Add , Insert , Delete or move PI

۳- انتخاب جایگاه اولین نقطه P.I (اگر صفر نیست) در Terrain/Edit/Edit origin

۴- ویرایش زمین در کادر مربوط به فرمان Terrain / Edit / Edit xyz

۵- ذخیره پروژه توسط فرمان File / save or save as

### ۷-۱-۲- زمانیکه فایل PFL موجود باشد روند کار بشرح زیر می باشد :

۱- فایل زمین File/new Project.PFL توسط بارگذاری می شود. در این لحظه شما یک هشدار در

موردنامه بودن کد مشخصه ها دریافت خواهید کرد که باید آنرا نادیده بگیرید. ۲- با استفاده از دستور

load FEA فایل کد مشخصه های موجود را وارد کنید و یا اینکه با استفاده از فرمان Edit xyz برای

ویرایش کد مشخصه ها اقدام کنید. ۳- عرض زمین و پروفیلهای جانبی را تعیین کنید . ۴- برخلاف فایلهای

زمین کد مشخصه ها اقدام کنید. در اینجا تعریف مسیر لازم نیست چون این اطلاعات در قسمت فایل زمین وجود

دارد. ۵- زمین را ویرایش نمایید. ۶- مختصات  $x$ ,  $y$ ,  $z$  اولین نقطه P.I را تعریف کنید و سپس در صورت تمایل به تغییر مکان اولیه جایگاه با استفاده از فرمان Edit origin آنرا تغییر دهید. ۷- کارتان را ذخیره کنید.

### ۷-۱-۳- زمانیکه هیچکدام از فایلهای xyz و PFL موجود نباشد

در این حالت باید یک فایل زمین ایجاد شود که مراحل کار بشرح زیرمی باشد:

۱- زمین پیشنهادی را با فرمان FILE/NEW وارد کنید.

۲- برای عرض زمین و فایل کد مشخصه همانند قسمتهای قبل عمل کنید.

۳- ایجاد نقاط زمین با استفاده از یکی از فرمانهای Terrain / Edit xyz یا Terrain/Edit/PFL یا شما می توانید نقاط xyz را از فایل های xyz مختلف را با استفاده از فرمان / Edit/Merge xyz point from xyz file Terrain / Edit/ Merge xyz point ASCII ندارند توسط دستور xyz را از فایلهایی که فرمت F.U.D xyz FILE، وارد، فیلتر و یا ادغام کنید (قسمت D3 را ببیند).

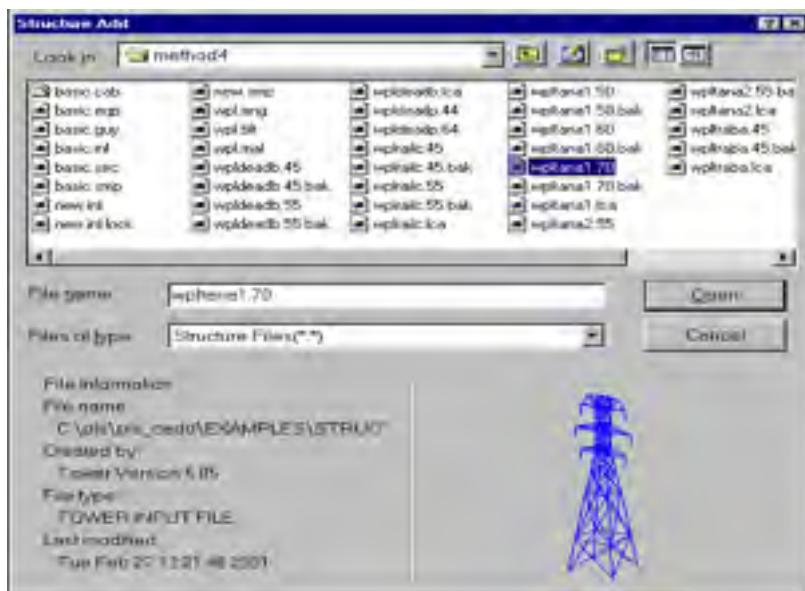
### ۷-۲- تعیین محل بنای تعاملی

دو راه برای مکان یابی (یا اسپوتویگ) بنا وجود دارد: ۱- تعاملی ۲- خودکار (بنا شده در کمترین هزینه).

بهینه سازی یک گزینه پیشرفته است که در فصل ۱۱ بحث می شود. تا زمانیکه شما کاملاً با تعیین محل تعاملی آشنا نشیدید، باید از روش بهینه سازی استفاده کنید. بجزیک معرفی کوتاه در قسمت ۵-۲-۷، این قسمت کاملاً مکانیابی تعاملی را پوشش میدهد. روش تعاملی معمول ترین روش برای مکانیابی بنها در یک مسیر می باشد. آن منحصرا برای مدلسازی خط موجود استفاده می شود.

برای خطوط جدید که در محیط های بسیار توسعه یافته احداث می شوند، جاییکه محدودیتهای زیادی از زیر ساختارها وجود دارد، روش مکانیابی تعاملی انتخاب می شود. در یلاقات گسترده و باز با محدودیتهای کم، مکانیابی اتمات معمولاً عامل موثرتر در هزینه است. خواه یک مدل جدید انتخاب کنید و یا مدل موجود را اصلاح کنید در هر دو حالت به کادر مربوط به انتخاب فایل بنا دست خواهید یافت.

( شکل ۱-۷ )



#### **شکل (۱-۷)- کادر انتخاب فایل‌ها**

برای بنای روش ۴ (یا بنای دیگری که توسط PLS-POLE و TOWER ساخته شده اند) یک نمای کلی از شکل هندسی بنا در گوش پایین سمت راست کادر نمایان می شود. در هر حال قبل از اضافه کردن یا تغییر دادن بنایها، شما باید ، توسط فرمان CRI load مطمئن شوید که ضوابط طراحی فراهم هستند. شما باید کد مشخصه ای را که خط فاصله زمین را اعمال میکند توسط فرمان Ground slide Profile Clearance Feature Code انتخاب کنید. سپس خطوط فاصله مناسب را در کادرهای وارد کنید. بنای را باید ابتدا در دو سر خط و همه ی زوایای خطوط مکانیابی کرد.

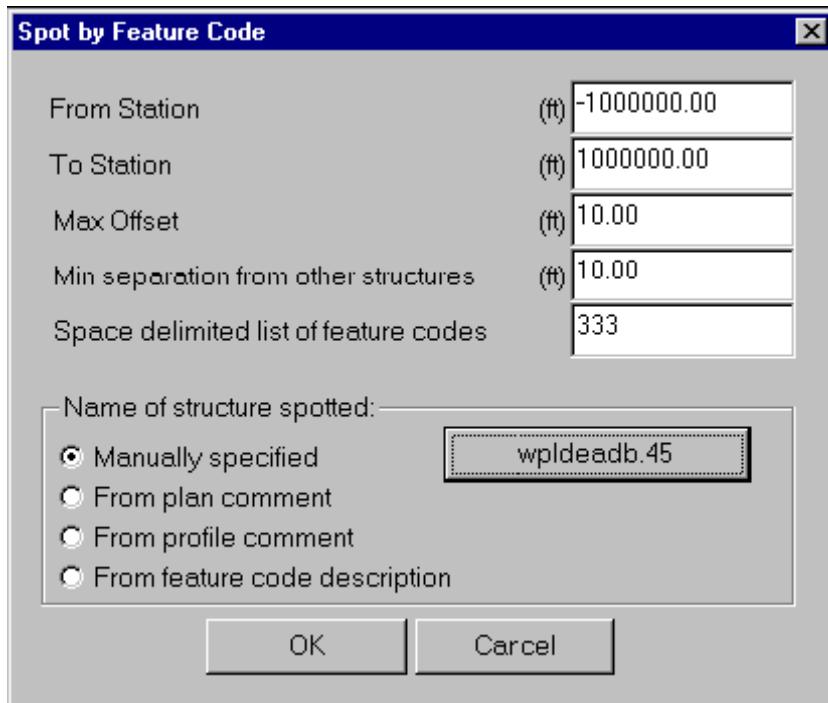
۷-۲-۱-مکانیسم، نهاها در زوایای خطوط (به سه روش زیر):

۷-۲-۱-۱-نقطه زمین در زوایای خط دارای کد مشخصه منحصر بفرد

زمانیکه شما یک خط موجود را باز بینی میکنید یا نقشه های موجودش را بررسی میکنید ، توصیه شده که پک یا چند کد مشخصه خاص را به همه زوایای خطوط P.I اختصاص بدهید .

همچنین در مکان های P.I ، ممکن است شما از نام فایل بنا برای بنای P.I ، به عنوان توصیف نقاط زمین استفاده کنید . در این حالت شما می توانید توسط فرمان Spot at feature code بطور اتومات ، بناهای مشخص شده را در زوایای خط مقتضی قرار دهید .

برای مثال ، با تنظیم این کادر همانند شکل ۲-۷ ، PLS-CADD بنای Wpldead.4 را در همه نقاط زوایای خطوط دارای کد مشخصه ۳۳۳ اختصاص می دهد.



شکل (۲-۷)- نشاندن توسط کد مشخصه

نوع بنای منتخب میتواند به صورت یک توضیح، در **Profile** یا **plan** ، تعیین شود .

#### ۷-۱-۲-۷-قرار دادن یک نوع بنا در همه زوایای خط

یک راه برای اینکه مطمئن شویم یک بنا در همه زوایای خطوط و در نقاط ابتدا و انتهای مسیر وجود دارد ، این است که ابتدا یک بنا دلخواه را در همه این مکانها بنشانیم و بعد با استفاده از **Structures/Modify** نوع و ارتفاع مناسب را تعیین کنیم. بنای دلخواه در همه زوایای خطوط توسط فرمان **Angle Structure** نشانده می شود .

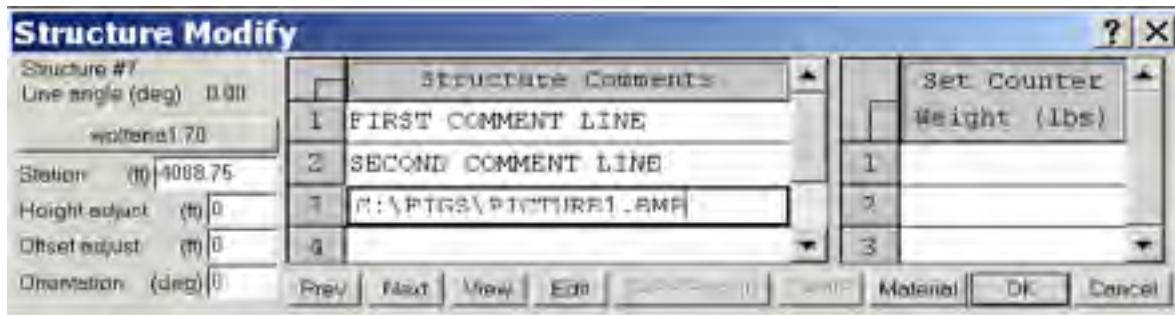
#### ۷-۱-۳-۲-۷- قفل کردن بنا به کنج خطوط

با این روش ، ابتدا باید بنای توصیف شده را نزدیک زوایای خط ، بنشانید سپس با استفاده از فرمان **move on( snap** یا با تایپ کردن جایگاه دقیق آنها در کادر **structure modify** این بنایا را در جایگاه مورد نظرشان قفل کنید.

#### ۷-۲-۲-۷- نشاندن بناهای مماس

برای نشاندن یک بنا در پروفیل **structure / add** را انتخاب کنید و سپس جایی را که شما میخواهید این بنا را قرار دهید انتخاب کنید. یک علامت مشکی چسبیده به مکان نمای موس موقعيت مکانیابی را متناظر با موقعیت نشانده شده در نوار وضعیت پایین نشان می دهد. سعی نکنید که یک موقعیت دقیق را با موس

انتخاب کنید به این دلیل که یک راه دقیق‌تر و ساده‌تر در قادر structure modify (شکل ۳-۷) وجود دارد.



شکل (۳-۷)- قادر محاوره ای پیراستن بنا

یکبار دیگر توسط قادر add structure یک بنا را انتخاب نمایید ، با فشردن open قادر structure باز میشود که در آن قادر می توان مکان دقیق مورد نظر را وارد کرد . تنظیماتی را که در قادر structure modify می توان انجام داد :

۱-تغییر دادن نوع بنا با کلیک کردن بر روی دکمه نشان دهنده نام نما

۲-تطبیق دادن جایگاه بنا با تایپ کردن موقعت دقیق آن در پنجره جایگاه

۳-بالا یا پایین بردن بنا بامقدار تایپ شده در قادر تعديل ارتفاع

۴-تطبیق دادن انحرافهای آن ( فاصله از خط مرکزی ) با وارد کردن یک مقدار در پنجره ی تعديل انحراف .

نکته : بر خلاف نسخه های قبلی ، این نسخه در حالیکه بارهای بنا و نوسانهای مقره را برای هر کابل منحصر به فرد محاسبه میکند ، آفست ها را نیز در نظر می گیرد . این آفستها نه تنها شامل تعديل انحراف می شود ، بلکه انحراف طبیعی را که ممکن است در هر نقطه اتصال منحصر بفردی اتفاق بیفتاد ، شامل می شود .

۵-تغییر جهت زاویه آن در پنجره Orientation

۶-نوشتن نکات لازم در ستون structure comments ( این توضیحات بدلخواه میتوانند نشانداده شوند ) در نمای Profile view structure labels view/ display option / Profile view

۷-ضمیمه کردن وزن ها در زیر مقره های آویز با وارد کردن مقادیرشان در ستون set counter weight . برای مراقبت از مشکلات نوسان مقره counter weight، کوچکتر استفاده می شود .

۸-نمایش دادن نمای کلی از بنا یا هر یک از فایلهای DXF یا bitmap با انتخاب کردن view در پایین قادر . نمای کلی را می توان به برنامه های Tower یا pls-pole متصل کرد .

۹-ویرایش کردن مدل بنا با فشردن دکمه Edit .

۱۰- برای ویرایش لیست موادی که در محل بنا باید در دسترس باشند، باید روی دکمه Material کلیک کنید.

### ۲-۳- نشاندن میانبر

برای بالا بردن سرعت کار هنگام استفاده از بناهای یکسان می توان از فرمانهای PAST و N-PAST به عنوان راه میانبر، استفاده کرد.

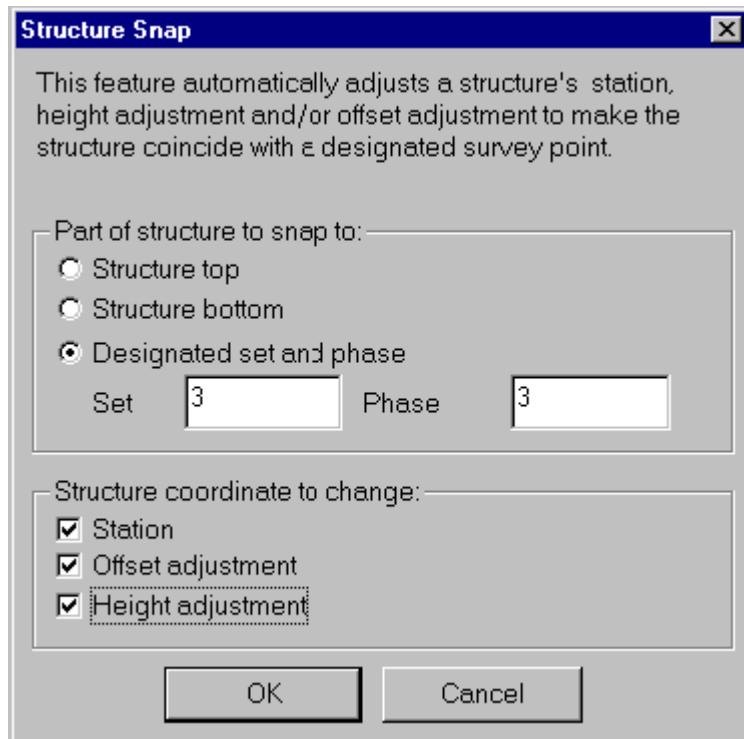
### ۴-۲-۷- جابجا کردن بنها

#### ۱-۴-۲-۷- کشاندن (یا درگ کردن) بنا با موس

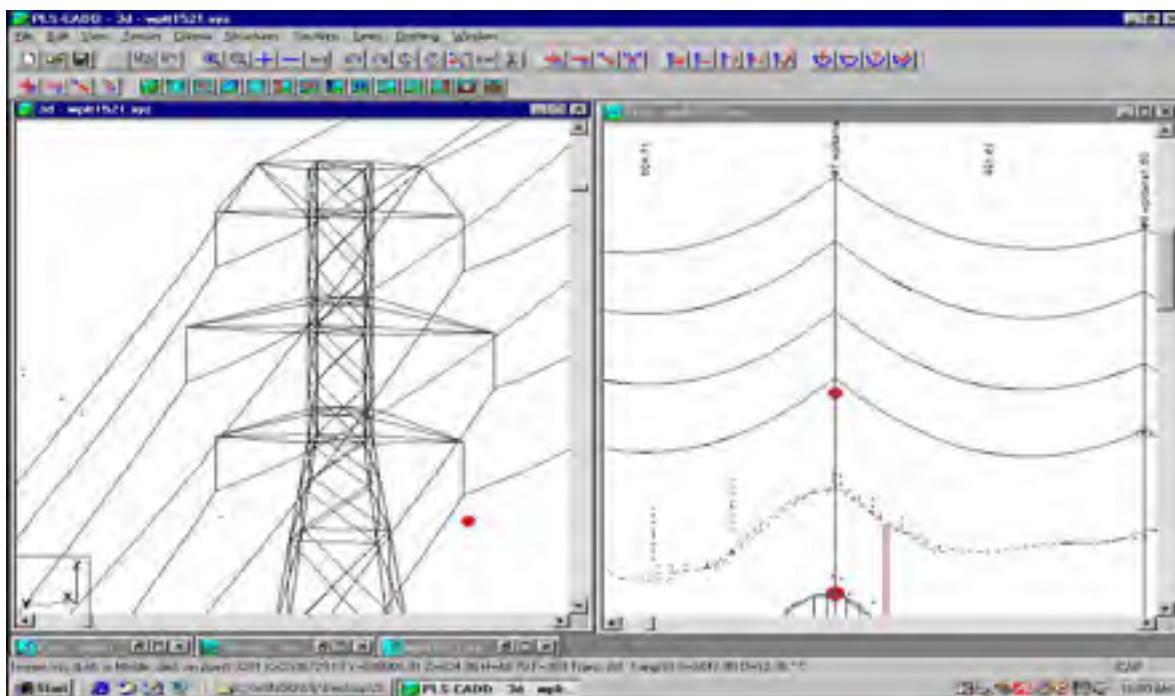
با move / structure می توان بنا را در خط مرکزی جابه جا کرد. ابتدا باید بنای مورد نظر را باموس انتخاب کرده و بعد آنرا به موقعیت جدیدش کشاند.

### ۴-۲-۷- قفل کردن (یا گیره کردن) بنا به نقطه طراحی شده

یک بنای واحد را میتوان توسط دستور move on(snap) به یک نقطه زمین داده شده قفل کرد. و برای گیره کردن یک گروه از بنا، از فرمان snap station / height to feature code استفاده می کنیم. برای مثال، با انجام تنظیمات جایگاه، آفست، و ارتفاع دکل شکل ۵-۶ در کادر شکل ۴-۶، بطور خودکار، فاز پایینتر(فاز ۳) از مدار سمت راست آن (ست ۳ دقیقاً) با نقطه‌ی بازبینی شده‌ای که توسط موس انتخاب میشود، تطبیق داده خواهد شد.



شکل (۴-۷)- پارامترهای گیره کردن بنا



شکل (۵-۷)- فاز سوم در مدار سمت راست گیره شده به نقطه‌ی بازبینی شده

## ۷-۲-۵- بحث مختصری از مکانیابی بهینه خودکار

مکانیابی بهینه خودکار با استفاده از معیارهای طراحی ارائه شده و یک لیست بنای قابل دسترسی و هزینه آنها ، به شما این اجازه را می دهد که بنها و مکان آنها را در کمترین هزینه کلی ، ترکیب نمایید . نشانه گذاری بهینه یک تکنولوژی پیشرفته خوبی است .

## ۷-۲-۶- بناهای مرسوم

PLS-CADD شما را با چندین تابع مرسوم برای ایجاد و اصلاح بناهای جایگاه - ویژه جهت برگرداندن تغییراتی که در این حوزه ساخته شده بودند ، آشنا می سازد . ( این مطالب در ضمیمه p مفصل " توصیف شده است .)

## ۷-۳- نصب سیمهای زمین و هادیها

قبلاً "برجگذاری در مسیر انجام شده است ، آنها میتوانند بطور با لقوه برای ساپورت کردن تعدادی کابل ( یا باندل های کابل ) استفاده شوند ، چون آنها نقاطی برای اتصال کابل دارند ( بحث درباره نقاط اتصال کابل در بخش ۲-۵ آمده است ).

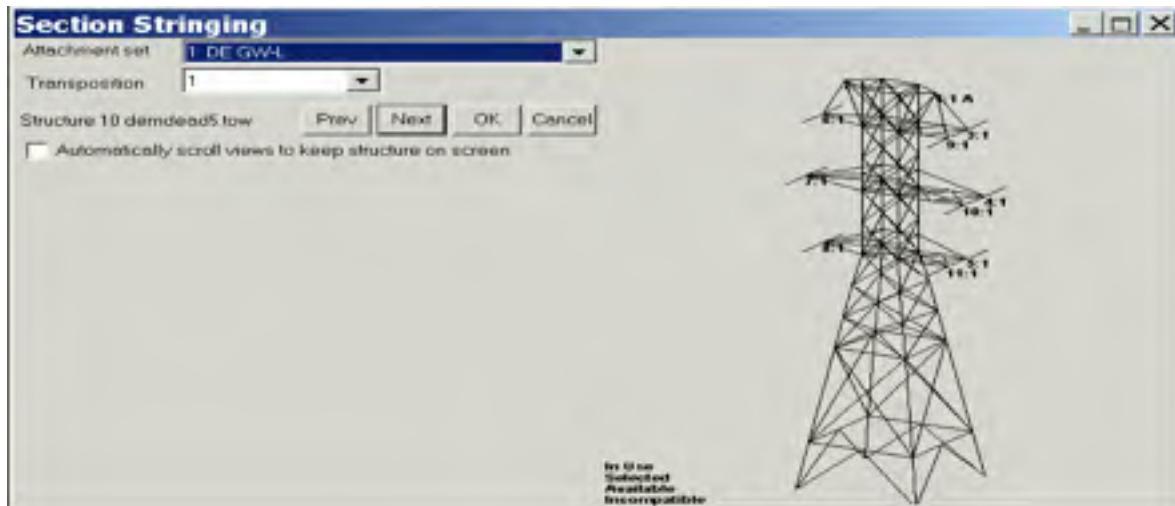
از آنجاکه عموماً مدل خط شامل تمام اسپان هاست **pls-cadd** مجموعه فرمان هایی را برای کشش و خمشن کابل ها بصورت مناسب پیشنهاد کرده است . چون تمام کابل های داخل یک دسته ( ست ) کابل خواص و کشش های یکسانی دارند ، این دسته ، نه یک کابل تنها ، شکم داده شده و قطار شده است .

دسته های کابل قسمتی از بخش های کشش اند . هر بخش کشش بطور مجزا کشیده و شکم داده میشود . یک بخش کشش باید یک شروع ( در یک نقطه اتصال ته- ثابت بنا ) و یک پایان ( در یک نقطه اتصال ته- ثابت بنا دیگر پائین خط ) داشته باشد ، و ممکن است بناهای میانی در نقاط اتصال نا- متنه ساپورت شود . یک بخش کشش می تواند از روی برجهای میانی عبور کند ، برای مثال یک مدار ولتاژ بالا می تواند از روی یک تیر توزیع **mid-span** کوتاه عبور کند . قطار کردن ، عملکردی است که اتصالات برجها را برای تمام کابل های موجود در یک ست از شروع تا پایان سکشن- تنشن برقرار می سازد . شکم دهی ( خمشن ) ، عمل کشیدن این بخش ( کابل ) به ازاء مقدار مدنظری می باشد ، قطار کردن و شکم دهی در زیر کاملاً توضیح داده شده اند .

## ۷-۴- قطار کردن بخش- کشش

فرایند شکم دهی و قطار کردن را با مثالی شرح می دهیم . ابتدا پروژه **Demo.xyz** را فعال می کنیم ، بر روی جزئی از خط بین برجهای ۶ و ۱۰ زوم کنید . وجهت برداشتن تمام کابل های بین این دو برج از فرمان **section/Remove** استفاده نمایید . اکنون دو برج انتهایی ( ۶ و ۱۰ ) و سه برج میانی ( ۹ و ۸ و ۷ ) برای قطار کردن داریم . برای شروع قطار کردن روی **Section Add** کلیک نمایید . سپس روی سمت چپ

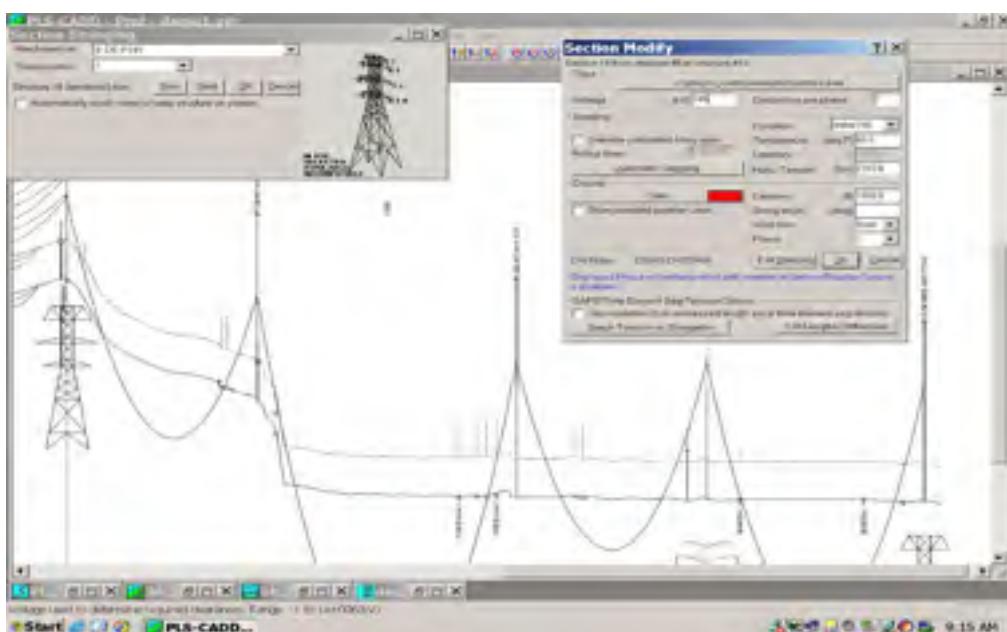
ترین برج (برج #۶) از گروه (یا سکشن) جدید که می خواهد ایجاد کنید ، کلیک نمایید . کادر Section Stringing (شکل ۶-۷) ظاهر خواهد شد .



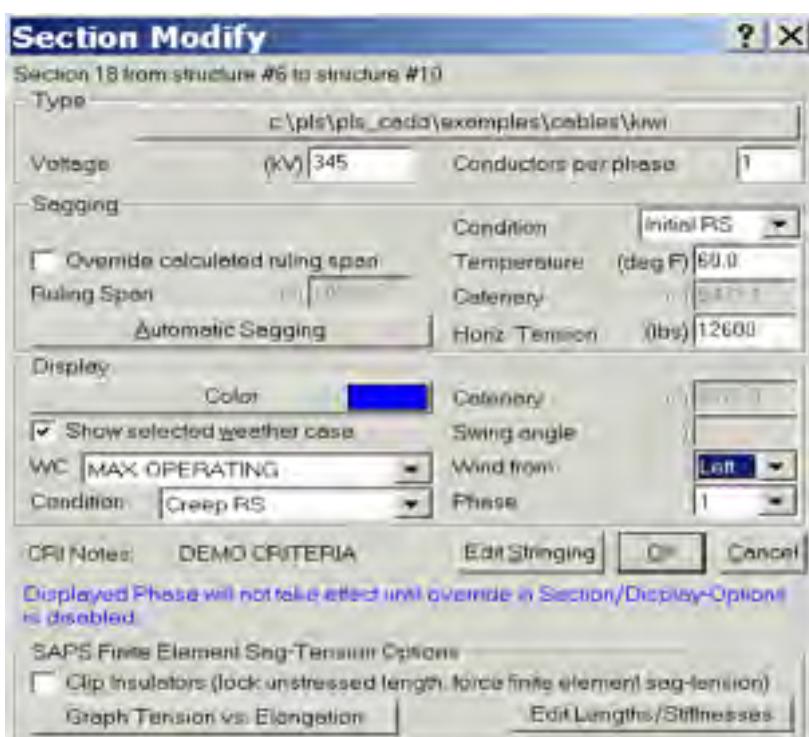
شکل (۶-۷)- قطار کردن سکشن

Method4 که ابتدا می توانید آنرا بزرگتر کنید . اگر دکلی که از آن قطار کردن را شروع کرده اید یک برج (یالنوع دیگری که با مدل های برنامه PLS-POLE یا TOWER آماده شده اند) است ، یک نمای کلی از آن برج در قسمت راست کادر (شکل ۶-۷ را ببینید) با هر نقطه اتصال ارائه شده با دسته و شماره فارش ظاهر خواهد شد . سپس باید از لیست برجی که هنوز در دسترس است سمت های ضمیمه ای را که می خواهد قطار شود را انتخاب کنید . برای مثال Attachment set NO.5 را برای پایین ترین فاز مدار سمت راست (یک هادی "kiwi") انتخاب نمایید . از آنجایی که نیمرخ بنای ۶ در کادر شکل ۶-۷ نمایش داده شده است همان طوری که مشاهده منته در حال قدم زدن به سمت پایین این خط قبل از اینکه او به بنا برسد ، شما قادر هستید نقاط اتصال را بدون ابهام انتخاب کنید ، حتی اگر برج بصورت حالت برج ۶ چرخانده شده باشد . سپس برای آوردن هادیهای kiwi به برج روی next در کادر کلیک نمایید . انتخاب نقطه اتصال سمت راست روی آن برج را به همراه دارد . اگر «Non» را در حوزه Attachment set روی آن برج را به برج ۷ وصل نمیشوند . این روشی برای باز پس برج میانی در طول مسیر انتخاب کرده باشد ، هادی ها به برج ۷ وصل نمیشوند . سپس بیش از سه بار روی Next برای اتصال به برجهای ۸ و ۹ و ۱۰ کلیک نمایید . هنگامیکه روی Next کلیک نمایید ، در برج ۱۰ برنامه می فهمد که هادی را به یک نقطه اتصال برج متنه وصل کرده اید ، انتهای بخش کشش نمایان می شود . در آنجا برای کامل شدن قطار روی Yes کلیک کنید ، یک کادر Create کوچک نمایان می گردد . در اینجا به کتابخانه کابل وارد شوید و نوع «kiwi» را انتخاب

کنید . وقتی نوع کابل انتخاب شد ، بخش قطار کردن بصورت جدیدآمده در شکل ۷-۷ ظاهر می گردد و مستقیما به کادر Section modify وارد می شوید . (شکل ۷-۸) جایی که می توانید بخش و پارامترهای انتخاب را برای نمایش اش شکم دهید .



شکل (۷-۷)- قطار کردن هادی بین بناهای ۶ و ۱۰



شکل (۸-۷)- کادر محاوره ای پیرایش سکشن

بطورخلاصه وقتی بخش جدیدی را به رشته در آوردید قبل از آنکه آنرا شکم دهی کنید ، بطورقراردادی در محل قرمز یک ثابت زنجیروار ، ۱۰۰۰ افوت نشان داده شده است. پس از آنکه شکل ۸-۷ را OK کردید ، قادر به شکم دهی وقطار کردن سایر بخش ها هستید . سیمها درمثال Demo با یک فاز در ست مدل شده اند. هر چند ، اگر شما قبلاً "ستی را که شامل سه فاز است ، به رشته درآورده باشید وشکم دهی کرده باشید ، روش فوق تقریباً یکسان است ، بجزاینکه این سه فاز به تمایل دارند که به بنا در معماری (سبک) انتخاب شده در لیست Transposition در بالا سمت چپ کادر Stringing ازشکل ۱۰-۷ وصل شوند . با استفاده ازسبک اتصال ۱۲۳ سه فاز ۱ ، ۲ و ۳ را به نقاط اتصال برج ۱و۲و۳ ازست وصل می کند . با استفاده ۳۲۱ فاز اول را به نقطه اتصال ۳ ، فازدوم را به نقطه اتصال ۲ و فازسوم را به نقطه اتصال ۱ وصل می کند . حالتهایی وجود دارند ، از جمله حالت مورد نیازجهت چرخش یک برج نامتقارن درزاوایه خط (بخش ۴-۳-۱-۱۷) جائیکه انتقال از ۱۲۳ به ۳۲۱ (یاچیزهای دیگری) ضروری است . اگرخواهان تغییر هریک از تصمیمات رشته در آوردن تان هستید برای مثال ، انجام یک تعویض تقدم و تاخّری در یک یا چند برج ، می توانید دوباره تمام گامهای بحث شده دراین بخش را با کلیک نمودن روی Edit Stringing درانتهای کادر Section Modify بینید . کادر Section Modify (شکل ۸-۷) شامل چهارسطح اساسی است :

۱- سطح SAPS Finite Element ، ۲- سطح Type ، ۳- سطح sagging و ۴- سطح Display . sag- Tension options

آیتم های سطح sagging دربخش ۳-۳-۷ بحث شده اند و برای سطح Display دربخش ۳-۳-۷ بحث شده اند . اگرمدل کردن سطح های ۲ ، ۳ یا ۴ را استفاده می کنید تنها نیاز به کلنگار رفتن با آیتم های SAPS Finite Element Type sag- Tension options کابل ، حوزه ولتاژ کابل وحوزه هادیها درفازکه تعداد هادیهای باندل راتغیین می کنید، را می دهد. ازآنجاکه فوائل مود نیاز برای نقاط زمین به مقدار ولتاژ بستگی دارند ، لازم است که ولتاژ را تعیین کنید. و تعداد هادی های فرعی برای محاسبه بار وضع کلی در نقطه ای اتصال لازم است .

### ۲-۳-۷- شکم دهی بخش کشش

سطح sagging شامل پارامترهای مورد نیاز جهت خمش بخش (کابل ) است . شکم دهی مشخصات یک تعدادکافی ای ازشرایط است بطوری که کامپیوترمی تواند طول بدون تنش کابل را در دمای مرجع صفردرجه سلسیوس درست پس ازعمارت (کابل دروضعیت اولیه اش) تعیین کند . از این نقطه شروع طول بدون کشش (منبسط نشده) اسپان مرجع ( PLS- CAAD مدل فشار- کشش کابل آمده درفصل ۶ را استفاده می کند . بارگذاری معادلات بخشهای ۱-۲-۴ ، ۲-۲-۴ و ۳-۲-۴ ومفهوم اسپان متداول برای

مدل کردن سطح ۱ ، برای مدل سازی المان محدود ( سطح های ۲، ۳، ۴ ) جهت تعیین هندسه های کابل و نیروهای انتهایی برای هر ترکیب از حالت هوا و وضعیت کابل آمده اند . تمام این محاسبات پیچیده که بطور خودکار و اغلب بطور آنی انجام می شوند ، اجازه تغییردادن تأثیرات پارامترهای طراحی رابطه متقابل می دهد. اگر override calculated rulling span Sagging را انتخاب نکرده باشد اسپان متداول محاسبه شده شخصا برای بخشی که به رشتہ درآورده اید نمایش داده شده است . ( در شکل ۸-۷ ۱۰۹۳ft ) . همه محاسبات خمس، کشش و بار بعدی پیچیدگی اسپان متداول بخش کشش روی این مقدار قرارخواهند گرفت . اگر override calculated rulling را انتخاب کردید ، قادر به وارد کردن مقدار اسپان متداول خودتان خواهید بود . این مشخصه وقتی اسپان متقاطع تکی از یک خط متقاطع را ایجاد می کنید ، استفاده می شود ( بخش ۲-۳-۲-۱ ) که اسپان متداول متفاوتی نسبت به آن طول اسپان متقاطع را دارد . در زیر چهارگزینه جهت شکم دهی بخش کشش آمده است . سه تای آنها در سطح sagging از کادر Section Modify قابل دسترس است . چارت های شکم دهی مورد استفاده در طی ساختمان ، موضوع دیگری است که در بخش ۲-۴ توصیف شده است . شکم های ساختمان مقادیر مشتق شده کاملا وابسته به تصمیمات شکم دهی در کادر section modify اند.

#### ۱-۲-۳-۷- شکم دهی توسط کشش

اگر Sag With Tension File/preferences را در منوی انتخاب کنید ، شکم دهی توسط یک وضعیت کابل ( اولیه ، پس از خروش و پس از بار ) ، تعیین یک دما و تعیین ترکیب افقی کشش قابل انجام است . ثابت زنجیروار در حوزه ای خاکستری شده غیر قابل دسترس ، بسادگی این ترکیب افقی کشش تقسیم شده با وزن کابل برواحده طول میباشد .

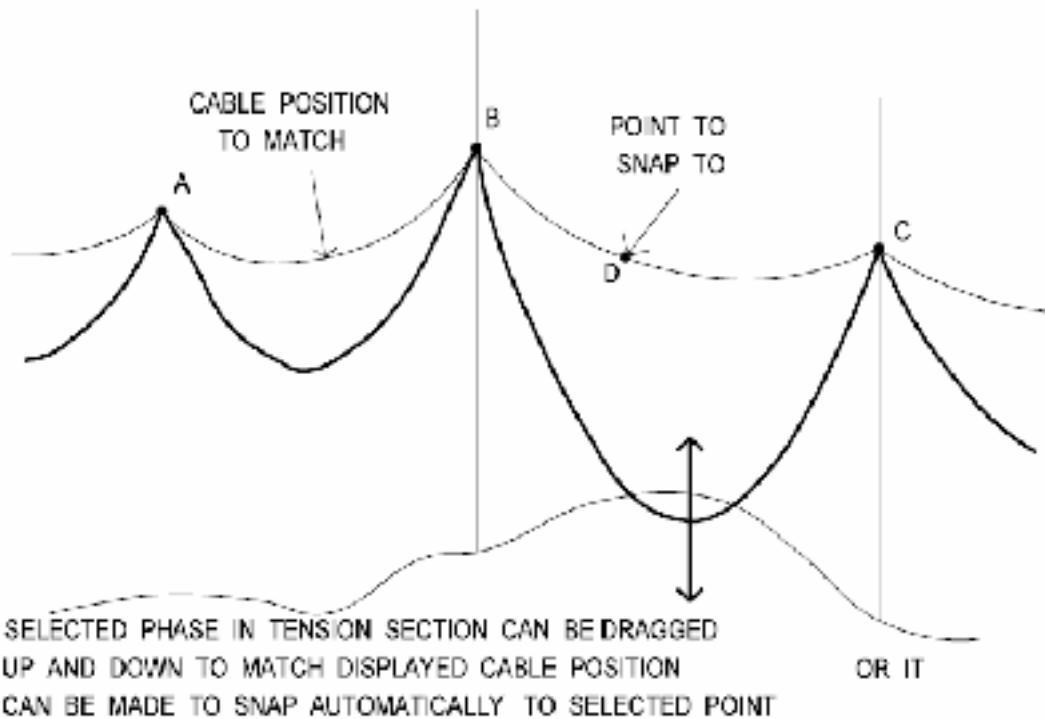
#### ۲-۲-۳-۷- شکم دهی با ثابت زنجیروار

اگر شما Sag With Centenary File/preferences را در منوی انتخاب کنید ، شکم دهی با انتخاب نمودن یک حالت کابل ، اختصاص یک دما و ثابت زنجیروار امکان پذیراست . مولفه افقی کشش در حوزه خاکستری شده که غیر قابل دسترس است ، بسادگی ثابت تاب ضرب شده در وزن کابل برواحده طول .

### ۷-۳-۲-۳-شکم دهی خود کار

با این روش ، یک حالت کابل انتخاب می کنید و دمایی اختصاص می دهد و روی Automatic کلیک می نمایید . کامپیوتر معیار شکم دهی خودکار بخش ۴-۳-۷ را در نظر می گیرد و بخش کشش را تا جای ممکن هرچه سفت تر بدون هیچ تخلفی از این معیار می کشد . گزارش کوتاهی کنترل معیار را نشان می دهد . وقتی گزارش را بستید متوجه خواهید شد که ثابت کنتری (تاب) و ترکیب افقی کشش در وضعیت کابل و دمای اختصاص داده شده ، بطور خودکار جهت در نظر گرفتن معیار خمش خودکار ، محاسبه شده اند . این وضعیت های شکم دهی بخش کشش در عاملی باقی ماند ، حتی اگر بر جی را جابجا کنید تا زمانی که شکم دهی خودکار را دوباره بزنید .

### ۷-۳-۲-۴-شکم دهی گرافیکی

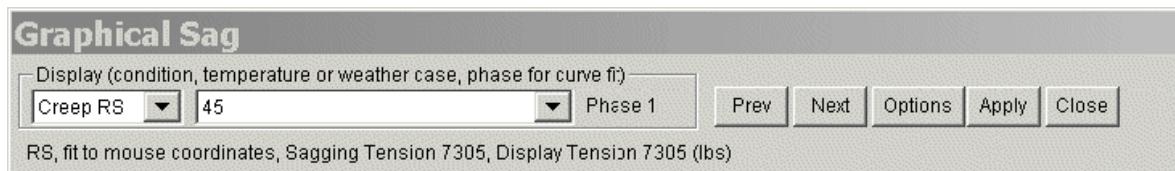


شکل (۹-۷)- کشش گرافیکی تنشن-سکشن

وقتی سکشن-تنشنی بین دو ته-ثابت به رشتہ درمی آید ، شکم دهی گرافیکی ، اجازه انتخاب هر فاز از هر سط (خط ضخیم پائینی در شکل ۹-۷) را بطور گزینشی می دهد :

۱) آنرا بکشید (بانگه داشتن کلیک چپ موس و حرکت دادن آن) تا زمانیکه وضعیتی دلخواه را برآورده سازد ، یا ۲) آنرا بگیرید و به موقعیت نشانگر موس قفل کنید ، یا ۳) به نزدیکترین نقطه زمین (یا نقاط زمین) به مکان نمای موس قفل کنید .

با انتخاب گزینه اول می بینید که بخش کشش یکدست بالا می رود و متقابلا پائین همچنانکه آنرا باموس می کشید . این گزینه وقتی که می خواهید شکم دهی مدل را به شکم دهی مدل خط موجود تطبیق بدهد ، همانطورکه با ترسیم اسکن شده ای درنمای پروفیل نمایش داده می شود، یا وقتی که می خواهید فاصله درستی برای هرمانع نشان داده شده پیش بینی کنید استفاده می شود . با گزینه دوم و سوم، P-C ، سکشن را بصورت خودکار نمایش می دهد ، بطوری که فاز تعیین شده از طریق یک نقطه ( یا نقاط ) انتخابی می‌آید. این گزینه ممکن است وقتی که می خواهید شکم یک بخش با وضعیت بازبینی شده یک کابل ( یا نقاط بازبینی شده دراسپان های متفاوت) هماهنگ گردد مورد استفاده قرار بگیرد. نقطه انتخاب شده درمکانی که نشانگر موس کلیک شده ( گزینه دوم ) یا در نزدیکترین نقطه PFL ( گزینه سوم ) می باشد. جهت شکم دهی Sections/graphical sag باستی ابتدا از کادر section modify خارج شوید و روی Graphical sag شکل ۱۰-۷ ظاهر خواهد شد.

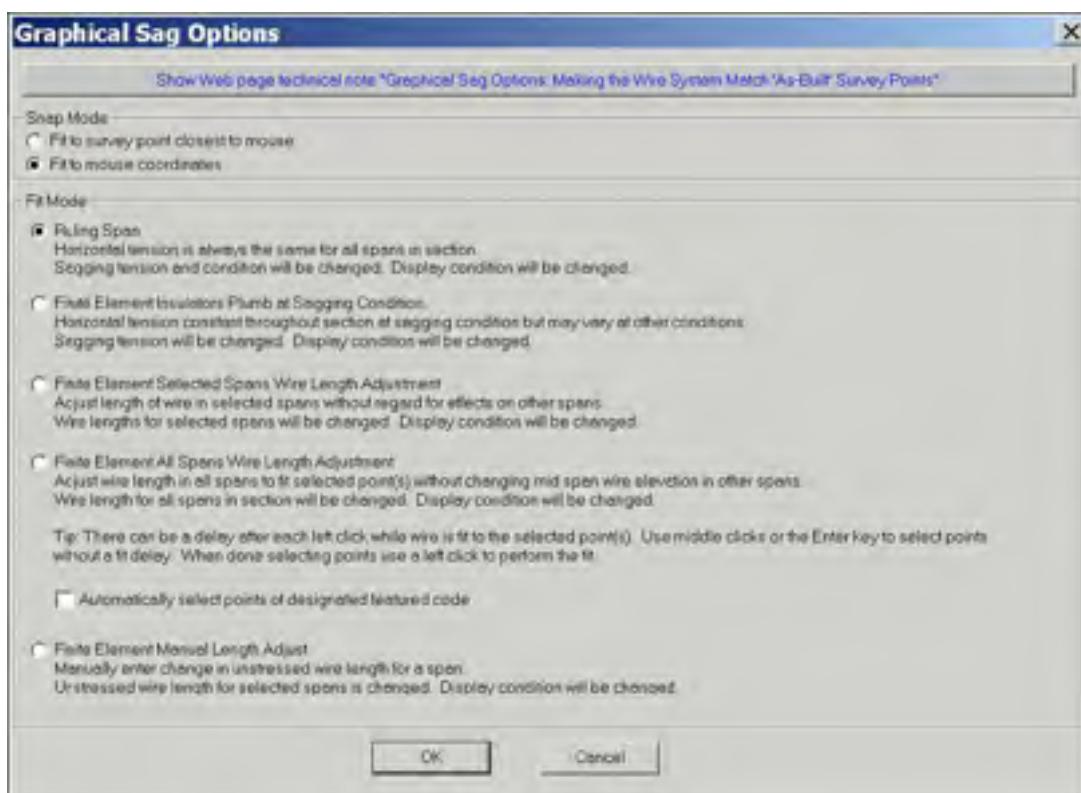


شکل (۱۰-۷)- کادر مجاور ای کشش گرافیکی

با کلیک نمودن روی Prev یا Next کابل مناسب مورد نظر را انتخاب کنید. سپس وضعیت کابل و حالت هوای موجود در دو لیست بالا در کادر Graphical sag را انتخاب کنید که مشابه وضعیت کابل نمایش داده تان خواهد بود . اگر در حوزه حالت هوا عددی بنویسید ، آن عدد حالت هوایی را بدون باد و یخ در آن دما بطور موقعی ایجاد می کند . می توانید آن حالت آب و هوای جدید را انتخاب کنید . سپس جهت انتخاب مدلینگ چندین سیم گوناگون و گزینه های شکم دهی در کادر Graphical sag option ، روی Graphical sag option کلیک نمایید ( شکل ۱۱-۷) .

اگر Graphical sag options در کادر Fit to survey point closest to mouse را انتخاب کنید ، قادر به ساختن کابلی که از طریق نزدیکترین نقطه بازبینی شده به نشانگر موس می رود خواهد بود . اگر Fit to mouse coordinates را انتخاب نمایید قادر به کشیدن کابل انتخابی با موس خواهد شد. اگر Rulling span را بعنوان یکی از پنج گزینه Fit mode انتخاب کنید ، کابل با استفاده از مدل level1 شکم داده خواهد شد . اگر هر گزینه ای بجز Rulling span را انتخاب کنید ، کابل با فرض یک مدل ۲، ۳ یا ۴ شکم داده خواهد شد. ( اکثر اطلاعات در گزینه های non- rulling- span دربخش N.8 داده شده پس از خارج شده از Graphical sag options قادر به شکم دادن گرافیکی ، بخش کششی تان خواهد

شد . اگر Rulling – span را انتخاب کرده باشید ، وهم Tension (بطور واقعی ترکیب عمودی از کشش ) یا ثابت کنتری مشابه با شکم در زمان واقعی در قادر شکل ۱۰-۷ نمایش داده می شود . اگر شکم با کشش را در کادر File Preferences انتخاب کرده باشید کشش ، و در غیر این صورت ثابت کنتری نمایش داده می شود . اگر روی Apply در سمت راست کادر Graphical از شکل ۱۰-۷ کلیک کنید کشش محاسبه شده با وضعیت کابل و حالت آب و هوایی که در قسمت چپ کادر وارد کرده اید ، بصورت خمس و پارامترهای نمایش برای بخش کشش در کادر Section Modify مشابه اش استفاده می شوند . اگر Rulling span را انتخاب نکرده اید ، طول های بدون تنفس کابل های مختلف در اسپان های بخش های کشش برای ساختن بخش عبوری از طریق نقاط انتخاب شده اتان ، اصلاح شده اند . اگر بدون کلیک نمودن روی Apply کادر شکل ۱۰-۷ را کنسل کنید ، این بخش شکم دهنی شود برای تطبیق خمس روی اسکرین (صفحه) . قبل از آنکه منوی Sections/Graphical sag را انتخاب کنید ، هرجایی که تنظیم پارامترها مؤثر باشد ، شکم داده شده باقی می ماند .



شکل(۱۱-۷)- گزینه های کشش گرافیکی

### ۷-۳-۳-بخش کشش سطح نمایش

کادر Section Modify اجازه انتخاب دو روش از چندین روش نمایش دهی بخش کشش را می دهد.

#### ۷-۳-۳-۱-نمایش دادن بخش کشش به ازاء ثابت کتری و زاویه نوسان مشخص

اگر Line در حالت هوا یا کشش انتخاب شده در بخش Display each Section Modify از کادر Display option را انتخاب کنید و اگر نمایش حالت هوا انتخاب شده را در سطح از section Modify شکل ۷-۸ انتخاب نکنید، بخش کشش، برای ثابت کتری، زاویه نوسان وجهت باد (wind from) اختصاص یافته در سمت راست سطح Display نمایش داده خواهد شد.

#### ۷-۳-۲-نمایش دهی بخش کشش به ازاء حالت هوا و وضعیت کابل داده شده

اگر line در حالت هوا و کشش انتخاب شده در Section modify از کادر Display each section را انتخاب کرده باشد و اگر Section Show Selected weather case display options modify شکل ۷-۸ را انتخاب کرده باشد ، بخش کشش به ازاء حالت هوا و کابل انتخابی در این سطح وجهت باد اختصاص یافته در حوزه wind from ، نمایش داده خواهد شد . اگر یکی از شرایط کابل را که با RS به انها رسیده است ، انتخاب کنید ، فرض اسپان متدالو (Level 1) جهت نمایش بخش مورد استفاده قرار می گیرد . اگر حالتی از کابل را که با FE تمام می شود را انتخاب کرده باشد فرض Finite Element (سطحهای ۲، ۳ یا ۴) مورداستفاده قرار خواهد گرفت .

توجه : همانطور که قبل ذکر شد ، وقتی یک بخش برای اولین بار ایجاد یا اصلاح می گردد ممکن است کابل ها در بخشی که بتازگی ایجاد یا اصلاح شده اند با ثابت کتری کمتر از ۱۰۰۰ ft نمایش داده شوند. بنظرمی رسد که کابل ها زیادی پائین هستند (مثال شکل ۷-۷ بینید). این اتفاق نشان می دهد که تنظیمات در کادر Section modify درست نبوده است .

#### ۷-۳-۴-استفاده دوباره پارامترهای شکم دهی بخش کشش

از فرمان Section /copy می توانید جهت ذخیره سازی تمام پارامترهای نصب یک بخش کشش (نوع ، شکم دهی و نمایش دادن در کادر Section modify ) در یک بافر موقتی استفاده نمایید . این پارامتر ها در دفعه بعدی که یک بخش را قطار میکنید و شکم می دهید ، بصورت مقادیر پیشفرض مورداستفاده قرار می گیرند . وقتی مجموعه ای از بخش ها را که خواص یکسانی دارند را قطار می کنید ، این مشخصه بسیار مفید است .

### ۷-۳-۵-جدول section

اکثر اطلاعاتی که در بخش های ۱-۳-۷ و ۲-۳-۷ استفاده نموده اید، در جدول سکشن، (شکل ۱۲-۷)، که با فرمان section/table به آن می رسید ، قابل دسترسی و ویرایش است . ستونهای سمت چپ که

خاکستری اند ، شامل اطلاعاتی اند که از عملکرد شکم دهی و قطار کردن منتج شده است ، می باشد و نمی توانند در جدول ویرایش گرددند . ستونهای سمت راست با اطلاعاتی که در کادر Section modify آمده ، یکسان است و قابل ویرایش اند و وقتی جدول را ok کنید روی مدل تأثیرمی گذارند . آخرین ستون اجازه اجرای فرمانهای زیررا پس از OK کردن ، خواهد داد :

Command To Apply، اجازه اجرای فرمانهای زیررا پس از OK کردن ، خواهد داد :

Clip : تأثیری مثل بررسی کردن Clip Insulators در کادر Clip Insulators دارد .

نکته مهم : اگر این فرمان را روی بخشی که قبلاً چیده شده استفاده کنید ، قبل از محکم کردن دوباره ، بطور موقعی ، باز خواهد کرد . تمام تغییرات قبلی به طولهای بدون تنفس اتان را ازدست خواهید داد . اگر تغییرات این طول نتایج بعضی مناسبات برای شکم های اندازه گیری شده باشد ، استفاده از این فرمان لازم نیست .

Unclip : تأثیری مشابه بررسی نکردن «clip Insulators» در کادر Section modify دارد . بخش با همان کشش در تمام اسپان ها مثل اسپان رایج دوباره شکم داده می شود .

Delete : تأثیری مثل section/Remove دارد .

Autosag : تأثیری تیک زدن ok کردن کادر Section modify دارد .

Auto R.S : تأثیری مثل تیک نزدن calculated rulling span در کادر override calculated rulling span دارد .

ManualRS : تأثیری مثل تیک زدن calculated rulling span در کادر override calculated rulling span دارد .

ID	Description	Span Type	Length	Thickness	Material	Weight per Unit Length	Day Time	Night Time	Day Thickness	Bottom Distance	Top Distance	Left Distance	Right Distance	Bottom Distance	Top Distance	Command To Apply
1	12.0m x 1.0m x 0.05m	beam	12.0	1.0	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left
2	12.0m x 1.0m x 0.05m	beam	12.0	1.0	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left
3	12.0m x 1.0m x 0.05m	beam	12.0	1.0	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left
4	4.0m x 0.5m x 0.05m	beam	4.0	0.5	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left
5	4.0m x 0.5m x 0.05m	beam	4.0	0.5	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left
6	4.0m x 0.5m x 0.05m	beam	4.0	0.5	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left
7	4.0m x 0.5m x 0.05m	beam	4.0	0.5	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left
8	4.0m x 0.5m x 0.05m	beam	4.0	0.5	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left
9	4.0m x 0.5m x 0.05m	beam	4.0	0.5	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left
10	4.0m x 0.5m x 0.05m	beam	4.0	0.5	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left
11	12.0m x 1.0m x 0.05m	beam	12.0	1.0	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left
12	12.0m x 1.0m x 0.05m	beam	12.0	1.0	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left
13	12.0m x 1.0m x 0.05m	beam	12.0	1.0	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left
14	12.0m x 1.0m x 0.05m	beam	12.0	1.0	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left
15	12.0m x 1.0m x 0.05m	beam	12.0	1.0	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left
16	12.0m x 1.0m x 0.05m	beam	12.0	1.0	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left
17	12.0m x 1.0m x 0.05m	beam	12.0	1.0	0.05	1000.0000	Initial	0.0	Initial	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	Left

شکل (12-7)-جدول سکشن

## فصل هشتم

مدل خط مورد استفاده با پی ال اس کد اپراتور را به یک محاسبات مهندسی قادر تمند مجهز کرده است. که پس از آنکه مدل خط زمین و سه بعدی کامل شد ممکن است محاسبات مهندسی باکلیک نمودن موس انجام می‌پذیرد.

۱- استراکچر ها

### ۱-۱-۸- اسین های وزن و باد

LC	MC	Weather case	Cable
#	#	Description	Condition
1	2	NEBC WIND	Initial RS
2	4	COLD	Initial RS
3	3	ICK + WIND	Initial RS
4	5	MAX. OPERATING	Creep RS

Heaviest cable wind and weight spans (span lengths used are distances between structure centers)

Stn.	Station R Structure No.	Line Angle	Extra Cost	Wind Span	Weight Span	Weight Span	Weight Span	
	e Name			WC# 2	WC# 4	WC# 3	WC# 5	
	g	(deg)		(ft)	(ft)	(ft)	(ft)	
	(ft)							
T	5796.13 N demtahl.110	0.00	0	1116	886	882	979	1013

Wind and weight spans by attachment set (span lengths used are distances between attachment sets)

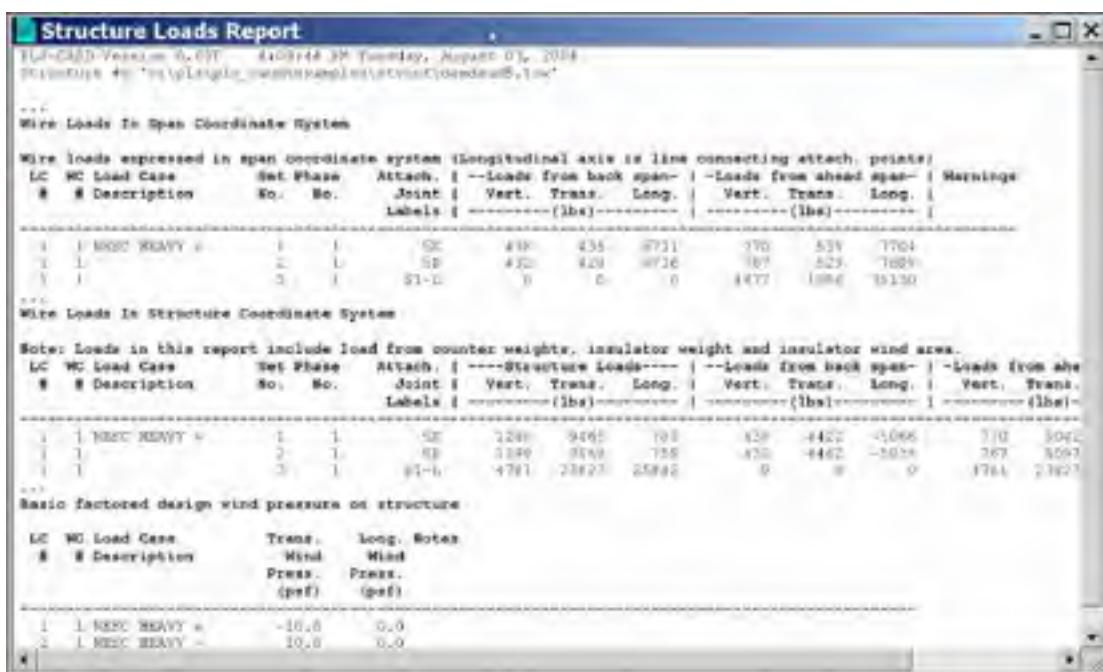
Stn.	Station R Structure No.	Line Angle	Extra Cost	Attachment Set	Cable Name	Wind Span	Weight Span	Weight Span
	e Name				Ahead	WC# 2	WC# 3	WC# 5
	g	(deg)				(ft)	(ft)	(ft)
	(ft)							
T	5796.13 N demtahl.110	0.00	0	1: GW-i 2: GW-R 3: PI-1 4: PD-1 5: PI-1 6: PI-1	drake	3#6aw	1113	767
						3#6aw	1118	782
						drake	1112	823
						drake	1110	813
						drake	1112	810
						3#6aw	1118	807

شکا (۱-۸) - اسینهای وزن و باد برای استراکچر ۸ از خط دمو

اپن های وزن به یکی از دو روش با توجه به انتخاب توان در قادر Criteria/Weight Span Model محسوب می شوند. گزارش های اپن وزن و باد برای گروهی خاص یا هر تعداد منظم از استراکچرهای Line/Reports/wind+weight Span Report (شکل ۸-۱) ایجاد می گردند. اپن های وزن برای همه ی سنت های کابل تحت حالات آب و هوا و کابل آمده در باکس Criteria/Wind/Weight Span گزارش شده اند.

اسپن های وزن و باد در بررسی استحکام استراکچرهای سطح ۱ و سطح ۲ نیز بصورت آمده در بخش های ۸-۱ و ۸-۳-۲ نمایش داده می شوند. متقابلاً وقتی استراکچری را با Structure/Move یا Structure/Move on statusbar حرکت می دهید، اسپن های باد در نمایش داده می شوند.

## ۲-۱-۸- بارگذاری درختان



شکل (۲-۸)- قسمتی از درخت بار جهت استراکچر نوعی پی ال اس کد

برای تعیین درختان بارگذاری طراحی دریک استراکچر با تعیین یک ترکیب از حالات هوا و فاکتورهای باد آمده در Criteria/Structure oads (Method3,4) (بخش ۴-۳-۲) برای استفاده نمائید. با توجه به اینکه با مدل پی ال اس کد /LITE کارمی کنید دونوع کمی متفاوت از گزارش بارگذاری وجود دارد. شکل (۲-۸) مثالی از یک بخش ازیک درخت بارگذاری برای استراکچری در مدل پی ال اس کد رانشان می دهد. که بارهایی را برای بارسنگین NES ن روی استراکچر ۶ از خط دمو را نشان می دهد.

بارهای سیم در سیستم مختصات اسپن از معادلات ۴-۷ تا ۴-۱۲ هستند. بارهای سیم در سیستم مختصات استراکچر آنهایی اند که در بخش ۴-۳-۲-۱۲-۴ آمده اند. فشارهای باد استراکچر فاکتور شده اساسی آنهایی اند که در معادلات ۴-۱۳ و ۴-۱۴ تعریف شده اند.

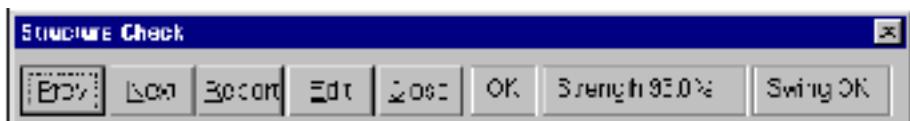
Structure Loads Report									
PLF-CADD Version 6-03 4:27:08 PM Tuesday, August 07, 2004 Project Name: C:\Windows\Temp\pla_cadd\temp\pla\pla.l0AT Wires and Structure Loads									
Wire loads expressed in span coordinate system (longitudinal axis is line connecting attachment points)									
Structure loads expressed in structure coordinate system									
LC NC Load Case      Wire Attach.        Structure Loads-----       Wire Loads-----									
#	# Description	No.	Joint	Vert.	Trans.	Long.	Vert.	Trans.	Long.
				Labels	(lbs)		(lbs)		(lbs)
3	2 WESC VT 8+	1	35	267	440	2435	267	440	2435
3	2	2	35	267	440	-3435	267	440	-3435
3	3	3	35	267	3038	-22455	267	3038	-22455
<b>Sum of Structure Loads at Each Attachment Point</b>									
Structure loads expressed in structure coordinate system									
LC NC Load Case      Wire Attach.        Structure Loads-----       Warnings-----									
#	# Description	No.	Joint	Vert.	Trans.	Long.	Labels	(lbs)	
3	2 WESC VT 8+	1,2	35	114	870	0			
3	2	1,3	35	114	870	0			
3	3	1,2	35	114	870	0			
<b>Basic factored design wind pressure on structure</b>									
LC NC Load Case      Trans.      Long.      Notes									
#	# Description		Wind	Wind					
			Press.	Press.	Notes				
			(psf)	(psf)					
3	2 WESC VT 8+		72.0	0.0					

شکل (۳-۸)- قسمتی از درخت بار جهت استراکچر پی ال اس کد PLS-CADD/LITE

شکل (۳-۸) یک مثال از جزئی از درخت بارگذاری برای استراکچر در مدل PLS-CADD/LITE را نشان می دهد. اختلاف اساسی بین فرمات آن درخت و فرمات شکل (۲-۸) اینست که با PLS-CADD/LITE هیچ مفهومی تحت عنوان اسپن های جلو و عقب همانطور که همه بارها برای هرسیم با خصوصیات توصیف شده اند وجود ندارد. فشارهای طراحی نشانده شده در شکل (۳-۸) بالایی تنظیم شده اند تا جهت ضرایب کشیدن عضو و بعضی صفات مدل های استراکچر با توجه به اینکه کدام نوع اعمال می گردد به حساب می آیند. درختان بارگذاری طراحی آمده در این بخش آنها بی اند که جهت بررسی استراکچر سطح ۳ بصورت آمده در بخش ۴-۱-۸ استفاده می شوند. برای استراکچر های سطح ۳ بارهای روی هر نقطه ضمیمه فاز اخلاقی دریک ست قبل از آنکه به استراکچر اعمال گردند متوسط اند.

این متوسط گیری تنها وقتی که بیش از یک فاز درست وجود دارد لازم است بخاطر شرط بارها روی هر فاز از یک ست از یک استراکچر روش ۳ باید یکسان باشد. اگر درخت های بارگذاری را بصورت فایل های باار استاندارد مؤثر برای برنامه های PLS-POLE TOWER و PLS-Structures/Loads/Write LIC File یا Structures/Loads/Write LCA File را استفاده نمائید.

### ۱-۳-۳- بررسی استحکام



شکل (۴-۸)- باکس بررسی استحکام

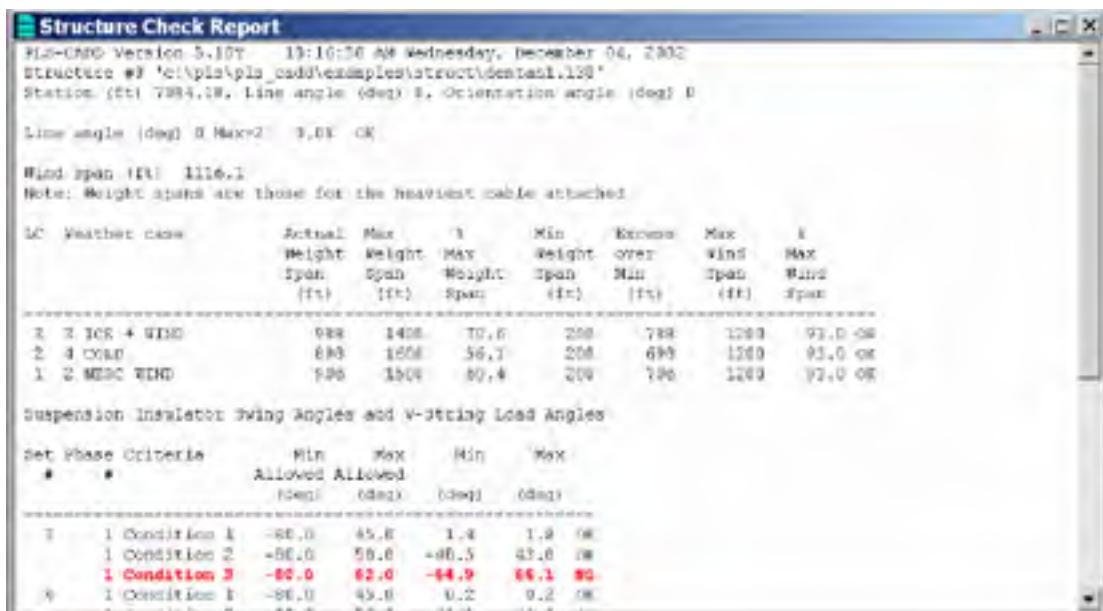
جهت بررسی استحکام استراکچر و شایستگی های انحراف مقره تابع Structure/Check استفاده می شود. پس از کلیک نمودن روی استراکچر دلخواه سریعا تشخیص های کوتاهی از باکس Structure Check بدست می آورید، شکل (۴-۸).

برای مثال شکل (۴-۸) بیانگر آنست که برای وضعیت واقعی اش در خط استراکچر بررسی شده، استحکام استفاده شده اش را در صد از ظرفیت اش وارد کرده و انحرافات مقرها تماما "OK" هستند. با کلیک نمودن روی Report جهت گزارش ها برای تفضیل از بخش های ۱-۳-۱-۸ تا ۱-۳-۱-۸ ۴-۳-۱-۸ برده می شوید و به شما اجازه ویرایش فایل استراکچر را بصورت ضمیمه F می دهد. Edit و Next و Prev اجازه بررسی استراکچرهای قبلی و بعدی در خط را می دهد.

همانطور که در بخش ۳-۵ توضیح داده شده، استحکام استراکچر می تواند با هریک از چهار روش مختلف بررسی گردد. در فایل استراکچر روش مورد استفاده و داده ضروری استراکچر اختصاص یافته است. بررسی استحکام استراکچر های روش های ۱ و ۲ و ۳ تقریبا لحظه ای است. با پی اس کد، روش ۴ کنترل را به یکی از برنامه های استراکچر مان واگذار می نماید و منتظر نتیجه تحلیل می ماند.

### ۱-۳-۱- گزارش بررسی استحکام جهت استراکچر های روش ۱

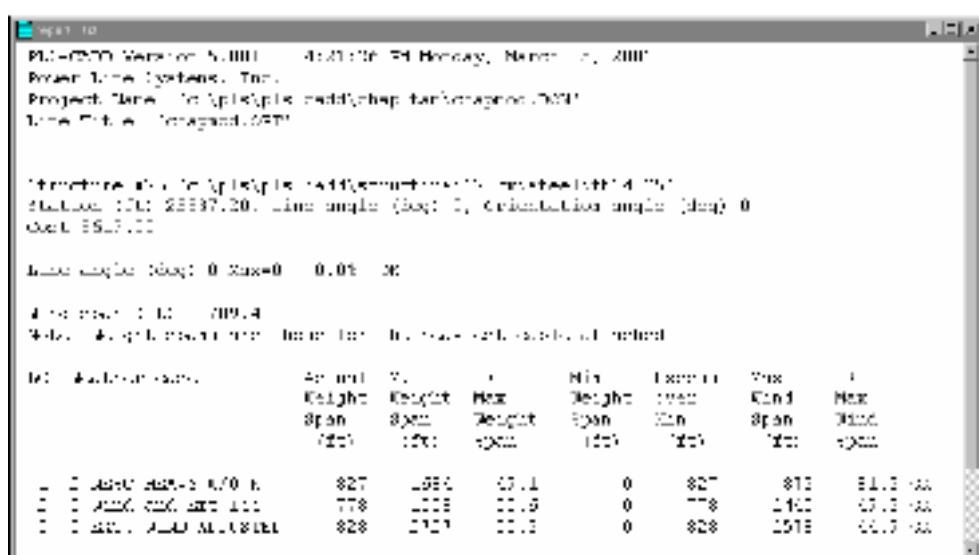
اگر استراکچر ۸ را در خط دمو بررسی نمایید، نتایج شکل (۴-۸) و گزارش شکل (۵-۸) را بدست خواهید آورد. در صد استحکام مورد استفاده، ۹۳ درصد با اسپن باد واقعی ۱۱۶/۱ft در صد از اسپن باد مجاز اسپن ۱۲۰۰ft کنترل شده است. اسپن های وزن واقعی جهت سه حالت بار اختصاص یافته (بترتیب ۹۰۶ و ۹۸۸ft و ۱۴۰۰ft) از مقادیر مجاز شان (بترتیب ۱۵۰۰ و ۱۶۰۰ft) کوچک ترند، بنابراین در صد استحکام استفاده شده کنترل شده است.



شکل(۵-۸)-گزارش بررسی استحکام برای استراکچر روش ۱

### ۲-۳-۱-۸-گزارش بررسی استحکام جهت استراکچر های روش ۲

شکل (۶-۸) گزارش بررسی استحکام نوعی رابرای استراکچر های روش ۲ نشان می دهد.



شکل(۶-۸)-گزارش بررسی استحکام برای استراکچر روش ۲

### ۲-۳-۱-۸-گزارش بررسی استحکام جهت استراکچر های روش ۳

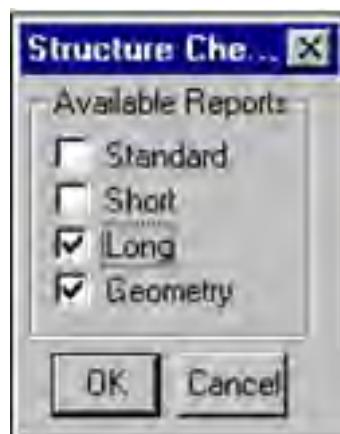
ما گزارش بررسی استحکام جهت استراکچر های روش ۳ را نشان نمی دهیم با خاطر:

- (۱) در گذشته استفاده های بسیار کمی از استراکچر های روش ۳ وجود داشته است.
- (۲) توصیه به استفاده اشان نمی کنیم، احتمالاً پشتیبانی از آنها در آینده متوقف خواهد شد.

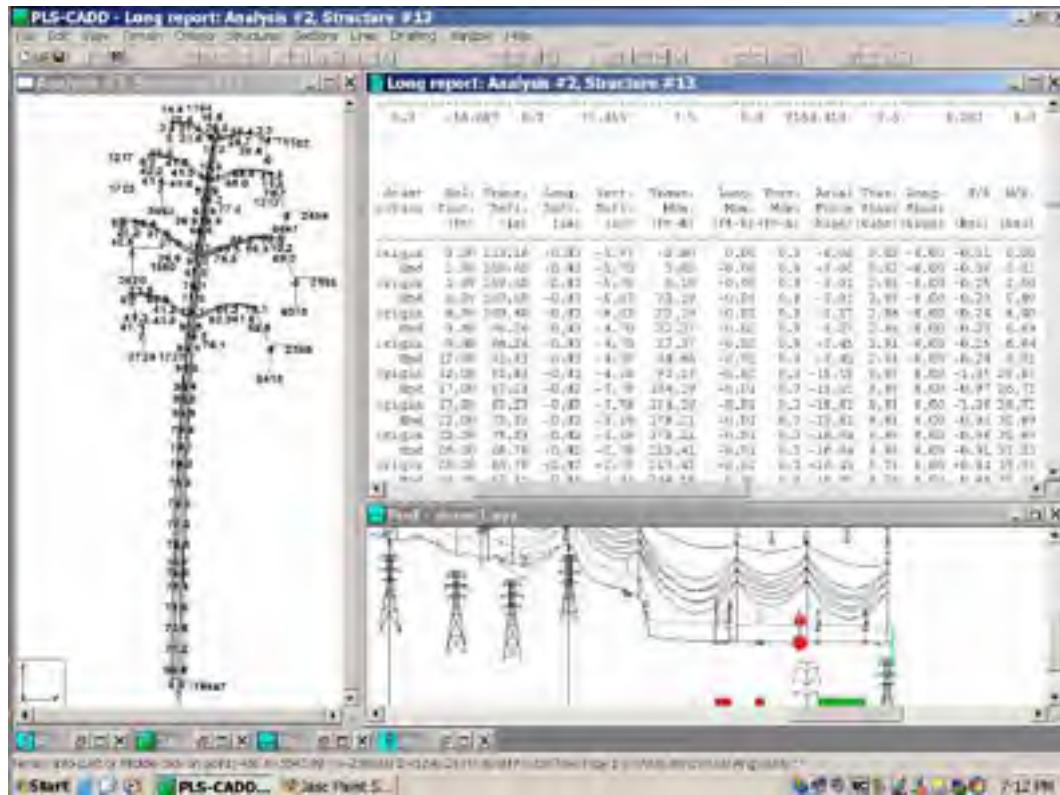
۳) در حال حاضر مقداری ناسازگاری بین توانایی جدید پی اس کد برای اختصاص دادن فاکتورهای کاهش استحکام با نوع ساختمانی (عضو فولادی، دکل چوبی، یتنی، فونداسیون وغیره) و فقدان نوع اطلاعات ضمیمه شده به هر ترکیب بحرانی دریک مدل وجود دارد.

#### ۴-۳-۱-۸ - گزارش بررسی استحکام جهت استراکچر های روش ۴

اگریک استراکچر روش ۴ را بررسی می کنید، پی اس کد کشش های کابل، محاسبه بارهای کابل، انتخاب فاکتورهای استحکام و انتقال آنها را به برنامه TOWER یا PLS-POLE تعین می کند. این برنامه تحلیل و بررسی طراحی و برگشت نتایج به پی اس کد را کاملاً بایک یا چند ثانیه اجرامی کند. اگر روی باکس Structure Check Report از شکل (۴-۸) کلیک نمایید، باکس گزارش را باز خواهد نمود. برای مثال کلیک نمودن روی ۹ از خط دمو و انتخاب هردو گزارش Long پنجه Geometry اجازه نگریستن به هردو را بصورت شکل (۸-۸) می دهد، گزارش Long شامل نتایج تحلیل های تشریح شده است. پنجه شامل اشکال منحرف شده از استراکچر برای هر حالت بار انتخاب شده بعلاوه درصد استحکام بهره برداری از ترکیبات اختصاصی اش بصورت امده در شکل (۸-۸) است.



شکل (۷-۸)

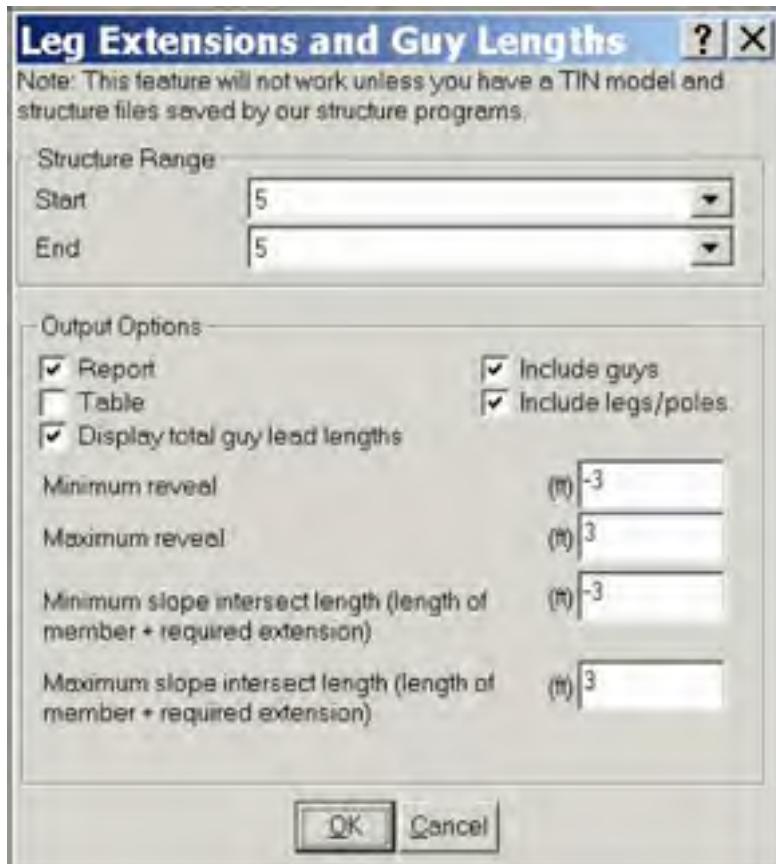


شکل(۸-۸)- گزارش بررسی استحکام و هندسه برای دکل روش ۴

#### ۴-۱-۸- پسوندهای پایه و طول های مهاردرزمنی های شبیه

اگر مدل TIN و استراکچر روش ۴ دارید، پی اال اس کد قادر به قراردادن نقاط تقاطع پایه های استراکچر تان یامهارهای استراکچر تان بازمیں است. به فرض اینکه این پایه ها و مهارها در طول شبیهای اصلی شان در مدل استراکچر می توانند یکسان توسعه یابند، که آن اطلاعات راجهت گزارش بست های پایه موردنیاز شده را آشکار کردن طولهای اسپن این نیز استفاده می کند، بعلاوه نمای سه بعدی پسوندها و آشکارها را بصورت اتیکت های قرمز و آبی نشان می دهد (شکل ۱۰-۸). برای پاک کردن اتیکت ها، به فرمان View/Display Options/Clearmarkers نیاز دارد.

باز کردن باکس Extension and Guy Lengths (شکل ۹-۸) از Terrain/TIN/Leg and Guy Report امکان پذیر است.



شکل (۹-۸)- پسوندهای پایه و طول مهار

داده های این باکس عبارتنداز:

شروع و پایان: تعداد واستراکچر هایی که جهت شروع و پایان گزارش می خواهید.

گزارش: جهت ایجادمتن گزارش بعلاوه نتایج گرافیکی درنمای سه بعدی بررسی کنید.

جدول: جهت نمایش نتایج دریک صفحه جداگانه و نتایج گرافیکی بررسی می کند.

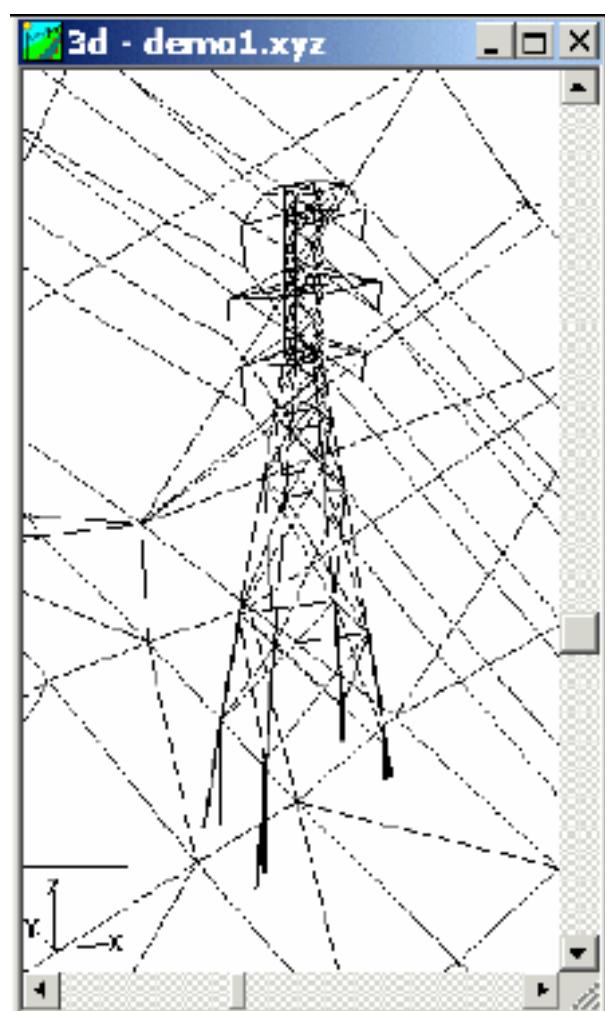
نمایش کلی طول های هادی مهار: اگر می خواهید مجموعه ای را بررسی کنید.

شامل مهارها یا پایه ها: جهت آوردنشان در گزارش انتخاب نمائید.

آشکارسازی حداقل (حداکثر): اگر مشخص شود کمتراز حداقل یا بیشتراز حداکثر است برنامه پیغام خطای نمایش خواهد داد. آشکارسازی بصورت فاصله عمودی بین TIN و انتهای پائین یک پایه یا عضو مهار در مدل تان تعریف شده است مختصات X و Y پایان آن عضور اندازه گیری کرده است. آشکارها بصورت خطوط آبی درنمای سه بعدی نشان داده شده است و اگر زمین زیر انتهای پایه یا مهار باشد مثبت هستند.

حداقل (حداکثر) طول تقاطع شیب: اگر طول تقاطع شیب کمتراز حداقل یا بیشتراز حداکثر باشد پیغام خطای نمایش داده خواهد شد. برای یک عضو برج مشبك، این طول اصلی عض و بعلاوه طول تقاطع اش با TIN است. برای یک مهار مجموع طول مهار جهت تقاطع TIN موردنیاز است.

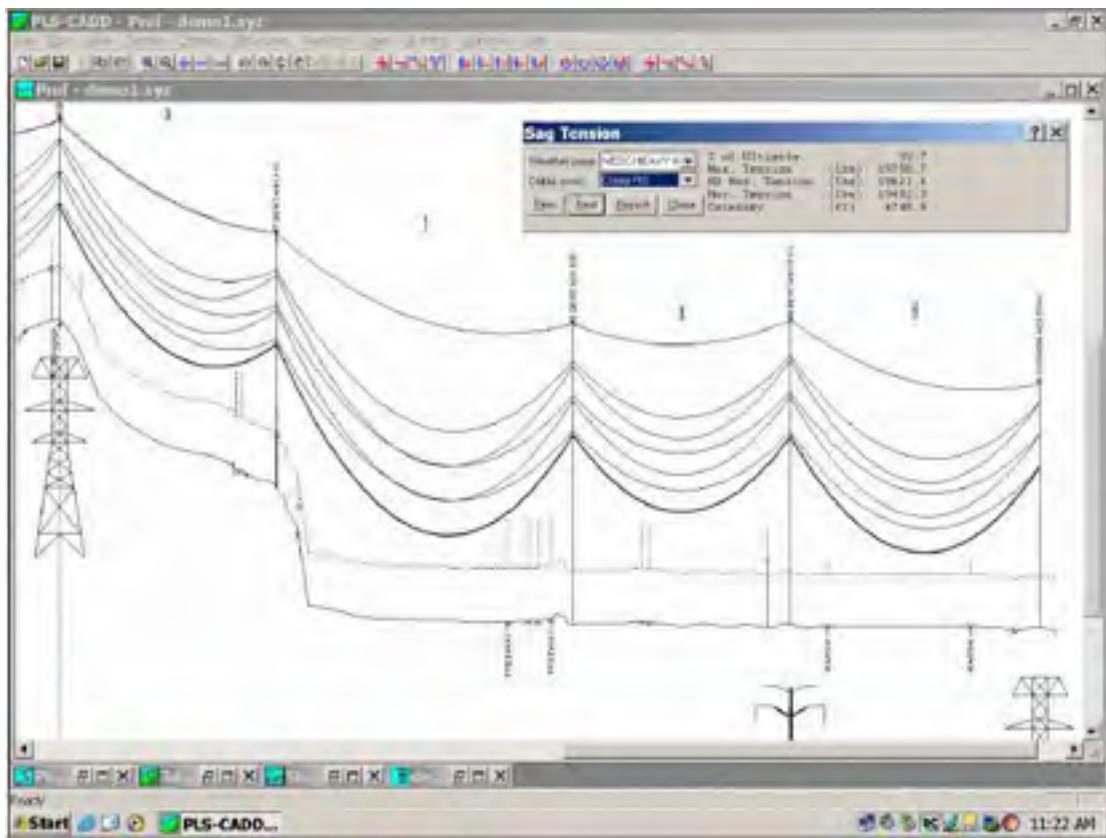
برنامه خطی درنمایان کردن مختصات  $X$ , $Y$  و  $Z$  از زمین در انتهای پائین ترین عضو یا مهار و مختصات جایی که عضو یا مهار می‌تواند زمین را قطع کند اگر به بی‌نهایت بسط پیدا نماید ایجاد خواهد کرد. همچنین گزارش شامل طول آشکار ساز کردن، بعلاوه اصلی، طولهای اضافی و کامل از عضو و مهار را شامل می‌گردد. شکل (۸-۱۰) پسوند های پایه و آشکار را برای استراکچر ۵ از خط دمووقتی موقعتا برای داده شکل (۹-۸) بالا رفت (بالای زمین مهم بودن) رانشان می‌دهد.



شکل (۸-۱۰) پسوند های پایه و آشکارها

## ۲-۸-بخش های کشش

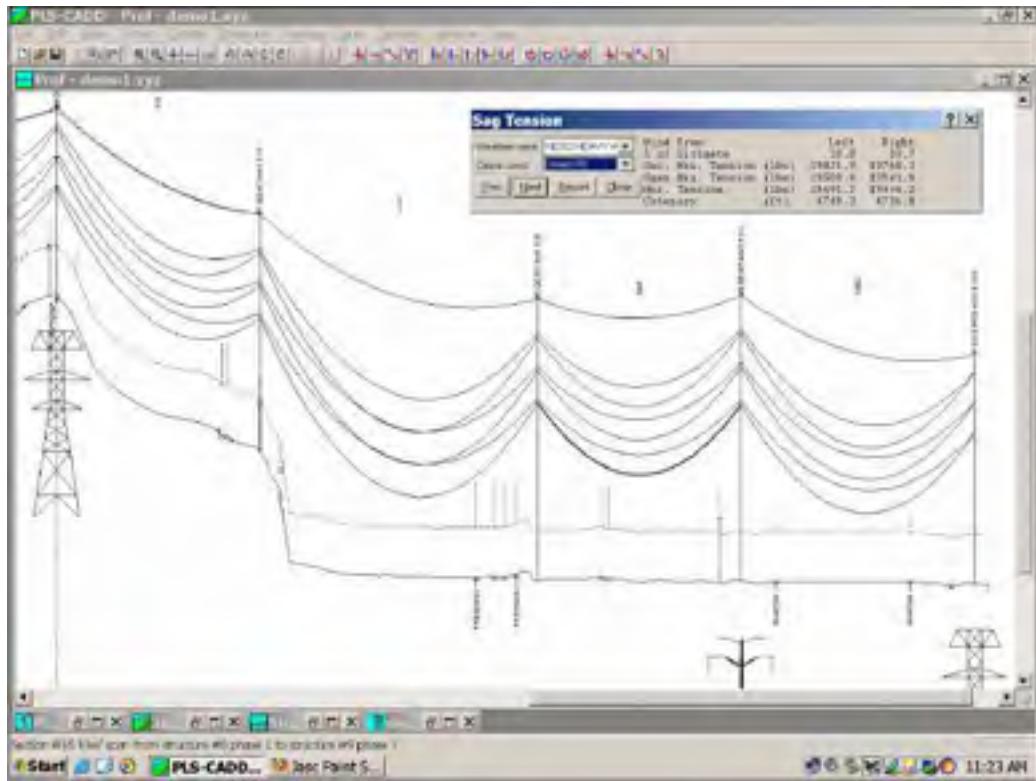
### ۱-۲-۸-شکم ها و کشش ها



شکل(۱۱-۸)- محاسبات کشش سطح یک برای بخش انتخاب شده

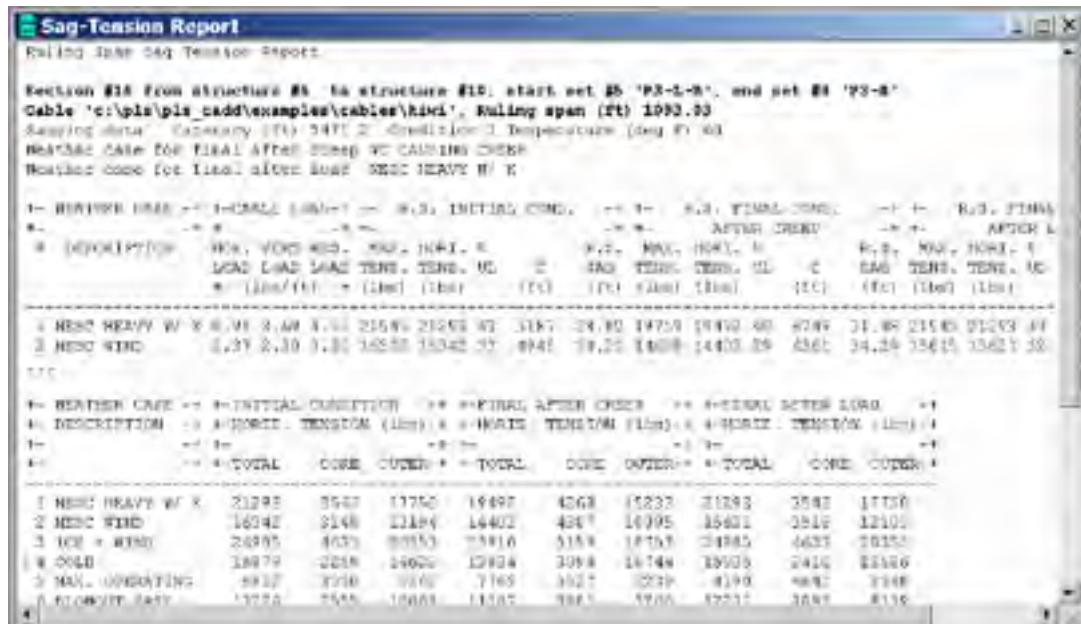
تابع Sections/Sag-Tension به شما جازه انتخاب یک بخش کشش (یا یک عضو کابل خاص) و تعیین کشش مکانیکی اش برای هر یک از حالات هوای کابل و همچنین شکم در اسپن رایج مثل (سطح ۱) یا در هر عضو کابل منحصر بود (سطح های ۲ و ۳ و ۴) رامی دهد.

پس از انتخاب یک حالت کابل و هوادر باکس Sag Tension لحظه‌ای محاسبات کشش را بدست می‌آورید. اگر LoadRs CreepRs InitialRs را بنوان یک حالت کابل انتخاب نماید (مدلینگ سطح ۱)، باکس Sag Tension همانند آنچه در شکل (۱۱-۸) برای پائین ترین فاز سمت راست در انتهای خط دمو آمده، شکم هاوکشش ها فقی را برای اسپن رایج از بخش کشش انتخاب شده نمایش می‌دهد. اگر Initial Load FE Creep FE، FE با عنصر محدود برای کابل انتخاب شده تکی محاسبه شده را نمایش خواهد داد.



شکل (۱۲-۸) محاسبه کشش سطح ۲، ۳، ۴ برای تک کابل

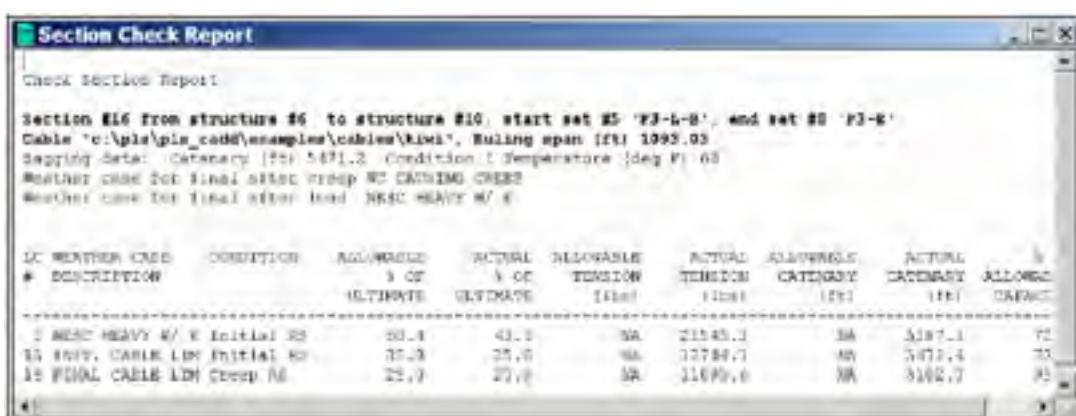
روی Next یا Previous در باکس Sag Tension از طریق بخش های کشش (سطح ۱) یا عنصر کابل منحصر بفرد (سطح های ۲ و ۳ و ۴) جهت گردش درآوردن عبور خط عمودی جایی که موس راکلیک می نماید کلیک کنید. شکل (۱۱-۸) بخش کشش محاسبه سطح ۱ (پائین ترین کابل در طول ۴ اسپن) تأکید کرده است، بزرگترین کشش در امتداد انتهای تمام اسپن های واقعی در بخش کشش، اگر using actual Criteria/Maximum Tension geometry of tension section را انتخاب کرده باشد (بخش ۴-۳-۸) حداکثر کشش گزارش شده است. شکل (۱۲-۸) عنصر کابل خاص برای محاسبات کشش سطح های ۴ و ۳ (پائین ترین کابل در اسپن سوی سمت راست بلند ترین استراکچر) تأکید کرده است. با کلیک روی Report گزارش شکم - کشش کاملی برای حالت هوایی تحت تعريف کرده اید به دست می آورید. با مدلینگ سطح ۱ گزارش فشرده آمده در شکل (۱۳-۸) را بدست می آورید. با مدلینگ سطح های ۲ و ۳ و ۴ گزارش بسیار فشرده و پیچیده ای را بدست خواهد آورد.



شکا) (۸-۱۳) گزارش شکم-کشش یا بخش انتخاب شده

بخش اول گزارش Sag-Tension سطح، کشش هاو شکم های اسپن را برای هر حالت هوا و کابل می دهد (Initial RS)، پس از Creepers و پس از Load Rs بخش دوم نشان می دهد که هیچگونه کشش بین رشته های خارجی (آلومینیوم در حالتی از هادی ACSR) به اشتراک گذاشته می شود. در بعضی حالات در ماههای بسیار بالا قادر به دیدن اینکه رشته های الومینیومی بیرونی کشش صفردارند (اگر اجازه به مقایسه در الومینیوم ندهید) خواهید شد یا اگر به آن اجازه دهید به مقایسه گذاشته می شود. در واقع در ماههای بالاتر، که بزرگتر از کشش مجموع با درون تحمل می گردد با Sections/Sag-Tension تنها شکم در اسپن رایج بخش کشش انتخاب شده محاسبه می گردد. اگرچه با استفاده از تابع Chart آمده Sections/String

#### ۸-۲-۲-۲- ب رسی، محدودیت های طراحی

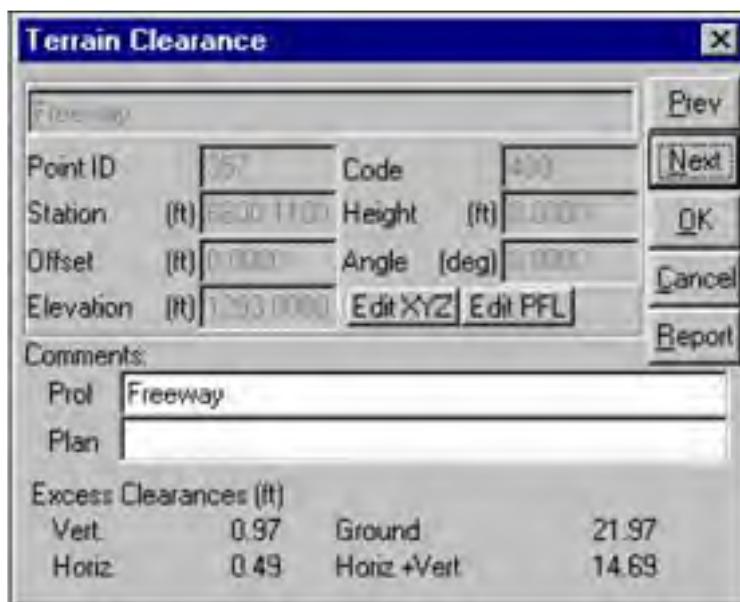


شکا، (۱۴-۸) پرسه، طراحی، پرای بخش، انتخاب شده در شکا، (۱۱-۸)

تابع **Section/Check** اجازه انتخاب یک بخش کشش و نیازات طراحی اختصاص یافته تحت **Criteria/Cable Tension** رامی دهد. خطوطی که تخطی کرده اند با رنگ قرمز و با یک (خوب نه) در پایین خط نشان داده شده اند.

### ۳-۲-۸- فواصل

#### ۱-۳-۲-۸- فاصله های زمین یا موانع نسبت به فازها



شکل (۱۵-۸)- باکس فاصله زمین

تابع **Section/Cable to Ground Clearance** یک خط عمودی در مکان نشانگر موس نشان می دهد و باتوجه به حرکت موس فاصله عمودی از زمین خط مرکزی به پائین ترین کابل نمایش داده شده را محاسبه می نماید. فاصله در **Statusbar** نشان داده شده است.

تابع **Terrain/Clearance** اجازه کلیک روی یک نقطه زمین (یامانع) را جهت تعیین فواصل افقی، عمودی و کلی از نقطه رابه تمام کابل های نزدیک (فازها) می دهد. اندازه فواصل، اختلاف بین فواصل عمودی و حداقل مقادیر موردنیاز در جدول **Feature Codes** (بخش ۳-۱) ابتدا محاسبه شده اند. سپس مقادیر حداقل اشان در باکس **Terrain Clearance** نشان داده شده است شکل (۱۵-۸). فواصل برای هر یک از حالات آمده در **Vertical Clearances** (بخش ۴-۳-۳) و **Horizontal Clearances** (بخش ۴-۳-۴) در **Criteria/VerticalClearances** و **Criteria/HorizontalClearances** (بخش ۷-۳-۴) محاسبه شده اند.

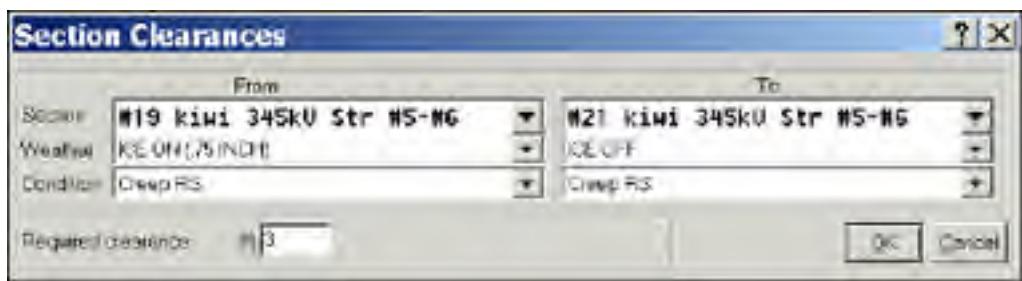
برای گزارش فاصله تشریح شده در دیالوگ **Terrain Clearance** می توانید روی **Report** کلیک نمایید. محاسبات فاصله برای هر کابل دوبار انجام شده است، با باد (اگر تعیین شده) اعمال شده بطورافقی به هراسپن از سمت چپ واژسمت راست. در یک گزارش، ؟؟، یک نقض ممکن را بیان می کند، زمانی که فاصله عمودی یا افقی (نه هردو) غیر مجاز باشد. **NG** را وقتی که هردو نقض اتفاق افتاده باشد نشان می دهد.

نقطه هادی که برای Horiz+Vert نشان داده شده است نقطه ای است که سبب نقض فواصل عمودی وافقی شده است که در زمانی که به نقض کردن نزدیک می شود فواصل عمودی وافقی دریک زمان اتفاق می افتد که بیانی از ترکیب فواصل عمودی وافقی است که توأماً به دونقض نزدیک اند. گزارش فاصله بهبود یافته برای نسخه های آینده جهت جایه جایی نمایش Horiz+vert طرح شده است.

### ۲-۳-۲-۸- فواصل بین کابل ها

در پی ال اس کد چندینتابع جهت تعیین فواصل بین هر ترکیب از سیمهای زمین و هادیها وجود دارد. که می توانند برای مقایسه فواصل محاسبه شده برای مقادیر مجاز که بایستی آماده کنید استفاده شوند. توابع فاصله بین سیم در این بخش آمده اند.

### ۱-۲-۳-۲-۸- بررسی فاصله پایه



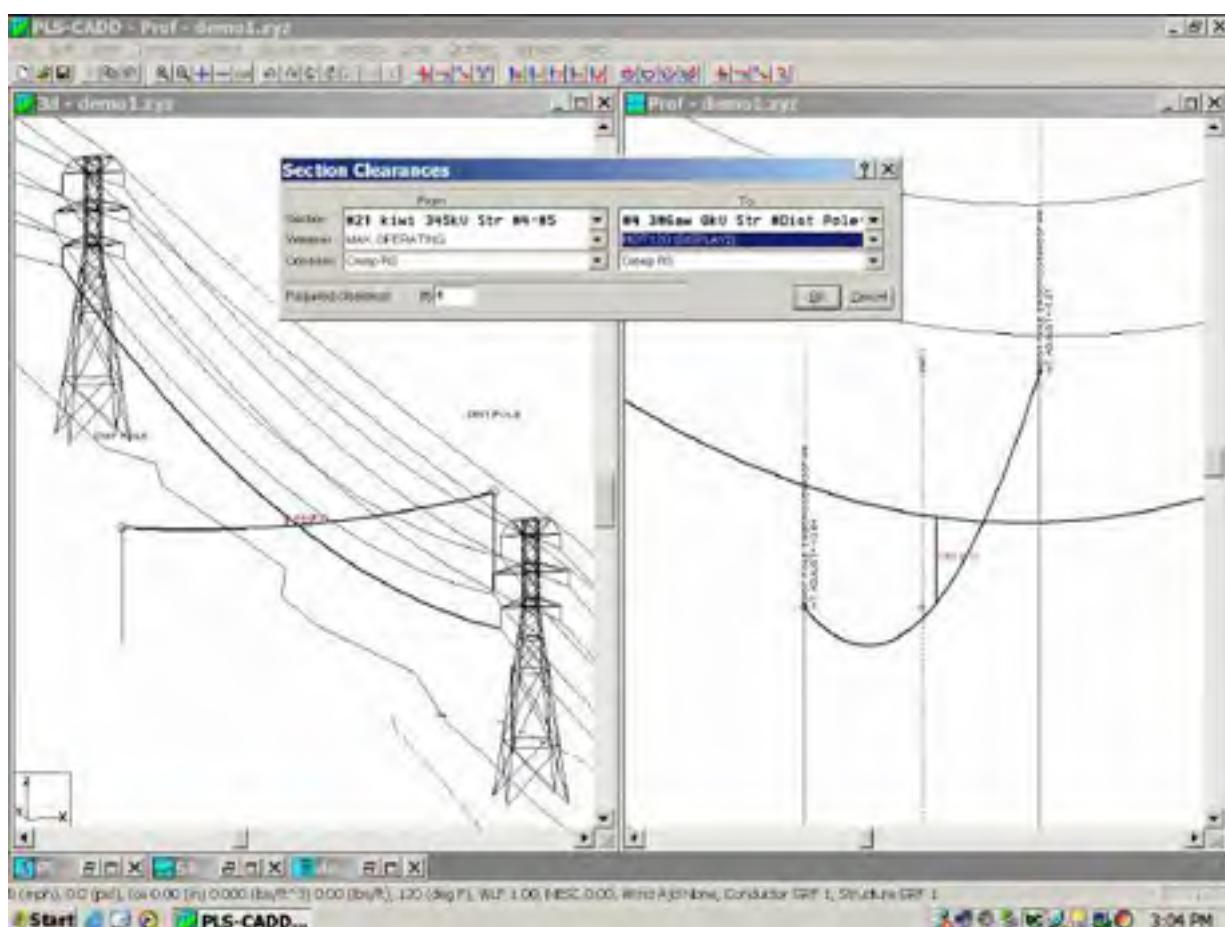
شکل(۱۶-۸)- باکس فاصله بین سیمهای

برای یک اسپن انتخاب شده، تابع Sections/Clearances کوتاهترین فاصله های تمام کابل ها را نشان می دهد (یا همان سمت) تحت ترکیب یکسان از حالت هوا و کابل تعیین می کند. ترکیبات مختصر از وضعیت کابل و هوا در Criteria Phase Clearances تعریف شده اند. برای مثال با استفاده از داده شکل (۱۶-۸) خط دمو، کوتاهترین فاصله بین فاز وسطی kiwi با باریخ ۷۵/۰ in و فاز پائین تر kiwi فعال شده در این اسپن بین استراکچرهای ۵ و ۶ بدست خواهد آورد. تابع بی نهایت مفید است، همانطور که فواصل در سه بعدی جهت حالات هوای قراردادی محاسبه می کند، شامل وضعیت های باد که به تازگی کابل را وزش می دهد شامل می شود. کوتاهترین فاصله های بین فازها در گزارش چاپ شده اند در کنار ایکت های قرمزنگ که بین جفت نقاطی که به یکدیگر نزدیک نیز دیده می شوند اگر کابل ها برای ترکیب یکسانی از وضعیت های هوای کابل همانطور که برای محاسبه فواصل استفاده شده اند نمایش داده شوند انتهای این ایکت روی کابل ها به پائین می رسد. جهت برداشتن ایکت ها View/Display Option/Clear markers را استفاده نمائید.

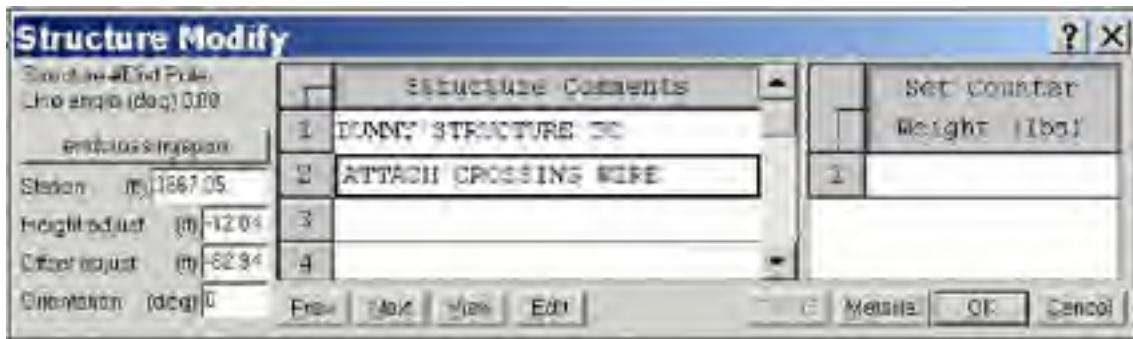
نحوه بررسی فاصله برای یک خط عبوری: تابع Sections/Clearances می تواند برای بررسی فواصل بین کابل های خطوط عبوری با هر ترکیب از حالات هوای کابل نیز استفاده شود بهترین توصیف رفتن به تقاطع

سیمهای kiwi بین استراکچر های ۴ و ۵ از خط دمو و توزیع سیم بین دکل های Pole Dist (شکل ۸-۱۷) می باشد. اسپن متقاطع فوق با گامهای زیر حل شده :

- ۱) ایجادیک استراکچر متنهی دستی با یک ست و فاز در بالای استراکچر (استراکچر end crossing span در خط دمو) یک بلندی ساختگی معمولاً ۵۰ft و یک استحکام ساختگی، اسپن های وزن و باد مجاز ۱۰۰۰ft.
- ۲) قراردادن یک استراکچر مصنوعی در هر طرف خط با ساپورت نوکش از سیم متقاطع، Structure/Add را برای مرکز دلخواه استفاده نمایید ، Close را کلیک نمایید، مطمئن گردید که استراکچرهای ساختگی رابه سیمهای بالای آنها و Type-in مرکز مورد نیاز وصل نکرده اید. جهت هماهنگی نقطه ساپورت بلندی و آفست را تنظیم کنید.(شکل ۸-۱۸) در صورت وجود نقاط ممیزی می توانید به کمک فرمان Structure/Move On نوک استراکچر اتان را به نقاط ممیزی اسپن کنید.

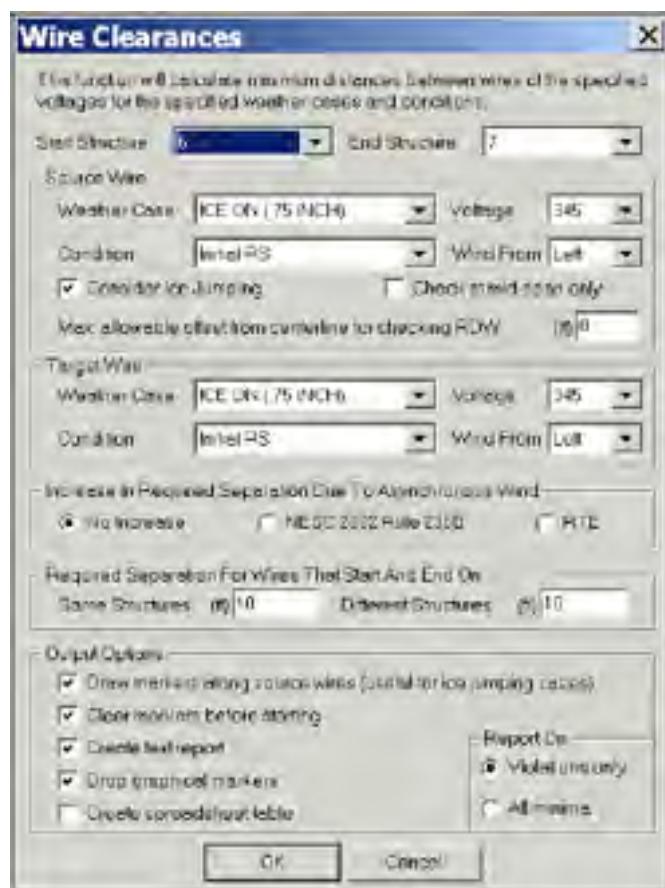


شکل (۸-۱۷)- قراردادن استراکچر ساختگی متقاطع



شکل (۱۸-۸)- اسپن مقاطع ایجاد شده در خط دمو

۳) شکم دهی ورشه درآوردن سیم مقاطع بین دو برج یک بخش کشش دیگرین دو استراکچر اصلی ایجاد خواهد نمود. اگر نقطه ممیزی روی کابل عبوری وجود دارد برایگیره شدن کابل به نقطه، Graphical Sag بخش ۳-۲-۷ را استفاده نمائید.



شکل (۱۹-۸) باکس فواصل سیمهایا

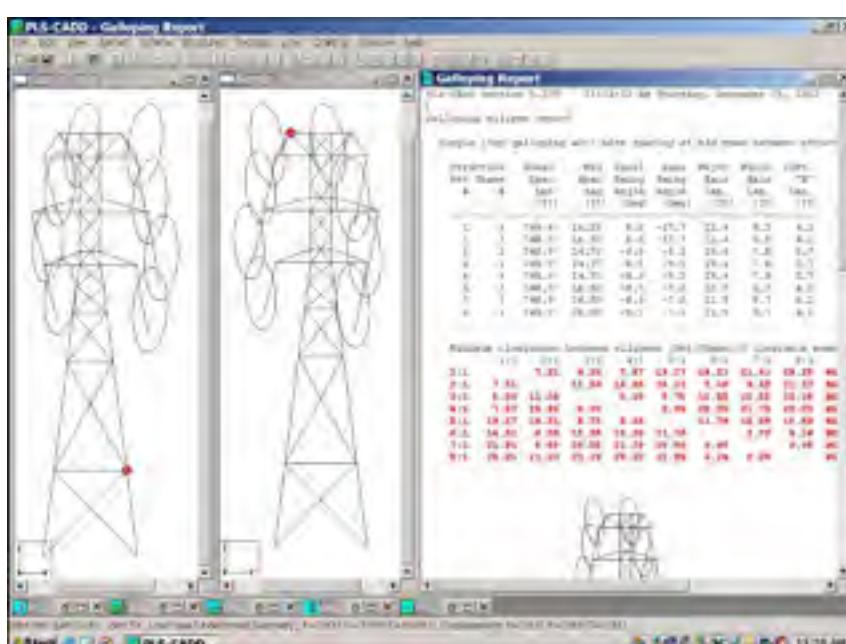
۴) میتوانید برای بررسی فاصله های سیم ها تابع sections/clearances را استفاده کنید. برای مثال شکل (۱۷-۸) با کلیک روی نمای پروفیل و انتخاب دودکل توزیع و انتخاب سیمهای اینکه کدام فاصله در باکس مدنظر است انجام پذیرفته است. (حاشیه اضافی شکل ۱۷-۸) پس از انجام اتیکت های حداقل فاصله را می بینید. در صورت بررسی تقاطع یک اسپن کابل چند تایی بجای یک سیستم تکی،

استراکچر های ساختگی بایستی شامل تعداد مشخصی از ست ها و فازها گردند. اگر خط متقاطع دقیقاً عمود به خط اصلی باشد بخاطر محورهای عمودی دو برج ساختگی بایستی بدقت در مرکزیکسانی باشند. قادر به استفاده روش فوق نیستند. می توانید استراکچر های ساختگی بانقطه ضمیمه آفست برای دست یافتن به نزدیکی مشکل فوق ایجاد نمائید.



شکل (۲۰-۸)- فاصله‌ی پرش هادی پس از افتادن یخ

#### ۲-۲-۳-۲-۸- بررسی فاصله اسپن‌های چندگانه



اگر نیاز به بررسی مرتب فاصله های چندتایی بین سیمها دارید، با line/Reports/wire clearances و رفتن به باکس wire clearances گزینه های زیادی بدست می آورید(شکل ۱۹-۸). بررسی فاصله چندگانه برای همه نوع ترکیب سیمهای منبع تعیین شده و سیمهای هدف بین استراکچر شروع و پایان ساخته خواهد شد. سیم هدف، هرسیمی که ولتاژی در قسمت Target Wire Cearences از دیالوگ Wire Cearences دارد می باشد. فاصله برای موقعیت های سیمهای هدف تحت حالت هوای کابل و مسیر باد انجام خواهد پذیرفت.

فاصله های موردنیاز برای ولتاژ انتخاب شده در بخش Required Separation از دیالوگ Clearances وارد شده اند. اگر فواصل واقعی محاسبه شده کمتر از مقادیر موردنیاز باشند اطلاعات به رنگ قرمز در گزارش یا بصورت اتیکت در نمای پروفیل و سه بعدی نمایان خواهد شد.

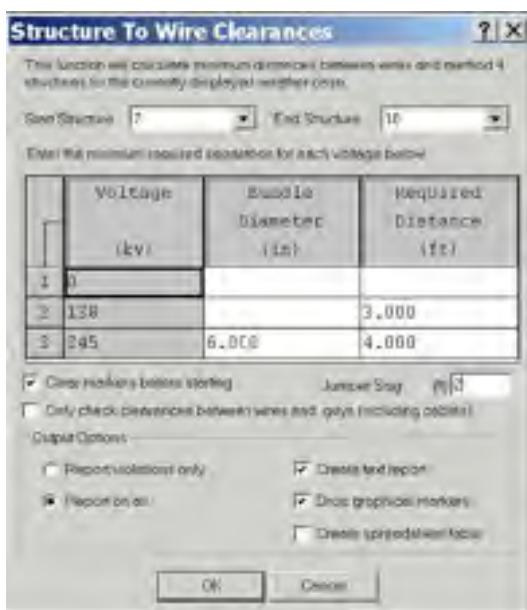
افزایش های RTE(French rule) , NESC 2002 Rule(VS rule) در تفکیک موردنیاز بخاطر بادهای ناهمانگ افزایشات شکم - وابسته در فواصل موردنیاز متوسط جهت بحساب آمدن برای فقدان همانگی کابل بین وضعیت Blow-out از سیمهای گوناگون تحت باد. چندین گزینه بیرونی در انتهای باکس Draw Markers along source wires قابل دسترس اند. اگر Wire Clearances را انتخاب نماید، همه سیمهای منبع برای ترکیب حالت هوای وضعیت کابل و مسیر باد انتخاب کرده اتان از حالتی که در Section/Display Option انتخاب کرده اید مستقل ترسیم خواهد شد. برای مثال، بیشه ای [thicker] از دو وضعیت از هرسیم در شکل (۲۰-۸) بلند ترین محل فرض شده از سیمها طی حرکت دینامیکی اشان افت ناگهانی یخ آمده در حالت هوا نمایش می دهد. موقعیت سیم های انتخابی، بصورت اتیکت ها هستند. اگر Wire Consider Ice Jumping در قسمت Source Wire از دیالوگ Clearances را انتخاب نماید موقعیت های فرض شده از هرسیم منبع با توجه به اینکه از کدام محاسبات فاصله ساخته شده اند بصورت زیر تعیین می گردند. هر نقطه سیم در وضعیت jumped-up از موقعیتش، وقتی اسپن کاملاً یخی شده است، باتفاق ردموقعيت استاتیکی نقطه در همان دما وقته هیچ یخی نیست تعیین شده است، بافت ناگهانی یخ از سرتاسر اسپن، سیم توسط مقداری که یخ آنرا به زیر موقعیت یخی نشده اش شکم می دهد در بالای وضعیت یخی شده اش می پردد. در شکل (۲۰-۸) اتیکت های فاصله و کابل ها را برای اطلاعات شکل (۱۹-۸) در مداری که بایک ست و سه فاز مدل شده، نشان داده شده است. خطوط باضیحات (اتیکت ها) موقعیت های بالاتر سیمهای منبع پس از افتادن یخ رانشان می دهد.

خطوط نازک سیمهای هدف (همان سیمهایی که هنوز زیر فشار یخ اند) رانشان می دهد. دو اتیکت در اسپن میانی کوتاه ترین فاصله بین سیمهای منبع و هدف، بسته به اینکه کدام نوع کد نیاز مهندسی ممکن است اعمال گردد را نشان می دهد.

### ۲-۳-۲-۳- فواصل بین بیضی های گالوپینک

یکی از روشهایی که جهت تعیین فاصله های بین کابل های گالوپینگ مورد استفاده قرار می گیرد، کشیدن بیضی های گالوپینگ پوشش های تقریبی از حرکت کابل های تحت حالت گالوپینگ است. تابع REA Sections/Galloping می تواند جهت انتخاب یک یا چند حلقه گالوپینگ با توجه به شیوه های BulleTIN/724E-200 استفاده گردد. همچنین می تواند برای محاسبه کوتاه ترین فاصله بین هرجفت بیضی استفاده شود. اگر فایل استراکچر، در شروع اسپن گالوپینگ شامل اطلاعات هندسی تشریح شده گردد، استراکچر ها و بیضی ها در مقیاسی روی نوک یکدیگر بصورت آمده در شکل (۲۱-۸) ترسیم می گردند. بیضی ها برای ترکیبی از هوا و وضعیت کابل اختصاص یافته تحت criteria/Galloping کشیده می شوند، شکل (۲۱-۸) بیضی های گالوپینگ در اسپن را در سمت راست استراکچر ۴ خط دمو و تکه ای از گزارش گالوپینگ رانشان می دهد.

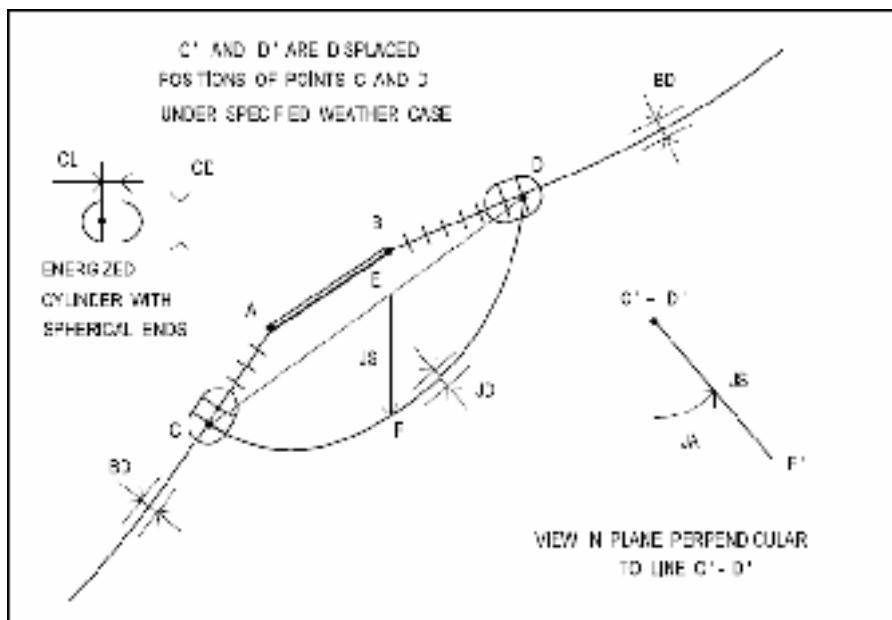
### ۲-۳-۳- فاصله بین سیم هاوزوایای استراکچر ها - انحراف



شکل (۲۲-۸)- فاصله سیم ها با استراکچر

با Lines/Reports/Structures Clearance می توانید فاصله بین قسمت تحریک شده [انرژی] دار [سیستم سیم] و مدل های ساپورت کردن استراکچر را ایجاد نمایید. این تابع در صورتی کار می کند که استراکچر هایتان با برنامه های TOWER و PLS-POLE مان مدل شده باشد. (استراکچر های روش ۴) بررسی فواصل تنها برای حالت نمایش انتخابی تحت Sections/Display option و برای محدوده ای از استراکچرها و پارامترهای آمده در کادر Structure to Wire Clearances شکل (۲۲-۸) ساخته خواهند شد. پی اس کد، همه ولتاژهای مدارات موجود در مدل تان را شناسایی خواهد کرد. در کادر Strueture

Wire Clearances to باشد فواصل مورد نیاز برای این ولتاژها را وارد نمایید. باتوجه به گزینه های خارجی انتخاب شده، قادر به دیدن کوتاهترین فاصله بین سیمه ها (یا باندل ها، اگر قطر باندل را وارد کرده باشد) و استراکچر ها بصورت نشان داده شده برای استراکچر های مشبک در شکل (۲۴-۸) خواهد شد. فاصله های کمتر از فواصل موردنیاز به رنگ قرمز نمایش داده شده اند. برای دکل ها و قالب های فولادی محاسبات فاصله جهت صورت کابل ها یا سایر ترکیبات بدرستی ساخته خواهد شد. برای استراکچرهای مهار شده، فاصله بین سیمه ها و مهارها نیز قابل محاسبه اند.



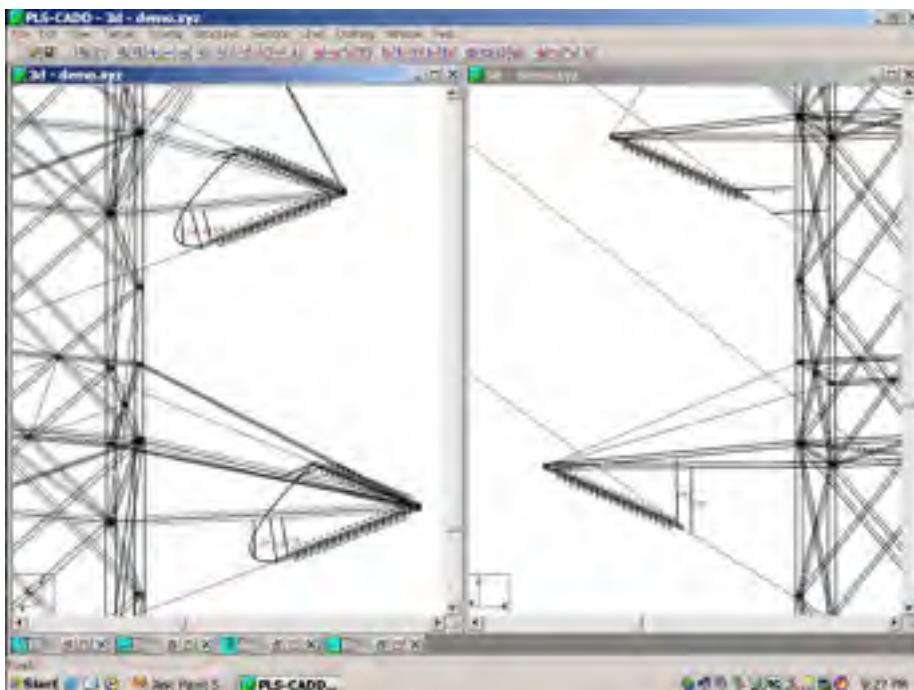
شکل (۲۳-۸)- مقره های کششی و مشخصات پریدن ها

مدلهای TOWER و PLS-POLE به شما اجازه تعیین مناطق تحریک شده برای مقره های کشش در کتابخانه های مقره رامی دهد. (این فیوچر در تمام نسخه های این برنامه قابل دسترسی نیست). این نواحی توسط استوانه هایی با قطر CD و طول CL تعریف شده اند (شکل ۲۳-۸). استوانه های تحریک شده همانطور که نشان داده شده اند ضمیمه پایدارند. فواصل A-C و B-D طولهای مقره کششی اند. بعلاوه برای استوانه های تحریک شده می توانید ابعاد جامپر تحریک شده متصل بین انتهای مقره های کشش را تعریف نمایید. جامپر مانند قطر باندل اختیاری BD که در باکس Structure to Wire شکل (۲۲-۸) رده اید، قطر یکسان Jp دارد. شکم اسپن میانی جامپر نیز در دیالوگ Clearances تعریف می گردد. با مقره های کششی دلخواه و ابعاد جامپر سه بررسی فاصله در اتصالات متنه بحسب خواهد آورد:

۱-کوتاهترین فاصله برای سیمها (باندل ها) به استراکچر؛ ۲-کوتاه ترین فاصله از استوانه های تحریک شده به استراکچر؛ و ۳-کوتاهترین فاصله جامپر به استراکچر که در قطعه سمت چپ از شکل (۲۴-۸) نشان داده شده است.

جامپر با انحراف با زاویه JA (شکل ۲۳-۸) فرض شده که متوسطی از زوایای انحرافی اسپن ها با توجه به حالت هوایی نمایش داده شده وصل شده است. جامپرها دستی نیستند، اما برای وجود بین هر جفت مقره کششی فرض شده است که:

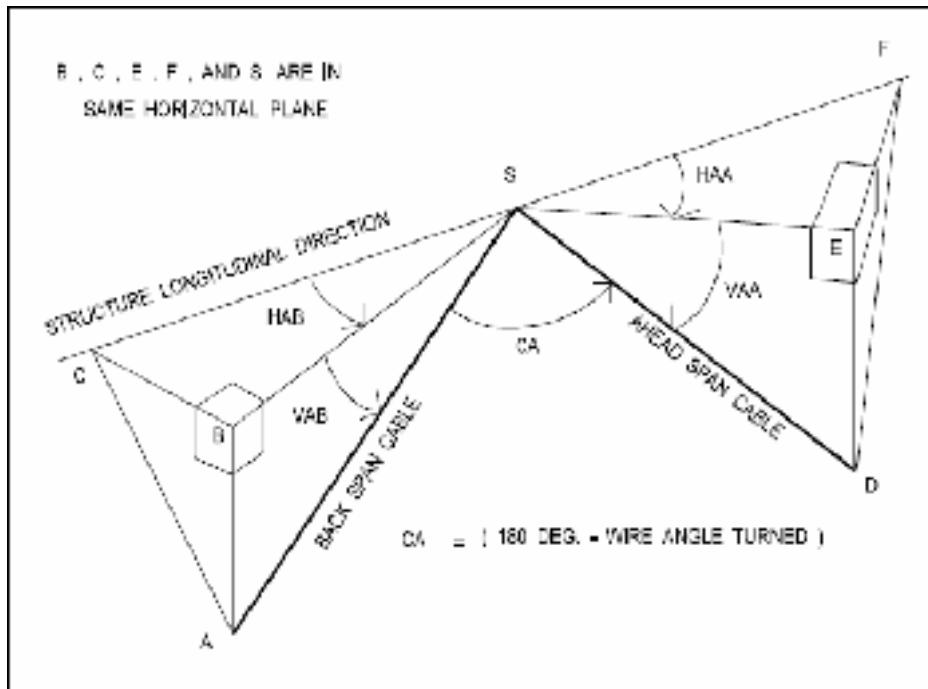
- ۱- بخشی از سرت و فاز یکسانند.
- ۲- در یک ارتفاع و آفست از استراکچر قرار گرفته اند (برای مثال مقره های کشی ضمیمه شده به گوشه های بازوی باکس در برج مشبک)
- ۳- با روی استراکچر به نقطه یکسانی ضمیمه شده اند.



شکل (۲۴-۸)- فاصله ها برای داده های شکل (۲۲-۸)

#### ۱-۳-۲-۸- زوایای انحراف

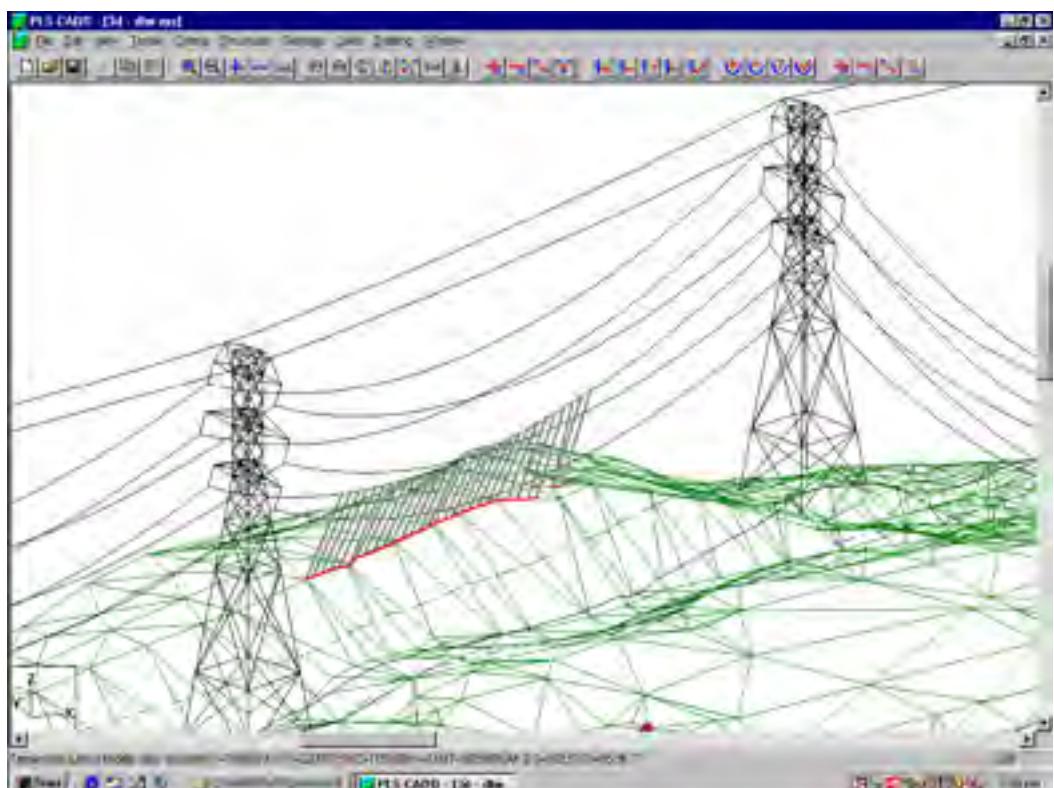
شکل (۲۵-۸) زوایای انحرافی را که می توانند با فرمان Lines/Reports/Deptature angle and wire affser Report محاسبه شدند را تعیین کرده است. زوایای محاسبه شده را می توانید با حدود طراحی مجاز که روی سخت افزار قرار گرفته مقایسه نمایید. HAA و HAB به ترتیب زوایای انحراف افقی در اسپن های جلو و عقب هستند و VAA و VAB زوایای انحراف عمودی اند turned CA در شکل (۲۵-۸) است.



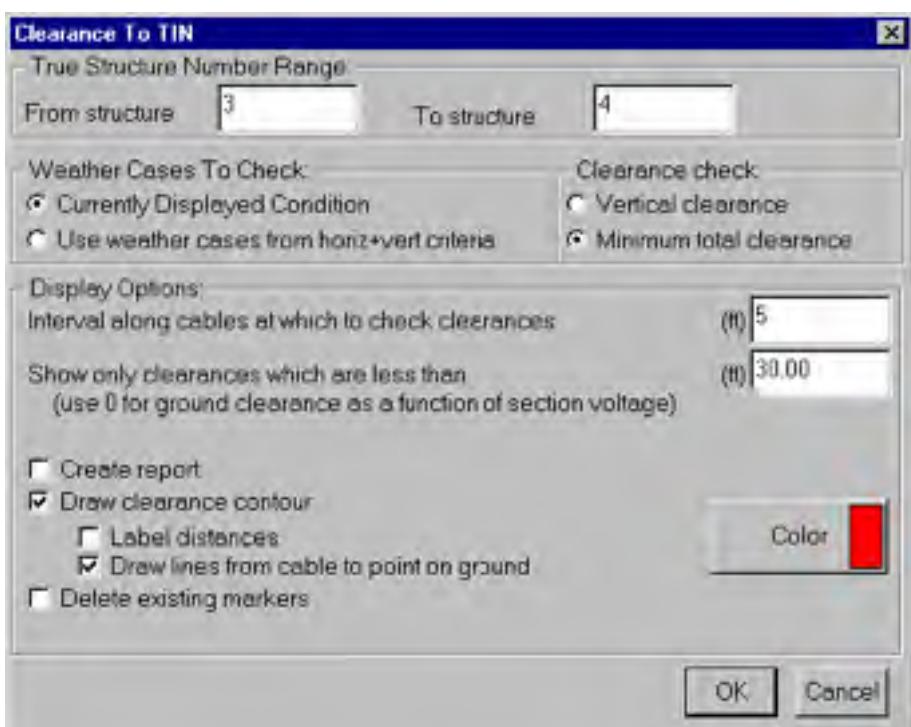
شکل (۲۵-۸)- زوایای انحراف

#### ۴-۳-۴-۸- فاصله ها نسبت به TIN

یکی از توابع بسیار قدرتمند پی ال اس کد ، توانایی در پیدا کردن کوتاهترین فاصله بین هر کابل (برای هر حالت آب و هوا و وضعیت کابل) و سطح مدل TIN است. برای مثال، ممکن است به پیشروی در طول پائین ترین فاز مدار سمت چپ در شکل (۲۶-۸) برای کوتاهترین فاصله بین آن فاز تحت باد بیرونی و زمین علاقه مند شدیم. کوتاهترین فواصل با برنامه پیدا می شوند و در هر ۵ft ، فاصله ها در طول فاز با خطوط متصل کننده فاز به زمین نمایش داده می شوند. جایی که فواصل سه بعدی حداقل اند روی زمین برای نمایش خطی پیوسته کشیده شده است. گزینه ای جهت نمایش فواصل واقعی کنار هر خط شب دار وجود دارد. اما برای کاهش شلوغی در شکل (۲۶-۸) استفاده نشده اند. این مثال بوضوح نشان می دهد که فواصل بحرانی زمین در محل های بادخیز با تپه های جانبی فواصل عمودی نیستند اما فواصل مایل می باشند. مشکل فاصله از تپه های جانبی با استفاده از تابع فاصله که با Terrain/TIN/Clearance to TIN به آن می رسید قابل حل است. سپس به باکس Clearance to TIN شکل (۲۷-۸) جهت گزینش ترکیبی از گزینه ها بردہ می شوید.

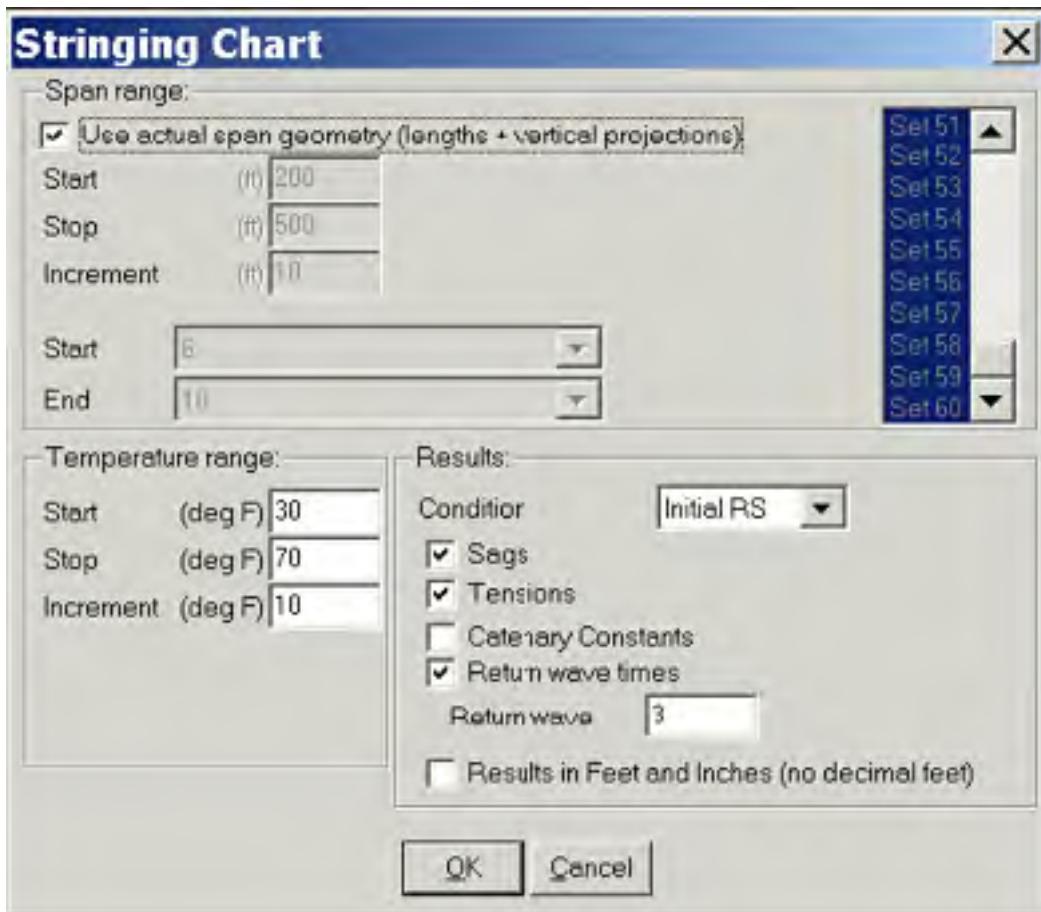


شكل (٢٦-٨)- فاصله تا مدل TIN



شكل (٢٧-٨)- باكس فاصله تا TIN

#### ۴-۲-۸- ساختمان چارت های رشته در آوردن



شکل (۲۸-۸)- باکس رشته در آوردن

تابع Sections/ stringing chart/single span برای یک رنج دما و وضعیت کابل اجزه انتخاب یک اسپن جهت شکم دهی و رشته در آوردن با کشش های قابل محاسبه را می دهد. مقادیر شکم، شکم های اسپن-میانی بصورت آمده در شکل ۱-J اند. این مقدار شکم و کشش می تواند جهت هماهنگی وضعیت یک بخش کشش در حوزه برای آن فرض در محاسبات طراحی با کارمندان ساختمان استفاده گردد.

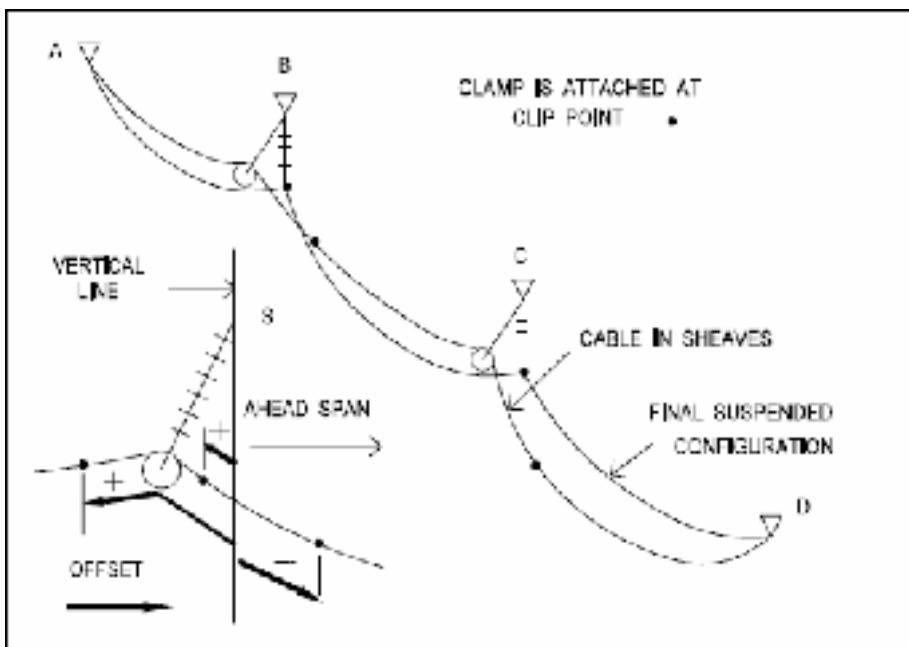
تابع Sections/ stringing chart/ All spans اطلاعات مشابهی برای همه اسپن ها پیش بینی می کند. شکل (۲۹-۸) چارت قطار کردن را برای بخش انتخاب شده در شکل (۱۲-۸) با پارامترهای داده شکل (۲۸-۸) نشان می دهد.

Stringing Chart Report																																																							
Stringing Chart Report																																																							
Section #16 from structure #6 to structure #10, start set #5 'P3-L-1'																																																							
Cable 'c:\pls\pls_cadd\examples\cables\kiwi', Ruling span (ft) 1093.1																																																							
Sagging data: Catenary (ft) 5471.2 Condition I Temperature (deg F)																																																							
Results below for condition 'Initial RS'																																																							
Calculations done using actual span lengths and vertical projections																																																							
<table border="1"><thead><tr><th>Span Length</th><th>Mid Span Sag</th><th>Mid Span Sag</th><th>Mid Span Sag</th><th>Mid Span Sag</th><th>Mid Sag</th><th>Left Struct Number</th><th>Span Vertical Projection</th></tr></thead><tbody><tr><td>30 F (ft)</td><td>40 F (ft)</td><td>50 F (ft)</td><td>60 F (ft)</td><td>70 F (ft)</td><td></td><td></td><td></td></tr><tr><td>947.3</td><td>18.97</td><td>19.50</td><td>20.03</td><td>20.56</td><td>21.09</td><td>6</td><td>-60.86</td></tr><tr><td>1288.1</td><td>25.03</td><td>36.01</td><td>37.00</td><td>37.96</td><td>38.95</td><td>7</td><td>-39.27</td></tr><tr><td>943.6</td><td>18.78</td><td>19.31</td><td>19.83</td><td>20.35</td><td>20.88</td><td>8</td><td>-0.63</td></tr><tr><td>1083.1</td><td>24.76</td><td>25.45</td><td>26.14</td><td>26.83</td><td>27.52</td><td>9</td><td>-13.16</td></tr></tbody></table>								Span Length	Mid Span Sag	Mid Span Sag	Mid Span Sag	Mid Span Sag	Mid Sag	Left Struct Number	Span Vertical Projection	30 F (ft)	40 F (ft)	50 F (ft)	60 F (ft)	70 F (ft)				947.3	18.97	19.50	20.03	20.56	21.09	6	-60.86	1288.1	25.03	36.01	37.00	37.96	38.95	7	-39.27	943.6	18.78	19.31	19.83	20.35	20.88	8	-0.63	1083.1	24.76	25.45	26.14	26.83	27.52	9	-13.16
Span Length	Mid Span Sag	Mid Span Sag	Mid Span Sag	Mid Span Sag	Mid Sag	Left Struct Number	Span Vertical Projection																																																
30 F (ft)	40 F (ft)	50 F (ft)	60 F (ft)	70 F (ft)																																																			
947.3	18.97	19.50	20.03	20.56	21.09	6	-60.86																																																
1288.1	25.03	36.01	37.00	37.96	38.95	7	-39.27																																																
943.6	18.78	19.31	19.83	20.35	20.88	8	-0.63																																																
1083.1	24.76	25.45	26.14	26.83	27.52	9	-13.16																																																
<table border="1"><thead><tr><th>Span Length</th><th>Wave Time</th><th>Wave Time</th><th>Wave Time</th><th>Wave Time</th><th>Wave Time</th><th>Left Struct Number</th><th>Span Vertical Projection</th></tr></thead><tbody><tr><td>30 F (ft)</td><td>40 F Sec.</td><td>50 F Sec.</td><td>60 F Sec.</td><td>70 F Sec.</td><td></td><td></td><td></td></tr><tr><td>947.3</td><td>13.0</td><td>13.2</td><td>13.4</td><td>13.6</td><td>13.7</td><td>6</td><td>-60.86</td></tr><tr><td>1288.1</td><td>17.7</td><td>17.9</td><td>18.2</td><td>18.4</td><td>18.7</td><td>7</td><td>-39.27</td></tr><tr><td>943.6</td><td>13.0</td><td>13.1</td><td>13.3</td><td>13.5</td><td>13.7</td><td>8</td><td>-0.63</td></tr><tr><td>1083.1</td><td>14.9</td><td>15.1</td><td>15.3</td><td>15.5</td><td>15.7</td><td>9</td><td>-13.16</td></tr></tbody></table>								Span Length	Wave Time	Left Struct Number	Span Vertical Projection	30 F (ft)	40 F Sec.	50 F Sec.	60 F Sec.	70 F Sec.				947.3	13.0	13.2	13.4	13.6	13.7	6	-60.86	1288.1	17.7	17.9	18.2	18.4	18.7	7	-39.27	943.6	13.0	13.1	13.3	13.5	13.7	8	-0.63	1083.1	14.9	15.1	15.3	15.5	15.7	9	-13.16				
Span Length	Wave Time	Left Struct Number	Span Vertical Projection																																																				
30 F (ft)	40 F Sec.	50 F Sec.	60 F Sec.	70 F Sec.																																																			
947.3	13.0	13.2	13.4	13.6	13.7	6	-60.86																																																
1288.1	17.7	17.9	18.2	18.4	18.7	7	-39.27																																																
943.6	13.0	13.1	13.3	13.5	13.7	8	-0.63																																																
1083.1	14.9	15.1	15.3	15.5	15.7	9	-13.16																																																
<table border="1"><thead><tr><th>Tension</th><th>Horiz Tension</th><th>Horiz Tension</th><th>Horiz Tension</th><th>Horiz Tension</th><th>Horiz Tension</th><th></th><th></th></tr></thead><tbody><tr><td>30 F (lbs)</td><td>40 F (lbs)</td><td>50 F (lbs)</td><td>60 F (lbs)</td><td>70 F (lbs)</td><td></td><td></td><td></td></tr><tr><td>13652</td><td>13282</td><td>12930</td><td>12601</td><td>12283</td><td></td><td></td><td></td></tr></tbody></table>								Tension	Horiz Tension	Horiz Tension	Horiz Tension	Horiz Tension	Horiz Tension			30 F (lbs)	40 F (lbs)	50 F (lbs)	60 F (lbs)	70 F (lbs)				13652	13282	12930	12601	12283																											
Tension	Horiz Tension	Horiz Tension	Horiz Tension	Horiz Tension	Horiz Tension																																																		
30 F (lbs)	40 F (lbs)	50 F (lbs)	60 F (lbs)	70 F (lbs)																																																			
13652	13282	12930	12601	12283																																																			

شکل (۲۹-۸)- چارت رشته در آوردن برای بخش کشش تکی

## ۵-۲-۸- آفست های عمارت

پی اال اس کد می تواند محاسبات آفست های مقره و تصمیمات شکم مورد نیاز جهت نصب کابل ها در زمین های تپه ای را تکمیل کند. این محاسبات می توانند روی روش "Long Form" توصیف شده با Winkelman قرار گیرد. این، روشی تقریبی است که معمولاً در آمریکای شمالی مورد استفاده قرار می گیرد. که روی فرضیاتی که روی اشکال سهمی برای توصیف کافی کابلها معلق صحیح شده اند قرار گرفته و کابل در طول بنا با کشش رفتار می کند. برای نصب در زمین های بسیار ناهموار، اکثر روش های محاسبه دقیق باید استفاده شوند (MC Donald and pegrot 1990) وقتی ساپورت ها در یک ارتفاع نیستند، کشیدن هادی با قرقره های مربوط ("in sheaves") گرایش به پیمودن سرازیری از اسپن بلند به اسپن کوتاه، همانند شکل (۳۰-۸) دارد. در این محل های رشته درآوردن ، ترکیب افقی کشش هادی در اسپن های بلند تر (برای مثال اسپن AB در شکل ۲۰-۸) نسبت به اسپن های کوتاهتر (اسپن CD) بلندتر است.



شکل (۳۰-۸)- ترکیب بندی نهایی رشته در آوردن و هادی

ویژگی در نهایت وقتی به مقره های آویز شکم داده می شوند و ضمیمه می گردند، ترکیب افقی کشش هادی بايستی در تمام اسپن ها تقریباً یکشکل و در تمام مقره ها برای حالت طراحی اختصاص داد شده کاملاً عمودی باشد. که بصورت ساختار نهایی آویزان ("in clips") در شکل (۲۰-۸) شرح داده شده است. پی اال اس کد درستی شکم و آفست های مقره را تعیین می کند، ترکیب افقی هدف کشش HL در ساختار "in clip" کشش اولیه محاسبه شده برای دمای اختصاص یافته T در باکس offset clipping است.

این کشش افقی همان کششی است که در گزارش stringing chart در دمای T آمده است. برای دمای T برنامه شکم های "in sheave" و "in clip" مختلفی تعیین می کند و همچنین نقاط را در هادیها جایی که مقره ها بايستی ضمیمه یا clipped-in گردند را قرار می دهد. شکم های "in sheaves" (یا تصحیح شده) آنها بایستی اند که در طی رشته در آوردن استفاده می شوند. که معادل با شکم های چارت رشته در آوردن "in clip" بعلاوه یک تصحیح شکم هستند. برای مثال در شکل (تصحیح شکل در اسپن AB بايستی بوضوح مقدار منفی باشد، در حالی که در اسپن CD باید مقداری مثبت باشد).

نقطه محلی که انتهای مقره آویز به هادی که بصورت نقطه Clip آمده با نقطه ای سیاه در شکل (۳۰-۸) مشخص شده ضمیمه شده موقعیت نقطه Clip در هر ساپورت با کلمپ نمودن آفست که فاصله اش از خط عمودی عبوری از نقطه ضمیمه استراکچر از مقره است تعیین شده است. فاصله آن در امتداد هادی اندازه گیری شده و اگر مسیر مرکز افزایش یابد منفی است (در مسیر اسپن رو به جلو). علامت قراردادی به خاصیتی که یک آفست کلمپ شده منفی، سستی را در اسپن جلو رو جابجا می کند ربط داده شده است. آفست های بنا و تصحیح شکم برای همه بخش ها با کلیک نمودن روی آیتم منوی Section/offset

شکل (۳۱-۸) قسمتی از گزارش کلیپینگ آفست نوعی را نشان می دهد.

STRUCTURE NUMBER	SPAN AHEAD (ft)	ELEVATION CHANGE (ft)	LOW POINT ELEV. DIFF (ft)	INSUL OFFSET (in)	SAG IN (ft)	INSTALL. CHART SAG (ft)	SAG CORRECTION (in)
1	450.00	-3.00	0.00	0.0	7.19	8.53	-1.34
2	490.00	-17.00	-40.15	-1.9	8.67	10.17	-1.50
3	600.00	-51.00	-53.44	-4.1	17.42	20.13	-2.70
4	745.00	-89.00	-88.35	-9.2	20.94	23.56	-2.64
5	650.00	-98.00	-100.35	-14.5	16.50	18.02	-1.52
6	865.00	-117.00	-114.77	-17.2	30.24	31.84	-1.61
7	760.00	-101.00	-101.85	-20.8	24.12	24.58	-0.46
8	355.00	-38.00	-41.23	-21.7	5.31	5.34	-0.03
9	870.00	-36.00	-49.22	-21.7	32.34	31.97	0.37
10	855.00	59.00	8.06	-20.6	31.20	30.92	0.28

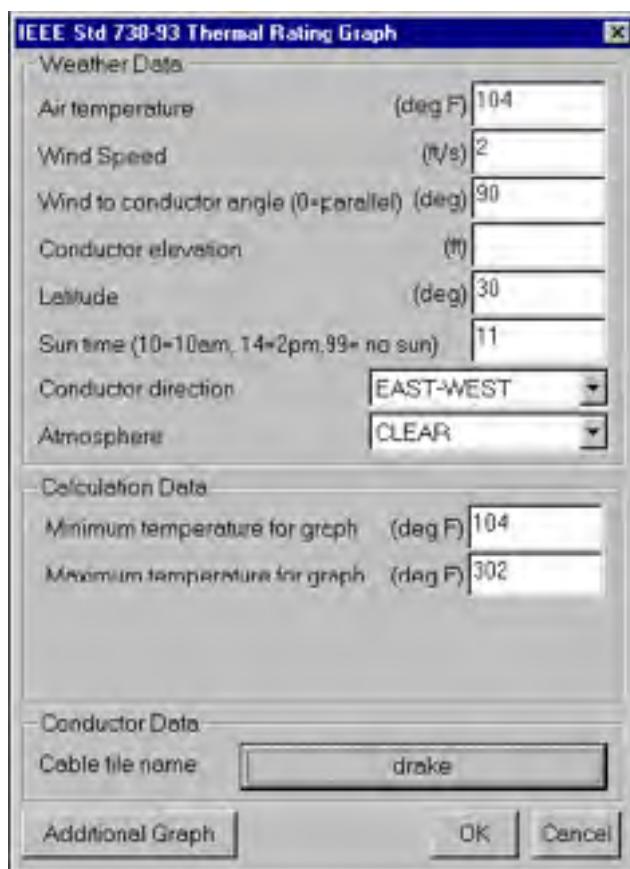
شکل (۳۱-۸)- گزارش چیدن نوعی آفست

#### ۶-۲-۸- ارزیابی های حرارتی

تمام محاسبات ارزیابی حرارتی انجام شده توسط پی ال اس کد تحت استاندارد IEEE 738 جهت محاسبه نمودن دمای جاری هادیهای هوایی بدون روپوش قرار گرفته است (IEEE 1993). بایستی برای همه فرضیات به این استاندارد مراجعه نمایید. محاسبات ارزیابی حرارتی اجازه تعیین نسبت های گذرا و حالت ماندگار بین دمای هادی و جریان الکتریکی تحت آب و هوای محدود را می دهد. این محاسبات، برای نمایش و بررسی فواصل خط در دماهای گوناگون کوپل شده با توانایی های پی ال اس کد با تمام وسایل مورد نیاز جهت ارزیابی خط ا atan برای شما پیش بینی شده است. محاسبات ارزیابی حرارتی از طریق منوهای Sections/IEEE std 738 قابل دسترسی اند. قبل از جستجو برای هر محاسبه ارزیابی، باید مطمئن شوید که هادیهایی که محاسبات ارزیابی را برای آنها اجرا خواهید کرد تحت موقعیت های حرارتی تعریف شده قسمت سوم باکس cable Data تعیین شده باشند (شکل ۶-۹ در بخش ۲-۹) شما نیاز به یک کپی از استاندارد IEEE و احتمالاً سایر مراجع دریافت اطلاعات ضروری خواهید داشت. به طور ثابت PLS-CADD را بعلاوه سایر برنامه هایمان بهبود داده ایم، و با چند سازمان در توسعه محصولاتی که با پی ال اس کد در ارتباط اند را تضمین کرده ایم. باید جهت اخباری در خصوص این پیشرفت ها سایت powline را ببینید. توابع ارزیابی حرارتی real-time در پی ال اس کد قابل دسترسی اند اما در این راهنمای توصیف نشده اند.

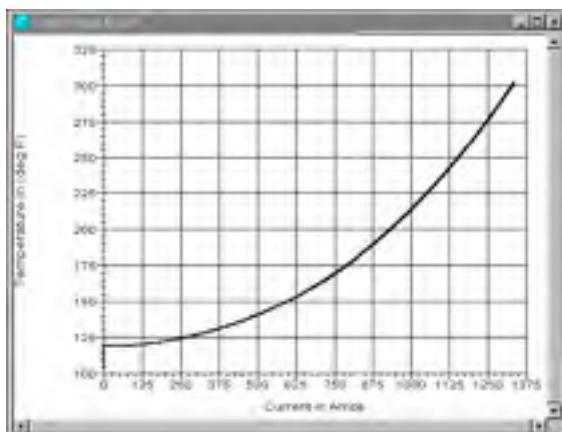
### ۱-۶-۲-۸- حالت ماندگار ارزیابی حرارتی

دمای VS. تناسب جاری : برای خواص هادی داده شده و وضعیت های آب و هوایی محدود (شکل ۳۲-۸) می توانید: دمای هادی را برای جریان الکتریکی داده شده تعیین نمائید. جریانی را که یک دمای هادی مشخص را ایجاد می کند تعیین کنید. تناسب بین ۲ (شکل ۳۳-۸) را نمایش دهید.



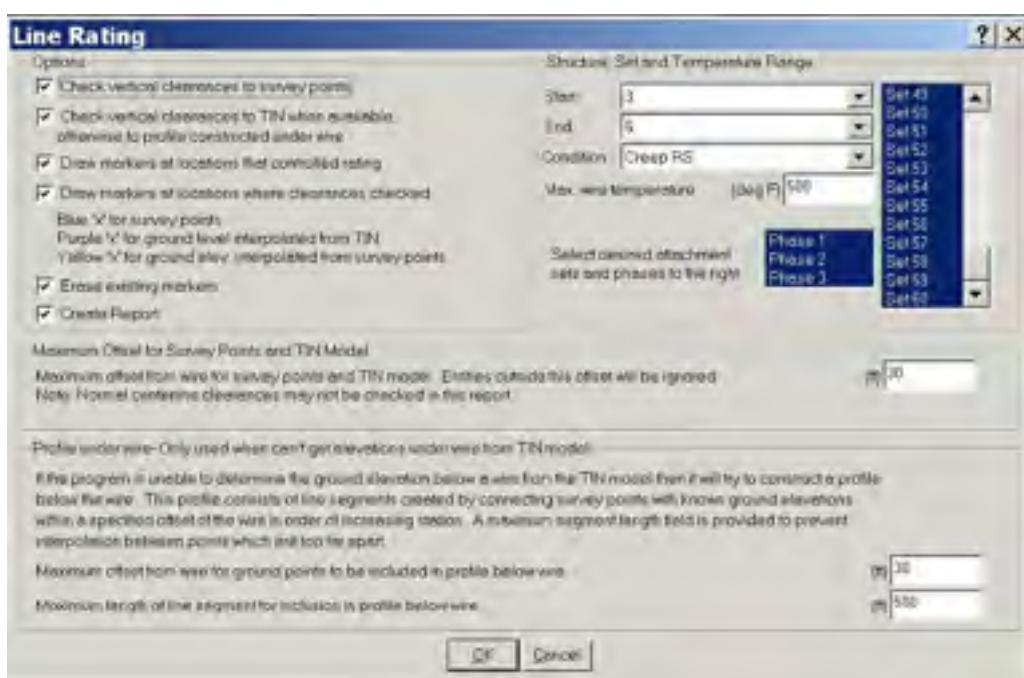
شکل (۳۲-۸)- ویژگی های آب و هوا

اگر حداکثر دمای هادی ای را که می تواند قبل از نقض بعضی نیازات فاصله عمودی در اسپن داشته باشد می شناسید، این محاسبات ، اجازه تعیین حداکثر جریانی که هادی محدود شده می تواند تحمل کند را می دهد. پیدا کردن بیشترین دمایی که هادی می تواند در یک اسپن مخصوصی در پی ال اس کد می تواند داشته باشد همانطور که گفته خواهد شد. بصورت خودکار است. برای تعیین حداکثر دمایی که تمام هادیها در یک اسپن می توانند داشته باشند می توانید lines/Reports/thermal Report را استفاده نمائید. ابتدا به باکس Line Reporting شکل (۳۴-۸) که گزینه های زیادی دارد برد می شوید.



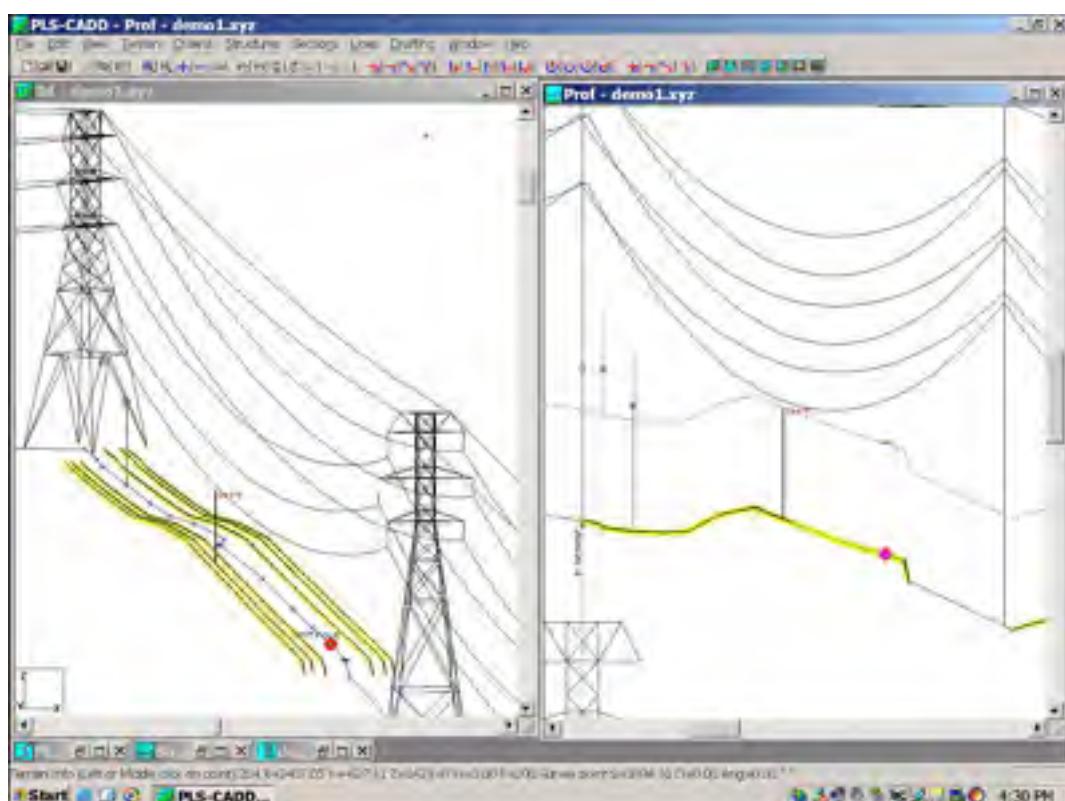
شکل (۳۳-۸)- دمای هادی VS . جریان

حداکثر دما، دمایی است که تنها فاصله مورد نیاز عمودی زیر سیمی کافی می شود. این فاصله، در صورتی که مدل TIN را داشته باشیم، فاصله‌ی عمودی از زمین است. و یا برای نقاط ممیزی شده در آفست افقی مسلم از سیمهای. اگر مدل TIN در دسترس نیست، برنامه بطور ذاتی پروفیل زمینی را زیر هر سیم با وصل نمودن نقاط همانند روشی که برای ایجاد پروفیل زمین خط مرکزی و پروفیل های جانبی در بخش های ۳-۲ و ۴-۳ استفاده شد ایجاد می کند. قسمت سمت چپ شکل (۳۵-۸) پروفیل های ایجاد شده زیر فازهای پائین مدارهای چپ و راست را نشان می دهد.



شکل (۳۴-۸)- باکس رژیم اسمی خط

نقاط وصل نمودن خط روی TIN زیر سیم بنفس رنگ شده است. نقاط ممیزی فوق که فواصل را بررسی کرده اند آبی رنگ اند. پروفیل های ایجاد شده زیر سیمهای با زرد رنگ نشان داده شده اند. کوتاهترین فاصله عمودی برای همه این آیتم ها به فاصله ای است که حداقل دمای مجاز هادی تعیین کرده است. این پروفیل ها می توانند با View/Display option/ Remove markers برداشته شوند.



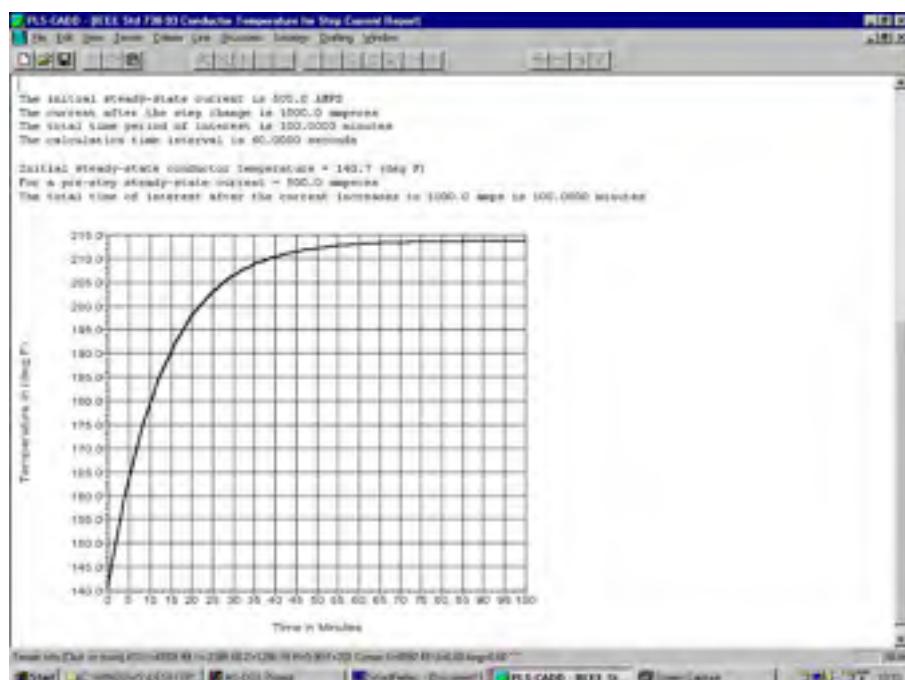
شکل (۳۵-۸)- اتیکت نسبت حرارتی برای اسپن انتخاب شده

حداکثر دمای هادیها در متن گزارش آمده و با اتیکتی در محل کنترل سازی قسمت راست شکل (۳۵-۸) دمای هادیها در متن گزارشی آمده و با اتیکتی در محل کنترل سازی قسمت راست شکل (۳۵-۸) نمایش داده شده اند. اگر می خواهید هادی را با دمای کنترل دقیق ببینید، آنرا در بالای اتیکت می بینید.

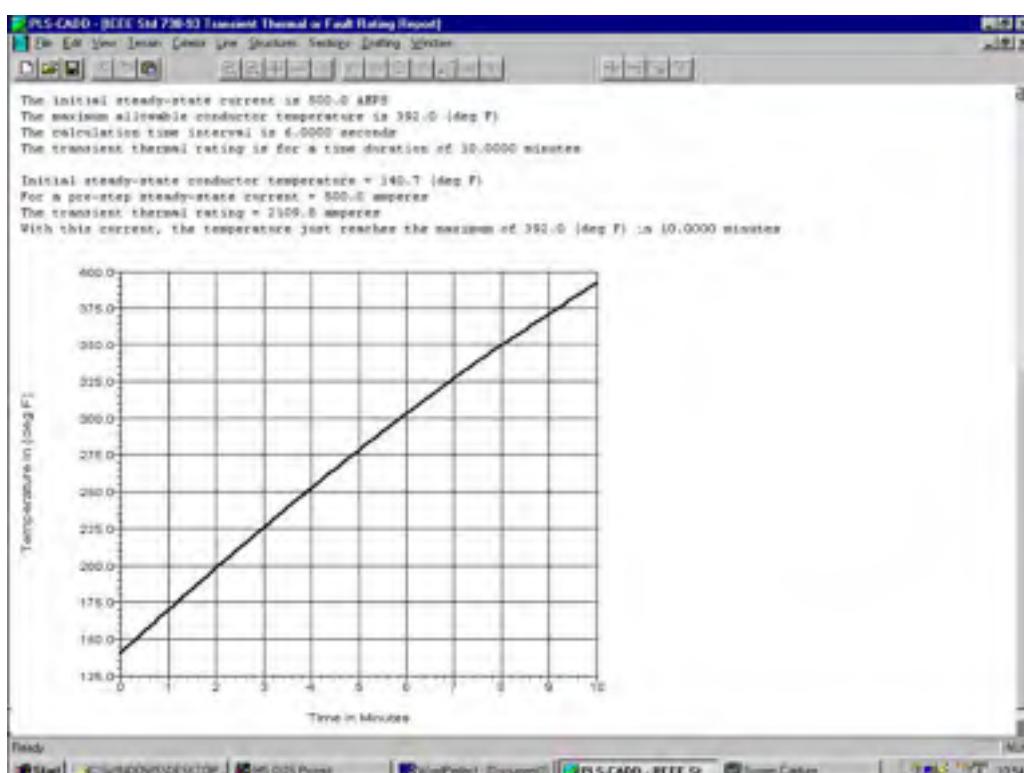
#### ۲-۶-۲-۶- ارزیابی حرارتی گذرا

دمای گذرای هادی تغییر پیروی نمودن دمای هادی به ازای یک پله افزایش در جریان است که همانند شکل (۳۶-۸) می تواند با Sections/IEEE std 738/conductor Temp. for current chang تعیین شود. برای مثال می توانید از این اطلاعات برای پی بردن به اینکه در یک محل اضطراری تا نقض فاصله مورد نیازتان چقدر زمان دارید استفاده کنید. افزایش پله جریان الکتریکی که سبب رسیدن ما به دمای اختصاص یافته در زمان خاصی می شود را می توانید با Sections/IEE Std 738/Transiant

تعیین کنید. مثال آمده در شکل (۳۷-۸) جهت تعیین حداقل ظرفیت جریان اضطراری یک خط مفید است.



شکل (۳۶-۸)- پیروی نمودن دمای گذرا از افزایش پله جریان

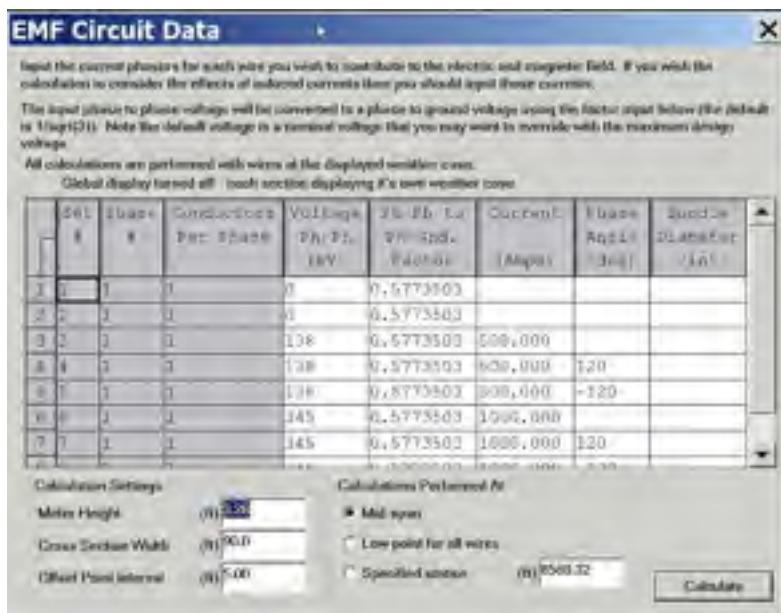


شکل (۳۷-۸)- گزارش نسبی دمای گذرا

## ۷-۲-۸- آفست استحکام هادی در دمای بالا

وقتی هادیها در دمای بسیار بالایی هستند (بیش از ۹۰ درجه سیلیسیوس برای هادیهای آلومینیومی) ممکن است استحکامشان را از دست بدهند. در IEEE Guide تعیین عوامل عملکرد دمای بالا روی هادیها، اتصال دهنده‌ها و سایر لوازم بحث شده است (IEEE 1283, 2002).

## ۸-۲-۸- محاسبه میدان الکترومغناطیسی

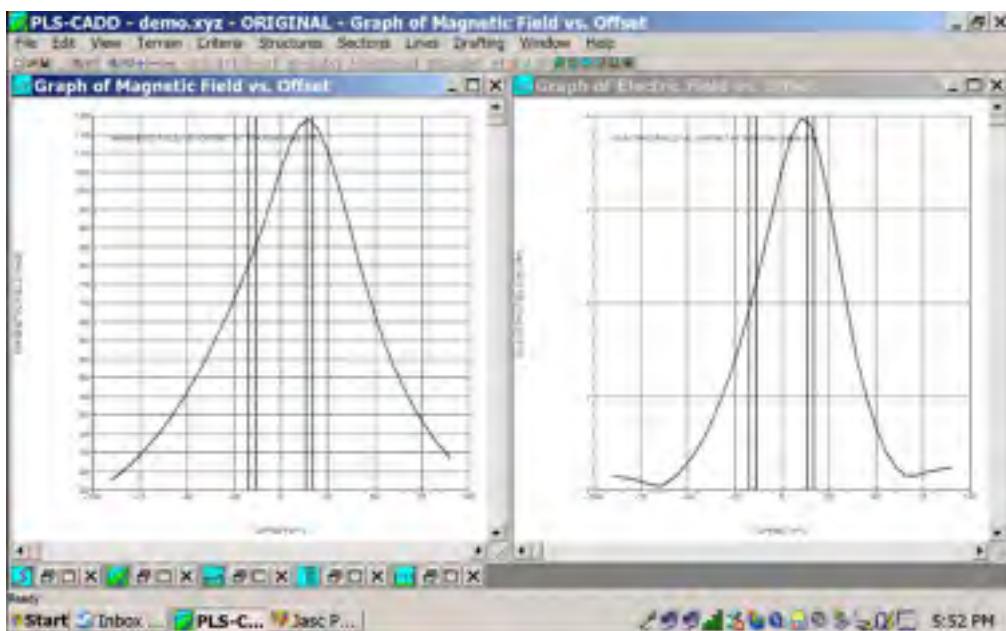


شکل (۳۸-۸)- وارد کردن داده جهت محاسبه EMF

تمام محاسبات EMF در پی اال اس کد بر مبنای کتاب قرمز EPRI متدلوژی است (EPRI, 1982) می‌توانید از sections/EMF Calculator جهت تعیین گراف‌های میدان الکتریکی و مغناطیسی استفاده کنید تا اپراتور سطح مقطع خط را تعیین نماید. استراکچر ۹ از خط دمو را انتخاب و زوایای فاز و جریان‌های آمده در شکل (۳۸-۸) را وارد نمایید. نمودارهای میدان الکتریکی و مغناطیسی شکل (۳۹-۸) را ایجاد نمود. خطوط عمودی در شکل (۳۹-۸) (سیزرنگ) موقعیت‌های سیمه‌ای شامل شده در مدل را نشان می‌دهند. سیمه‌ای محافظ بخاطر اینکه ولتاژ و جریانی ندارند وجود ندارند. (بطور دستی می‌توانید جریانی را وارد و سهم آن را برای میدان مغناطیسی محاسبه کنید. درونی ترین خط عمودی موقعیت فاز میانی را نشان می‌دهد. بعلاوه برای نمودارها گزارشی گسترده شامل وارد و خارج کردن داده بعلاوه پیداکردن مقادیر میدان را پیش‌بینی می‌کند. محاسبات مبتنی بر متدلوژی صفحه ۸ از کتاب EPRI است (EPTI و ۱۹۸۲) برای تمام فرضیات و تقریب‌ها مورد استفاده باید به آن کتاب مراجعه نمایید، اما لیست کوتاهی در اینجا داده شده است. سیمه‌ای نهایت طولانی و مقاوم هستند. باندل‌ها با قطر هادی معادل مدل شده‌اند.

$$deq = D^* (nd / D)^{1/n}$$

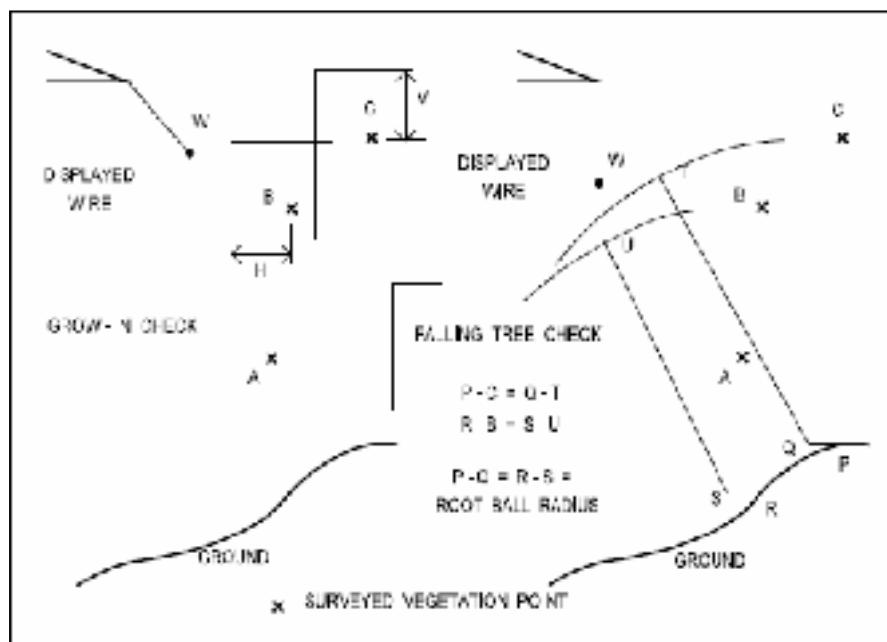
که  $n$  تعداد هادیهای باندل  $d$  قطر هر هادی با ندل و  $D$  قطر باندل است. وقتی میدان مغناطیسی محاسبه می‌گردد عوامل جریانهای برگشتی زمین ( مقاومت زمین ) صرفنظر می‌گردد. زمین تخت است و از تمام نقاط آورده روی آن بلندی یکسانی به صورت بلندی خط مرکزی دارد. زمین یک هادی عالی است. قابلیت نفوذ هوا به آب و هوا بستگی دارد و معادل قابلیت نفوذ فضای خالی است. از عوامل حفاظت از استراکچر اختیاری در زمین اختیاری صرف نظر شده است.



شکل (۳۹-۸)- میدانهای الکتریکی و مغناطیسی در آخرین اسپن خط دمو

#### ۹-۲-۸- فاصله‌ی گیاهان و سقوط درختان

پی‌ال اس کد می‌تواند برای بررسی مسائل اساسی فاصله گیاهان مورد استفاده قرار گیرد. این روشها معمولاً توسط بازبینی‌های LIDAR مسیر، که مختصات کروی نقاط گیاه و نقاط زمین شناسایی می‌شوند، استفاده می‌گردند. این فیوچرها می‌توانند در ساپورت برنامه اصلی گیاهان استفاده شدند. شکل (۴۰-۸) نمایی مقطعی از خط در محلی که سطح زمین به فرعی از یک مدل TIN (بخش ۳-۴ از TIN) و سه نقطه گیاه قرار گرفته شناخته شده است را نشان داده است (A,B,C) بررسی فاصله با تابع Lines/Reports/Terrane clearances/Dange Tree Criteria/ Horizontal criteria/ vertical clearances clearances انجام شده اند. هر دو مسئله به طور گرافیکی در گزارش فاصله مشخص شده اند.



شکل (۴۰-۸)- فواصل سقوط درختان و گیاهان

سمت چپ شکل (۴۰-۸) نحوه بررسی فاصله رشد گیاه را نشان می دهد تمام چیزهایی که برای کدهای مشخصه ای که مقادیر نقاط گیاه را نشان می دهد نیاز دارید. برای فواصل افقی واقعی صحیح تعیین شده اند که معادل فواصل الکترونیکی مورد نیاز بعلاوه مجوزی برای رشد گیاه و هر تفاوت اضافی ایمن هستند. برای اینکه مشخص شود کدام سیم سقوط می کند، نقاط در باکس مستطیل  $2H \times 2V$  به مرکز نقطه گیاه تعیین می گردد. سمت راست شکل (۴۰-۸) نحوه بررسی سیم را جهت سقوط درختی را نشان داده است. نوک درخت فرضی است که برای هر نقطه گیاه در نظر گرفته می شود. پی اال اس کد به طور خودکار تنہ درخت فرض شده را روی سطح TIN قرار دمی دهد (P برای نقطه C و R برای نقطه B) اغلب فرض می شود که درخت در حال سقوط به صورت چرخش درخت از تنہ (نژدیک به زمین) و سقوط است (Q). برای درخت R-B و S برای درخت R-B (شما شعاع توپ ریشه و فاصله مورد نیاز زمین و خط سیرگردش نوک درخت در حال سقوط را وارد می نمائید. مرکز دایره فاصله Q برای درخت C و S برای درخت R-B) در فاصله افقی عمودی معادل با شعاع توپ ریشه از پایه درخت قرار داده شده است. نقاط برای نمایش اینکه کدام سیم به محیط مشترک اش نسبت به فاصله مورد نیاز نزدیکتر است نمایان می گردند.

## فصل نهم

### گزارشها و جداول خلاصه

#### ۱-۹- گزارش ها

پس از کل توانایی ارائه ی گزارش های زیادی را دارد. تمام گزارش ها از فرصت "TXT" استاندارد جایی که می توانند مطرح ویرایش و ذخیره و چاپ گردند فرستاده می شود. که سایر (Report) و موضوع OLF ("rtf") و Rich Text Format ("rtf") را ساپورت می نمایند. در فصل ۸ قسمت هایی از چند گزارش را می بینید (شکل های ۱-۸ تا ۳-۸ وغیره)، اما تعداد بیشتر شامل چندین گزارش خلاصه پروژه قابل دسترسی تحت Lines /Report وجود دارد. مفاهیم گزارشات خودآموز است.

#### ۱-۱-۹- مطرح کردن و ویرایش گزارشات

طرح کردن و ویرایش توابع ذیل انتخاب شده از منوی که وقتی هر جایی از پنجره گزارش راست کلیک نمائید ظاهر می گردد و قابل انجام است. ممکن است صفحه ای شکسته با فشردن Cctrl+Enter وارد نمایید. دستور Save as اجازه ذخیره سازی به صورت فایل ("rtf") متن غنی یا به صورت فایل متن ASCII را میدهد این فایل بعدا می تواند با پروسه word ویرایش و پرینت گردد.

اجازه افزودن گزارش به انتهای فایل موجودی را می دهد.

اجازه تغییر فونت تایپ و اندازه در پنجره گزارش را می دهد.

اجازه انتخاب بزرگترین فونت برای هیچکدام از خطوط در پایان گزارش استفاده می شود با گزارشات طولانی ممکن است جهت اجرا کمی زمان ببرد.

اجازه کپی نمودن یا جزء انتخابی از آن را برای کلیپ بورد window به جایی که هر گزارش دیگری لیست گردد را می دهد که تنها در منوی مفهوم پس از آنکه گزارش را با Edit / select all انتخاب نمودید یا پس از آنکه جزئی از آن را با درک موس انتخاب کردید قابل دسترس است.

با هر پروسه word وقتی گزارشی یا جزئی از آن را انتخاب کردید قابل استفاده است.

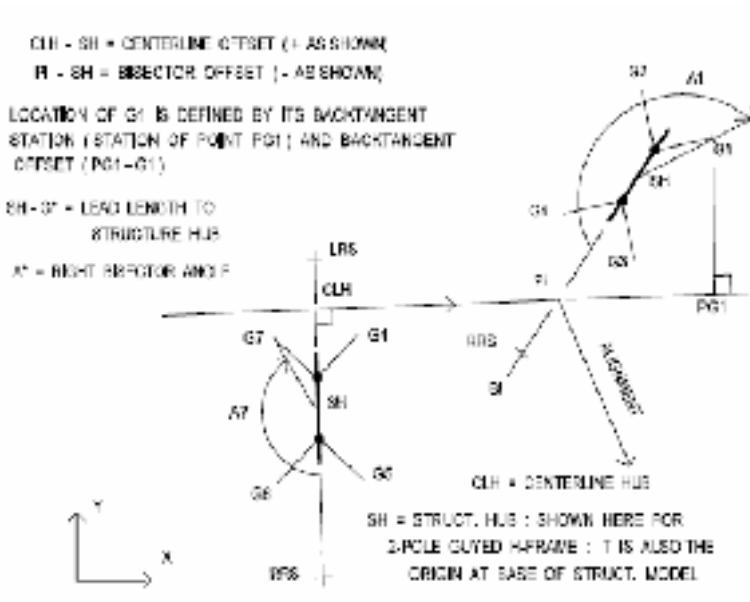
اجازه چاپ مستقیم گزارش روی هر پرینتری که با WINDOW ساپورت شده را می دهد.

فعال کردن فایل متن را به داخل پنجره گزارش می دهد.

پنجره گزارش را می بندد.

#### ۱-۲- جدول پیاده کردن بنا

محتوای اکثر گزارشات خودآموز است، اگر چه بعضی تعاریف استفاده شده در گزارش استیکینگ که با Lines / Reports/construction staking Report بدبست می آورید نیاز به مقداری توضیع دارد (شکل ۱-۹) در هر مرکز استراکچر می توانید یک استیکینگ مرجع چپ (LRS) و یک استیکینگ راست (RRS) تعريف نمایید. این استینگ ها با آفست هایشان از خط مرکزی تعريف شده اند. نقطه در مرکز بیس استراکچر (BS در شکل ۱-۵) نیز به صورت استراکچر Hub (SH در شکل ۱-۹) با آفست عادی آن (فاصله از CLH خط مرکزی)، یا مختصات کروی اش X, Y, Z یا طول هادی اش به Right Reference stake یا طول هادی اش به Left Reference Stake مشخص شده است.



شکل (۱-۹)- تعدادی از اصطلاحات استفاده شده در گزارش استیکینگ

در یک زاویه خط، استراکچر با آفست نیمسازش (در گزارش با "BI" مشخص شده) قرار گرفته است (برای مثال PL-SH در شکل ۱-۹) یک نقطه فونداسیون در دز بیس یک استراکچر یا نقطه لنگری برای استراکچر های مهار شده با مختصات کروی اش یا با ترکیب (۱-۹) فاصله به SH (برج نیمساز سمت راست Hub) با زاویه ساعتگرد از محورهای برج متقطع (زاویه نیمساز راست) تعیین شوند. برای استراکچری در یک زاویه خط ممکن است در بیس استراکچر چند نقطه یا بروی مسیر عادی چند نقطه لنگر زمین پیش بینی نشده باشند (برای مثال GI در شکل ۱-۹) همانطور که نقطه ای با ترکیب مرکز (BT" در گزارش) و آفست تانژانت عقب اش قرار گیرد (برای مثال مرکز تانژانت پشت GI، مرکز نقطه PGI-GI است که طرحش روی امتدادی از مسیر پشت نقطه زاویه و تانژانت عقب آفست PGI است).

۹-۲- جداول خلاصه

علاوه بر گزارشات خلاصه، **PLS-CADD** جداول خلاصه‌ای که می‌توانند به صفحات مجزا یا باس های داده اکسپورت گردند را فراهم ساخته است. در گوشه سمت چپ و بالایی جدول جهت دسترسی به منوی شامل فرمانهای بسیار مفید کلیک نمایید. از آن جمله فرمان *Export xmL* است که جدول را به صورت فایل *xml* ذخیره خواهد نمود. برای آموزش جهت اکسپورت به باس داده فهرست *M* را بینید. برای نحوه استفاده از آن برای کامل نمودن با یک سیستم *Material work older GIS* یا *Spatial Data System* را بینید.

۹-۲-۱ - ہدالوں استیکینگ بناها

می توان برای هر استراکچر در خط جدول در خط جدول استیکینگ استراکچر (شکل ۲-۹) را ایجاد نمود، که دارای ستونهایی برای : ۱- مرکز ۲- تنظیمات بالا ۳- آفست ۴- موقعیت یابی ۵- مختصات کروی  $X$  ،  $Y$  ،  $Z$  ۶- اسپن رو به جلو ۷- زاویه خط ۸- فایل نام کابل دارای مسیر ۹- توصیف و ۱۰- تمام شش تفسیر خطوط در باکس *Structure/Modify* به صورت پر شده. جدول فوق با فرمان *Lines/Reports/Staking table* قابل نمایش است. ستونها خاکستری بیانگر این است که شامل داده نسبت داده شده اند که در جدول ویرایش نمی گردند.

	Structure Number	Station (ft)	Height Adjust. (ft)	Offset Adjust. (ft)	Inclination Angle (deg)	X (ft)	Y (ft)
1	Substitution	76.670				76.670	1
2	Tap	419.360				419.360	1
3	1	801.710				801.710	1
4	2	1677.430				1677.430	1
5	3	2467.050				2467.050	1
6	4	3339.880				2467.054	-872.830
7	Dist Pole	3667.050	-12.040	-82.945		2550.000	-1200.000
8	Dist Pole	3767.050	-5.271	87.055		2380.000	-1300.000
9	5	4000.726				2467.057	-1621.686
10	6	4855.050			180.0000	2467.060	-2388.000
11	7	5796.130				3408.140	-2388.000
12	8	7084.180				4695.190	-2388.000

### شکل (۹-۲)- جدول استیکینگ استراکچر

۹-۲-۲-حدول مواد استیکینگ

برای هر موقعیت بنا در خط جدول مواد استیکینگ (شکل ۳-۹) شامل یک یا چند خط داده موادی که در آن موقعیت استفاده شده اند می شود. داده مواد نه تنها شامل قسمت هایی که استراکچر را می سازد (مواد

امده در فایل استراکچر (می شود بلکه هر ماده ای که در سایت استراکچر اختصاص یافته همانند فونداسیونها، علامت ها، دمپرهای غیره (مواد امده در باکس *Structure Modify*) را نیز در بر میگیرد. برای هر نوع بخش مختلف (شماره ماده اولیه) خطی در جدول وجود دارد. لیست استیکینگ مواد تشریح شده با *Lines/Reports/Staking Material Table* ایجاد شده است. (که در دمو نیست).

STRUCTURE Number	STOCK Number	Description	Quantity
1 1	390146	Steel Pole, 95 ft. H4	1.00
2 1	TM-5AA	Large Angle Structure, Deadend	1.00
3 1	TM-102B	Steel Pole Bearing Plate	1.00
4 1	TM-911	Pole Ground	1.00
5 1	TM-934	Anchor Ground	6.00
6 1	TM-111	Screw Anchor	5.00
7 1	TM-218	Double Guy	6.00
8 1	TM-52A	STRUCTURE SIGN	1.00
9 2	370146	Steel Pole, 75 ft. H4	2.00
10 2	29029-3	6KV SWITCH	1.00
11 2	TM-932	6K Frame Pole Ground	1.00
12 2	TM-52A	STRUCTURE SIGN	1.00
13 2	TM-936	Counter Pole	2.00
14 2	370146	Steel Pole, 75 ft. H4	2.00

شکل (۳-۹)- لیست استیکینگ مواد تشریح شده

### ۳-۲-۹- لیست کل مواد خط

وقتی مدلтан کامل شد، می توانید لیست کاملی ارز بخشها و مجموعه ها را با استفاده از *Structures/Material/List(Multiple Structures)* ایجاد نمایید. جدول شکل (۴-۹) ایجاد خواهد شد.

Stock Number	Description	Count	Unit Price	Total Price
1 AUB50	Anchor Rod, Zinc	22.00	14.0000	312.00
2 Anch_8_7	Anchor, Zinc, 28175 Tens	10.00	25.0000	250.00
3 Anch_8_Extr_3	Anchor, Zinc, 28175 3"	10.00	36.0000	360.00
4 Anch_8_Steel	Anchor, Steel, 28175 3"	20.00	45.0000	900.00
5 Anch_8H	Anchor, Zinc, 28175 3"	20.00	1.0000	20.00
6 Bars_3	10# BAR, HATCHED	1.00	500.0000	500.00
7 Bolt_20x0.75	3/8" x 1/2" Machine Bolt	1.00	7.0000	7.00
8 Bolt_10_x	1" DA Bolt	42.00	24.0000	1044.00
9 Bolt_Rye_10	3/8" x 1" Eye Bolt, 4.3 T	2.00	3.0000	6.00
10 Bond_Wire	Bonding wire, for post-wire	2.00	0.5000	1.00
11 Clamp_2B	Clamp 3 Bolt	10.00	1.0000	10.00
12 Clamp_DE514	Clamp, Bolted Dead End, D	10.00	16.0000	160.00

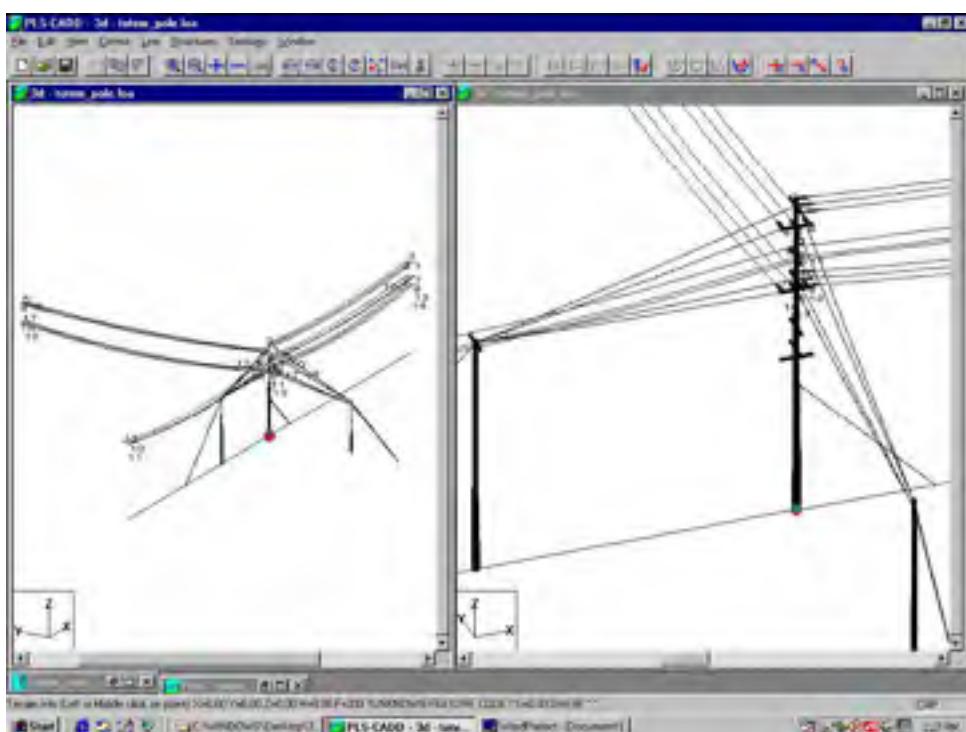
شکل (۴-۹)- لیست مواد پروژه

## فصل دهم

### نرم افزار پی ال اس کد محدود

پی ال اس کد-لایت، نسخه محدود شده ای از پی ال اس کد ، منحصر به محاسبات شکم دهی ها ، کشش ها ، درختان بارگذاری ، فوائل بین سیستمهای ، جداول رشته در آوردن و منحنی های هادی VS است. نسبتهاي دما برای درخشش سیمهها از یک استراکچر تکی ، توانائیهایش در نسخه های کامل پی ال اس کد قابل دسترسی است . نقاط ضمیمه استراکچر می توانند در فضا یا نقاط ضمیمه یک مدل استراکچر بهبود یافته در برنامه پی ال اس پل یا تاور ، نقاط تعیین شده باشند . PLS-CADD/LITE قادر به ایجاد سریع مدلی بدون داشتن اداره اطلاعات زمین کامل از پی ال اس کد است .

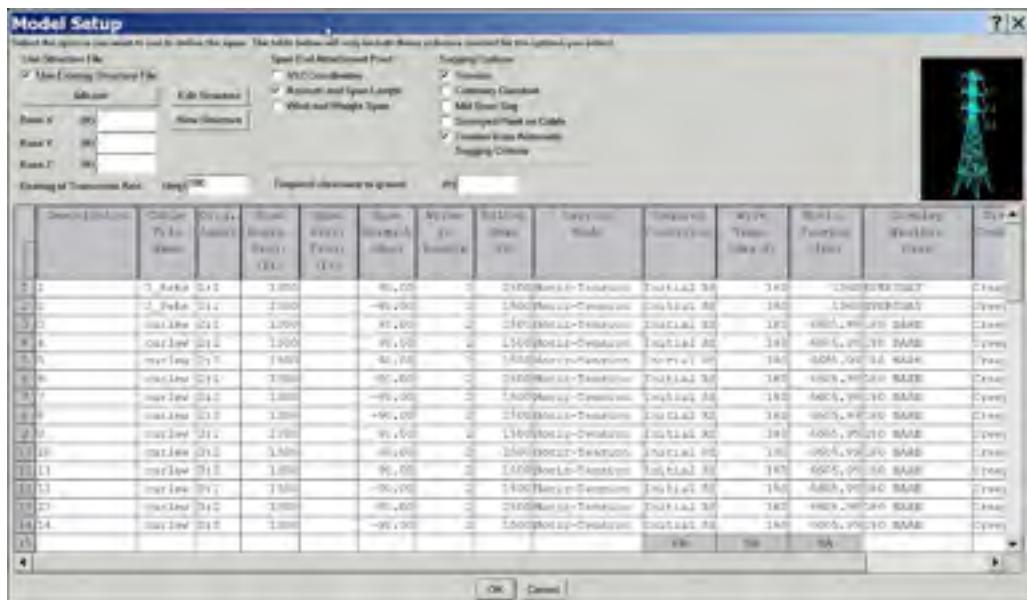
از آنجائیکه یک مدل PLS-CADD/LITE تنها شامل تابیدن اسپن های تکی از یک استراکچر است، محاسبات شکم و باردهی برای مدل تحت روشن اسپن رایج قرار گرفته اند (مذکور در سطح ۱) .



شکل (۱-۱۰)- رشته در آوردن دکل چوبی در PLS-CADD/LITE

اگر بنایی در برنامه تاور یا پی ال اس پل بهبود یافته ، این مدل میتواند با وارد کردن داده در جدولی (شکل ۱-۲) سریعاً سیمهها در هر مسیری به رشته درآید . سپس درخت بارگذاری مشابه میتواند برای آن استراکچر و هر استراکچری که در کلیک موس بررسی شده محاسبه گردد. استراکچر آمده در (شکل ۱-۱۰) واقعاً

شامل دکلی چوبی مهار شده در چند مسیر از طریق ته دکلها و مهارهای اسپن است. دکلها، بازوهای مقاطع ، مقره های ته دکلهای وابسته و همه مهارها بخش از یک مدل پی ال اس پل هستند .  
تا زمانی که پی ال اس پل و تاوار با یکدیگر کار می کنند ، فرم ترکیب دلخواه برای اتصالات مطالعات JOINT-USE برای دکلهای چوبی موجود یا سایر دکلها و هم یکی از این برنامه ها می تواند با آن در حالت STAND - ALON استفاده گردد.



شکل (۱۰-۲)- یک ترکیب ممکن از باکس تنظیم مدل

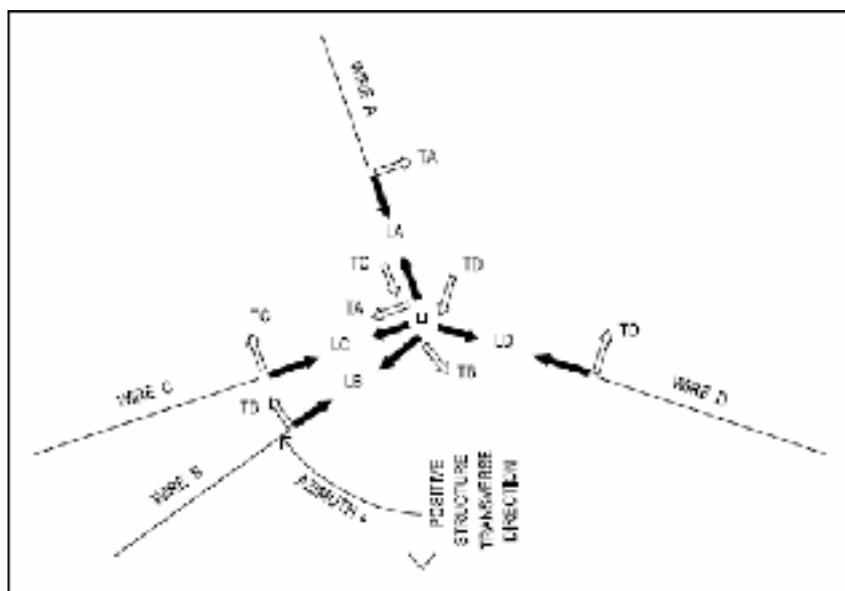
پروژه ای که با PLS-CADD/LITE بهبود می یابد در فایلی بنام PROJECT.LOA ذخیره شده است . پسوند "LOA" جهت تمایز فایلهای PLS-CADD/LITE از فایلهای پی ای اس کد، که پسوند "XYZ" یا "PFL" دارند، لازم است.

از این رو وقتی پروژه جدیدی را با PLS-CADD/LITE ایجاد می کنید ضروری است که پسوند "LOA" را استفاده نمایید، چون تنها داده ای است که به پی ال اس کد اجازه شناسایی می دهد تا در حالت PLS-CADD/LITE در ابتدا نیاز به بهبود معیار طراحی در منوی CRITERIA (که در فصل ۷، این مطلب آمده) و مدلهای هادی و سیم زمین مخصوص (این مدلها در بخش ۶ آمده) دارید. سپس، سیمهایی که از استراکچر ا atan به صورت زیرآمده (تابیده شده) نصب و شکم دهی خواهید کرد. وقتی پروژه جدیدی را شروع می کنید می توانید کارتان را همانند آنچه در بخش ۱-۱۰-۵ آمده به سرعت تنظیم کنید.

## ۱-۱۰- نصب و شکم دهی سیمهها

اگر "use existing structure file" موجود در بالا و سمت چپ باکس Model setup (شکل ۱-۱۰) را انتخاب نکرده اید ، هیچ مفهومی از تنظیم کابل و فاز وجود ندارد . و ستون ORIGIN ستون سوم در جدول دیالوگ MODEL SETUP ظاهر نخواهد شد ، اما با سه ستون مختصات X, Y و Z نقاط ضمیمه استراکچر حتی با شناسایی آنها به برنامه نمایش داده نمی شوند. در این حالت هم، هر آنچه که نیاز به انجام اش دارید، توصیف شده است ازجمله چطور سیمهای اختصاصی از نقاط ضمیمه استراکچر تابیده می شوند (یک سیستم در هر خط از جدول mode setup). تا زمانی که می گوئیم سیمهای از استراکچر تابیده می شوند ، نیازی به پایان رسانیدن آنها روی محور عمودی یکسان، نیست .

در حقیقت ، یکی از مشخصه های قدرتمند PLS-CADD/LITE آنست که نقاط اتصال سیمهای مختلف روی استراکچر، ممکن است آفستهای قراردادی از همه جای محور بنای عمودی که با این بنا مشترک است، را داشته باشد . در قسمت سمت راست شکل (۱-۱۰) می توانید سیمهای با انعکاس آفستهای مختلف از بازو های متقطع عمودی به همدیگر را بینید . آفسته را نادیده بگیرید ، همچنانکه معمولاً با سایر برنامه های بارگذاری انجام می شود ، می تواند در چندین خط در محاسبه بارهای طراحی ، به خصوص با اسپن های کوتاه نتیجه شود.



شکل (۳-۱۰)- نمای بالایی پرو گستری سیم

هر سیم دو نقطه انتهایی دارد ، مبدأً نقطه به استراکچر و مقصد در سر دیگر اسپن ضمیمه می شود . این نقاط پایانی ذاتاً در سیستم مختصات  $X$ ,  $Y$  و  $Z$  کروی قرار گرفته اند ، جائی که  $Y$  شمال است ،  $X$  شرق و  $Z$  بالا. اگرچه بارهای استراکچر با ترکیبات اتان در تقاطع استراکچر وجههای طولی تعیین شده اند . از این رو، نیازی به تعیین تقاطع استراکچر (همانطورکه در نمای طرح شکل ۱۵-۳ نشان داده شده) نسبت به محور  $Y$  کروی دارد. که با وارد کردن Bearing در  $Y$  (زاویه محور  $Y$  نسبت به محور  $Y$  کروی دارید. در  $Model setup$  قابل انجام است شکل (۲-۱۰) پیکانهای  $TB$  و  $TA$  و  $TC$  و  $TD$  در شکل (۳-۱۰)، واکنش باد در انتهای سیمهها و بارهای متناظر در استراکچر را نشان می دهد (در سیستمهای هم پایه اسپن).

اگر رفتار بارهای این بادها روی استراکچر پیش آمدگی در جهت تقاطع استراکچر مثبت باشد با مقداری مشت با PLS-CADD/LITE گزارش می شوند : این حالتی برای همه پیکانهای بار باد آمده در شکل ۳-۱۵ است ، در حالی که استراکچر PLS-CADD/LITE مثل هیچ استراکچری در مدل پی ای اس کد کامل روی مسیری قرار نگفته ، وقتی مشخصات آمده در شکل ۹a-۷۳-۷۶ از بخش ۷،۳،۷ لازم است ، اسپن ها می توانند به صورت اسپنهای جلو و عقب رده بندی شوند. تمام داده های مورد نیاز جهت نصب و شکم دادن سیمهها در باکس  $model setup$  وارد شده اند که با  $line setup$  به آن می رسید. ستونهایی که جدول  $Model setup$  را ساخته اند به روشهای انتخابی شما برای نصب و شکم دهی سیمهها بستگی دارد. برای هر سیم در این جدول نیاز به وارد نمودن اطلاعات زیر دارید.

#### ۱-۱-۱-۱- داده مورد نیاز جهت انتخاب روشهای نصب و شکم دهی

تعريف : توصیف سیم

نام فایل کابل: جهت انتخاب نوعی کابل ، به کتابخانه کابل بردہ میشود.

هادی های باندل: تعداد هادی مورد نیاز را جهت ضمیمه نمودن باندل به استراکچر اختصاص می دهد. اسپن رایج: طول اسپن رایج مورد استفاده در محاسبات Sag-tension (به طور قراردادی طول افقی اسپن) است. نمایش حالت آب و هوا : می توانید یک "Weather case" از حالات آب و هوایی (آمده در Criteria/Weather) انتخاب کنید یا در "Tempratur" تایپ نمایید. حالت آب و هوا و دما (بدون باد) برای نمایش سیم استفاده می شود. اگر حالت آب و هوایی شامل باد باشد ، سیمهها دو بار نمایش داده می شوند، یکبار برای وزش باد به طور افقی به سیم دریک جهت و بار دیگر در جهت عکس (اولیه ، پس از غزش یا پس از بار) برای نمایش سیم استفاده می شود . نمایش رنگ: جهت رنگ مورد استفاده برای نمایش سیم .

وزنه تعادل مقره : وزنی که بار عمودی طراحی اضافه نموده توسط سیم در نقطه ضمیمه استراکچر تولید شود. که ممکن است برای دخالت وزن مقره در درخت بارگذاری استفاده گردد. اگر برنامه برج اتان خودکار نباشد(پی ال اس پل و تاور می تواند وزنهای مقره را به درختان بارگذاری اضافه نماید) به جهت عملکرد دستی وزنه متعادل کننده ممکن است در نوک مقره آویز برای کاهش انحراف مقره بزرگ باشد.

#### ۱-۱-۲- تعریف ضمیمه در استراکچر به سه روش زیر:

##### ۱-۱-۱- با مختصات کروی نقاط ضمیمه

اگر "use existing structure file" موجود در بالا و سمت چپ قادر را انتخاب نکرده باشد این گزینه فعال است. اطلاعات ظاهری جدول سیمهای پایه‌ی زمین، ارتفاع در پایه برج مورد استفاده برای ترسیم خط افقی می‌باشد و اطلاعات مورد نیاز برای هر سیم:  $x$ ,  $y$ ,  $z$  مبدأ مختصات کروی نقطه اتصال به استراکچر است.

##### ۱-۱-۲- با وارد کردن یک مدل بنا، توسط نقاط ضمیمه ای از قبل تعیین شده

در صورتیکه "use Existing Structure File" را انتخاب کرده باشد، این گزینه فعال است که می‌توانید یک مدل تاور یا پی ال اس پل را به نقاط ضمیمه از قبل تعیین شده برای ست‌ها و فازها ایمورت نمایید.

اطلاعات ظاهری جدول سیمهای :

X, Y و Z امینا: مختصات کروی نقطه در پایه استراکچر که مختصات محلی ۰, ۰, ۰ را در برنامه استراکچر دارد. این اطلاعات را PLS-CAD/LTED برای بدست آوردن مختصات کروی تمام نقاط ضمیمه استراکچر بصورت آمده در تاور و پی ال اس پل استفاده خواهد کرد و نامهای مشخصات برای این نقاط ضمیمه در ستون orig نمایش می‌یابد. نام هویت "j ; i" است، جایی که "i" شماره ست، و "j" شماره فاز را در جدول PLS-CADD LINK از پی ال اس پل و تاور را نمایش می‌دهد.

#### ۱-۱-۳- تعریف انتهای هر اسپن

هر سیم نیاز به تعیین انتهای هر اسپن (مبدأی که نقطه استراکچر ضمیمه می‌شود) دارد. ستون نهایی که در جدول سیم بسته به انتخاباتان در سطح Span End Attachment Point باکس Model / Setup نمایش داده شده سه گزینه قابل دسترسی دارد. اگر بیش از یک گزینه در سطح Span End Attachment Point انتخاب نمایید، ستون End Mode در جدول سیمهای را برای انتخاب گزینه ای عملی برای هر سیم اختصاصی در اختیار خواهید داشت.

#### ۱-۳-۱-۱۰- انتهای اسپان، با مختصات کروی نقطه انتهایی

اگر مختصات XYZ را انتخاب کنید ( یا مختصات در ستون End mode (End mode y سطونهای در ستون End z ) اسپان برای انتهای اسپان برای هر سیم در اختیار خواهد داشت.

#### ۱-۳-۲-۱-۱۰- انتهای اسپان، با گرا ، طول اسپن و تصویر عمودی

اگر ، Azimuth and Span Length (End mode Projection را انتخاب نماید ( یا در ستون سطونهایی Span Vertical Projection و Span Azimulth ، Span Horiztan Projection را در اختیار دارید. Azimuth در نمای طرح ، زاویه ساعتگرد بین  $-180^{\circ}$  و  $+180^{\circ}$  درجه است که از محور تقاطع استراکچر به اسپن (شکل ۱۵-۳) اندازه گیری شده اگر استراکچر انتهای اسپن پائین تر باشد مثبت است.

۱-۳-۳-۱-۱۰- انتهای اسپان، با اسپن وزن و باد : اگر Wind and weight Span را انتخاب کنید( یا اسپن باد در ستون End Mode ) سطونهای اسپن وزن و اسپن باد را در اختیار خواهد داشت. اگر طولی معادل دو برابر اسپن باد و معادل بلندی انتهای داشت، برنامه اسپن را نمایش خواهد داد و این گزینه وقتی هندسه اسپن واقعی را می شناسید استفاده می شود، که شما تنها زمانی که بارهای طراحی شده را با حداقل و اسپن های وزن در نظر گرفته شده از آن استفاده خواهید نمود. برای مثال، برای حالتی از طراحی یک استراکچر در آینده با این گزینه برنامه بارهایی را که در انتهای هر سیم بصورت زیر محاسبه خواهد نمود را استفاه می نماید.

بار متقطع : بار متقطع بر واحد طول از زمانهای سیم اسپن باد.

بار عمودی : بار عمودی بر واحد طول زمانهای سیم اسپن وزن

#### ۱-۴-۱-۱۰- سیمهای شکم دهی

بخاطر تنوع در محل هایی که PLS- CADD / LITE ممکن است جهت تعیین بارهای روی استراکچر موجود یا طراحی شده استفاده گردد، پنج روش متفاوت برای شکم دهی یک سیم پیش بینی کرده ایم. سطونهایی خاص با توجه به گزینش شما در سطح Sagging Option از باکس Mdel Setup در جدول سیمهای نمایش داده شده اند اگر در سطح Sagging Option پیش از یک گزینه انتخاب نماید، ستون سیمهای نمایش داده شده اند اگر در سطح Sagging Mode را برای انتخاب گزینه ای عملی جهت هر سیم اختصاص یافته در جدول سیمهای در اختیار خواهد داشت.

#### ۱-۴-۱-۱۰- اختصاص ترکیب افقی کشش برای وضعیت کابل در دمای داده شده

اگر Tension را انتخاب نمایید ( یا کشش افقی در ستون Sagging mode) ستونهای Sagging Condition و Wire Temperature، Tension سیم (اولیه ، پس از لغزیدن یا پس از بار)، دمای سیم و ترکیب افقی کشش در شکم دهی را بترتیب وارد خواهید کرد.

#### ۲-۴-۱-۱۰- اختصاص ثابت کنتری برای حالت کابل و دمای داده شده

اگر Sagging mode ستونهای ثابت کنتری ، دمای سیم و حالت شکم دهی سیم و ثابت کنتری در شکم دهی را وارد خواهید کرد.

#### ۳-۴-۱-۱۰- اختصاص شکم اسپن میانی برای حالت کابل و دمای داده شده

اگر Mid Span Sag را انتخاب نمایید ( یا شکم اسپن میانی را از ستون Sagging Mode) ستونهای وضعیت شکم دهی، دمای سیم و شکم اسپن میانی را در اختیار دارید که وضعیت سیم(اولیه، پس از افزایش و پس از بارگذاری) دمای سیم و شکم اسپن میانی در شکم هی را به ترتیب وارد خواهید کرد.

#### ۴-۴-۱-۱۰- اختصاص مختصات یک نقطه ممیزی شده در امتداد سیم برای حالت کابل و دمای

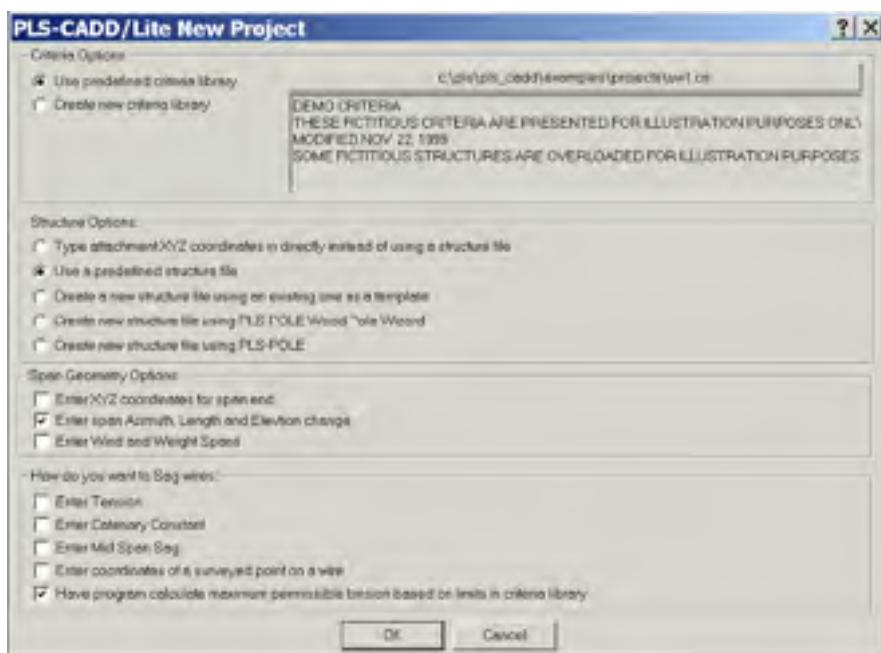
##### مشخص

اگر Sagging . ON Cable Surveyed Point در ستون PT را انتخاب کنید ( یا mode ستونهای حالت شکم دهی، دمای سیم، کابل X و کابل Y و کابل Z در اختیار دارید که در آن وضعیت سیم، دمای سیم و مختصات کروی یک نقطه ممیزی شده درون اسپن را به ترتیب وارد خواهید کرد. این روش معمولاً وقتی که مختصات کروی هر در اسپن پایانی و نقطه میانی در همان لحظه ممیزی شده اند استفاده می شود.

#### ۵-۴-۱-۱۰- استفاده از تابع atuosag

اگر Tension را از معیار شکم دهی خودکار انتخاب نمایید ( یا Auto sag در ستون در شکم دهی) بطور خودکار هر چه سفتر بدون هیچگونه نقض از معیار شکم دهی خودکار تعریف شده برای پروژه اتان ( بخش ۷-۳-۴) شکم دهی می شود.

## ۱-۱-۵- شروع پروژه جدید

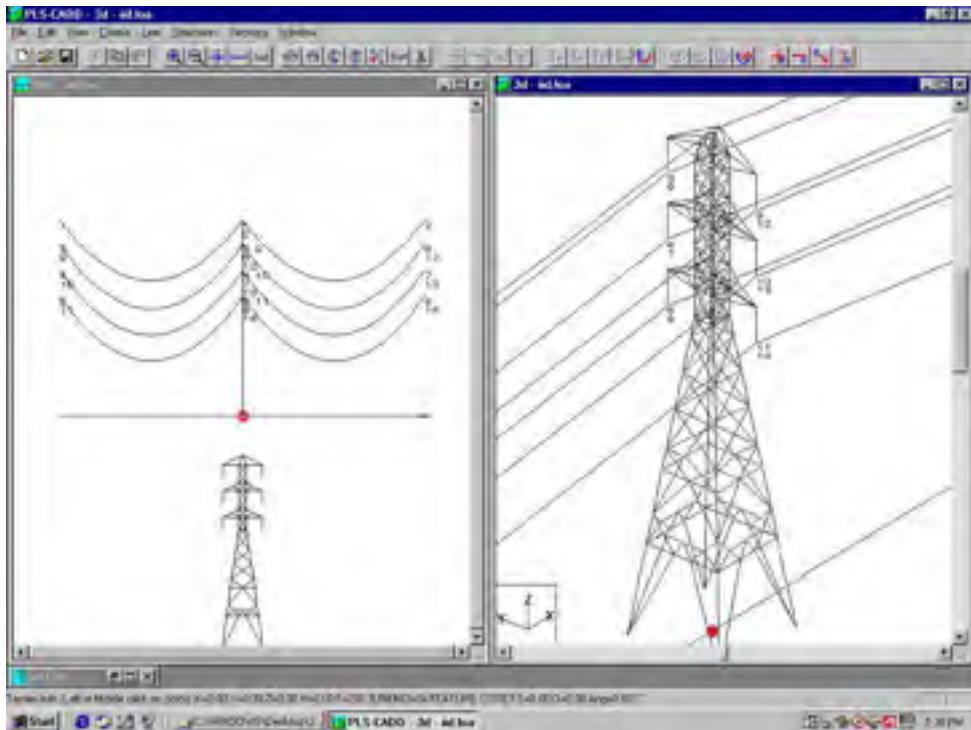


شکل (۴-۱۰)- شروع پروژه جدید در PLS-CADD/LITE

در صورتیکه، File / New از PLS-CADD / LITE را پس از انتخاب نمایید، باکس شکل (۱۵-۴) ظاهر خواهد شد. با انتخاب مناسب در باکس مستقیماً به باکس Model / Setup شکل (۲-۱۰) خواهد رفت. که قبلاً برای وارد نمود اسپن هیچ ملاحظه‌ای دیگر بهبود یافته خواهد رفت.

## ۲-۱- نمادهی مدل PLS-CADD / LTED

وقتی پروژه PLS-CADD / LTED موجودی را فعال می‌کنید یا زمانی که OK باکس را فعال می‌نمایید. دو نمای کوتاه بصورت شکل (۵-۱۰) بدست می‌آورید. بخش سمت چپ نمای پروفیل (طرح شده بصورت افقی به محورهای متقطع استراکچر) و بخش سمت راست نمای 3-d را نشان می‌دهد. میتوانید این نمایها را با پنجره‌های نمای اضافی بصورت دقیق همانطور که با برنامه پی‌ال اس کد می‌خواهید باز نمائید.



شکل (۱۰-۵)-برج ایمپورت شده در PLS-CADD/LITE

اگر مدل استراکچری را ایمپورت نکرده اید، سیمهای و نقاط ضمیمه را می بینید ولی استراکچر را نمی بینید. برای مثال شکل (۱۰-۶) نمای پروفیل، نمای d-3 و گزارش بارها را برای یک سیم دو سیم ساده که هادی drake به استراکچری که تحت زاویه خط ۱۰ درجه قرار گرفته ضمیمه شده را نشان می دهد که دو خط داده را جهت ساخت مدل به جدول سیمهای Model Setup بردۀ است. سیستم برای دو حالت بار وزش باز در دو جهت تقاطع استراکچر مثبت و منفی مطالعه NESC Heavy Loading Condition می شود.

### ۳-۱۰- محاسبات مهندسی و گزارشات

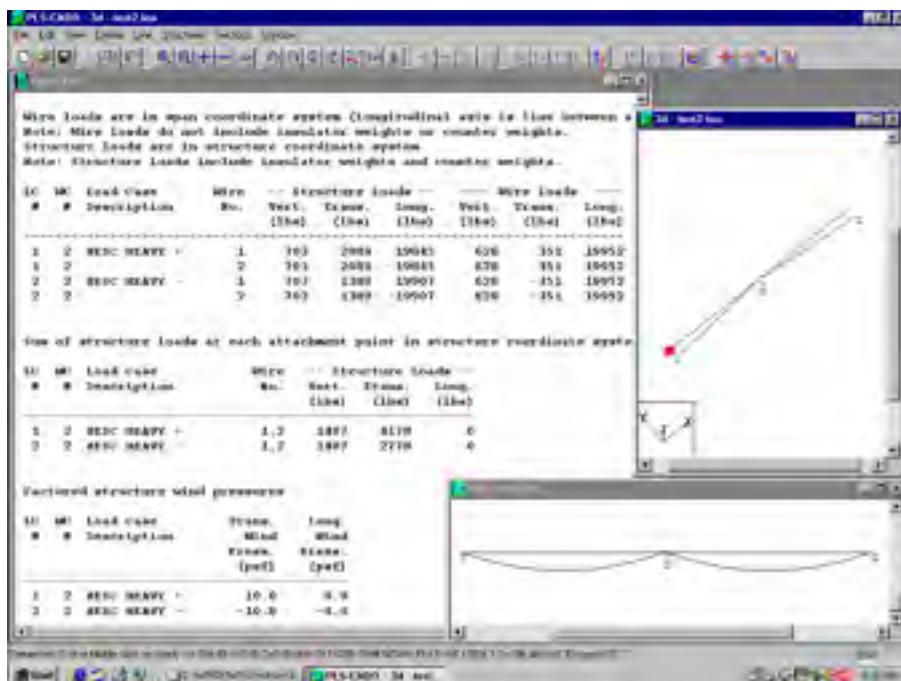
وقتی مدل PLS-CADD / LTED شما بهبود یافت، می توانید توابع استراکچر زیر را استفاده نمایید.

اطلاعات بار طراحی روی استراکچر را مشخص می سازد همانطور که می توانید در شکل (۱۰-۶) بینید، گزارش بارها ابتدا به ازای هر حالت بار و برای هر سیم مجزا ارائه میشود:

- ۱) بارهای سیم در سیستم های مختصات اسپن: این بارها در شکل (۳-۱۰) همان پیکان ها هستند و دقیقاً معادل با واکنش انتهای سیم فاکتورهای بار مقتضی را در بخش ۳-۴-۱۲-۳-۴ زمانبندی می کند. بارهای عمودی به واسطه وزنه های تعادل یا مقره ها شامل وزن نمی شوند.

- ۲) بارهای استراکچر: با هر سیم بطور اختصاصی به استراکچر در مسیرهای طول، تقاطعی و عمودی برج اعمال شده است. اکنون بارهای عمودی شامل وزنه های مقره یا وزنه های تعادل فاکتور شده می باشند.

سپس گزارش مجموع بارهای آیتم، ۲) فوق را برای تمام سیمها که از نقطه ضمیمه استراکچر یکسان امده را نشان می‌دهد. این بارها بارهای طراحی نهایی در نقاط ضمیمه برج می‌باشند. در نهایت لیست گزارش طراحی فاکتور شده بصورت بخش ۴-۳-۵ محاسبه می‌گردد.



شکل (۶-۱۰)-بارهای طراحی برای مدل ساده دو سیمه

**نکته مهم:** باید از دو روش متفاوت مورد استفاده برای محاسبه بارهای استراکچر طراحی در نقطه ضمیمه سیم آگاه باشید. با توجه به اینکه سیستم با هندسه واقعی اش (بخش های ۱-۱-۳-۱-۱۰ یا ۱-۱-۱۰ یا ۲-۳-۱-۱۰) یا با اسپن های وزن / باد (بخش ۱-۱-۱۰ ۳-۳-۱) مدل شده است، زمانی که اختلاف کمی بین این بارها و بارهایی که به روش های سنتی ساده تر بدست می‌آورید که طول سیم نه در این اسپن و نه در اسپن ای که تحت بار واژگون می‌شود، وجود داشته باشد. وقتی مدلی با اسپن های وزن و باد اش تعریف می‌گردد، بارهای فاکتور نشده در سیستم مختصات اسپن (آنها که در شکل (۳-۱۰) آورده اند) تحت فرض سنتی قرار گرفته اند که:

- ۱) بار باد متقاطع،  $T$ ، در انتهای سیم معادل با زمانهای  $UH$  اسپن بادش است،
- ۲) بار عمودی  $V$ ، با زمانهای اسپن وزنش  $(UW + VL)$  معادل است و
- ۳) بار طولی،  $L$ ، ترکیب افقی کشش در اسپن را برابر  $UH$  است.

Struetures / Loads / Write Lca file : این گزینه درخت بارگذاری و فشارهای طراحی استراکچر را در فایل بارهای برداری استاندارد (فرمت Lea) که می توانند مستقیماً با برنامه های تاور و پی ال اس پل استفاده شوند، می نویسد.

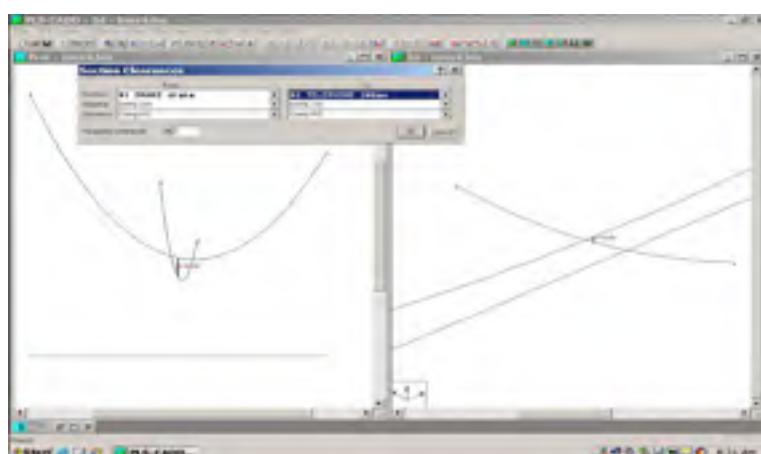
Structures/Loads/Write LIC File : فایل بارهای سیمی (فرمت LIC.\* ) که می توانند برای تعیین اسپن مجاز با برنامه های تاور و پی ال اس پل استفاده شوند، را می نویسد.

Structure/Check USE : اگر سیمهای ضمیمه شده به استراکچر سطح ۴ دارید (پس از انتخاب Model Setup در باکس Existing Structure File) ، می توانید جهت اعمال درخت بارگذاری به استراکچرو داشتن برنامه استراکچر (تاور و پی ال اس پل) قابل اجرا استراکچر تחת آن درخت بارگذاری گزارش نتایج، هر دو بصورت گرافیکی یا در قالب متن بصورت خوکار تحلیل می شوند. برای مثال استراکچر شکل ۱۵-۵ بطور خودکار با برنامه تاور طی دو ثانیه پس از کلیک نمودن روی آن در PLS-CADD / LITE تحلیل و بررسی می گردد.

Struuture/Check PLD-CADD/LTED : تابع برای استراکچرهای روش ۱ و ۲ در قابل اجرا نیست.

Structure / New : اجازه ایجاد استراکچرهای روش ۱ و ۲ را می دهد، و برای ایجاد استراکچر method 4 نمی تواند استفاده شود، همانگونه که استراکچرها در برنامه های تاور یا پی ال اس پل ایجاد شده اند.

Structure/Modify Mode : اجازه ویرایش استراکچر انتخاب شده در سطح سمت چپ و بالای باکس Setup / را میدهد. برای استراکچرهای سطح ۴ بصورت خوکار به برنامه های پی ال اس پل و تاور اجاز دسترسی به اکثر توابع بخش پی ال اس کد کامل را می دهد (بخش ۲-۸).



شکل (۷-۱۰)- سیم متقاطع مدل Litex4.loa

## References:

- [1] Mostafa Eidiani, Mohammad Hassan Modir Shanechi, "CTS, COMPLEX TRANSIENT STABILITY THE NEW METHOD FOR DIRECT ANALYSIS OF TRANSIENT STABILITY", 12th International Power System Conference, PSC, 4-6 Nov. pp. 13-18, 1997  
[https://www.researchgate.net/publication/264977143\\_CTS\\_COMPLEX\\_TRANSIENT\\_STABILITY\\_THE\\_NEW\\_METHOD\\_FOR\\_DIRECT\\_ANALYSIS\\_OF\\_TRANSIENT\\_STABILITY](https://www.researchgate.net/publication/264977143_CTS_COMPLEX_TRANSIENT_STABILITY_THE_NEW_METHOD_FOR_DIRECT_ANALYSIS_OF_TRANSIENT_STABILITY)
- [2] Mostafa Eidiani, Mohammad Hassan Modir Shanechi, " POMP, point of maximum potential energy, the new method for direct analysis of transient stability", 6th Iranian Conference on Electrical Engineering, Vol.5, pp. 23-27, May 1998
- [3] Mostafa Eidiani, Mohammad Hassan Modir Shanechi, "Power system voltage stability assessment using energy method", 13th International Power System Conference (PSC. 98), pp. 772-777, Nov. 1998.  
[https://www.researchgate.net/publication/284170821\\_Power\\_system\\_voltage\\_stability\\_assessment\\_using\\_energy\\_method](https://www.researchgate.net/publication/284170821_Power_system_voltage_stability_assessment_using_energy_method)
- [4] Mostafa Eidiani, Mohammad Hassan Modir Shanechi, Ebrahim Vaahedi, " Rapid and accurate method to determine the ATC with regard to voltage stability", *Bargh Journal (Journal of NRI)*, pp. 56-68, No. 35, 2002  
[https://www.researchgate.net/publication/264977057\\_Rapid\\_and\\_accurate\\_method\\_to\\_determine\\_the\\_ATC\\_with REGARD\\_to\\_voltage\\_stability](https://www.researchgate.net/publication/264977057_Rapid_and_accurate_method_to_determine_the_ATC_with REGARD_to_voltage_stability)
- [5] Mostafa Eidiani, Mohammad Hassan Modir Shanechi, Ebrahim Vaahedi, "FCTTC determination with regard to voltage stability and transient stability energy method", *Icee\_2002*, 10th Iranian Conference on Electrical Engineering, At Tabriz, Iran, pp: 86-94, DOI: 10.13140/2.1.4770.1288  
[https://www.researchgate.net/publication/265380442\\_FCTTC\\_determination\\_with REGARD\\_to\\_voltage\\_stability\\_and\\_transient\\_stability\\_energy\\_method](https://www.researchgate.net/publication/265380442_FCTTC_determination_with REGARD_to_voltage_stability_and_transient_stability_energy_method)
- [6] Mostafa Eidiani, Mohammad Hassan Modir Shanechi, Ebrahim Vaahedi, "A quick method for calculation ATC with considering transient stability and voltage stability", 18th International Power System Conference, PSC, 4-6 Nov. 2004, DOI: 10.13140/2.1.1624.4000  
[https://www.researchgate.net/publication/265380357\\_A\\_quick\\_method\\_for\\_calculation\\_ATC\\_with\\_considering\\_transient\\_stability\\_and\\_voltage\\_stability](https://www.researchgate.net/publication/265380357_A_quick_method_for_calculation_ATC_with_considering_transient_stability_and_voltage_stability)
- [7] Mostafa Eidiani, Mohammad Hassan Modir Shanechi, Ebrahim Vaahedi, "ASSESSMENT OF ATC USING SIMULTANEOUS VOLTAGE AND TRANSIENT STABILITY", *Journal of Advanced Materials in Engineering Esteghlal* 2(23):11-24 · March 2005  
[https://www.researchgate.net/publication/284172995\\_ASSESSMENT\\_OF\\_ATC\\_USING\\_SIMULTANEOUS\\_VOLTAGE\\_AND\\_TRANSIENT\\_STABILITY](https://www.researchgate.net/publication/284172995_ASSESSMENT_OF_ATC_USING_SIMULTANEOUS_VOLTAGE_AND_TRANSIENT_STABILITY)
- [8] Mostafa Eidiani, Mohammad Hassan Modir Shanechi, "FAD-ATC: a new method for computing dynamic ATC", *International Journal of Electrical Power & Energy Systems* 28(2):109-118 · February 2006, DOI: 10.1016/j.ijepes.2005.11.004  
[http://www.researchgate.net/publication/239373751\\_FAD-ATC\\_a\\_new\\_method\\_for\\_computing\\_dynamic\\_ATC](http://www.researchgate.net/publication/239373751_FAD-ATC_a_new_method_for_computing_dynamic_ATC)
- [9] Mostafa Eidiani, Mohammad Hassan Modir Shanechi, Ebrahim Vaahedi, "Fast and Accurate Method for computing FCTTC", , *PowerCon 2002*, Power System Technology, Proceedings. *PowerCon 2002*. International Conference on, Volume: 2, Vol. 2, pp. 1213-1219, Oct. 13-17, Kunming, China, 2002. , DOI: 10.1109/ICPST.2002.1047595  
[http://www.researchgate.net/publication/3976514\\_Fast\\_and\\_accurate\\_method\\_for\\_computing\\_FCTTC\\_\(first\\_contingency\\_total\\_transfer\\_capability\)](http://www.researchgate.net/publication/3976514_Fast_and_accurate_method_for_computing_FCTTC_(first_contingency_total_transfer_capability))
- [10] Mostafa Eidiani, "Atc evaluation by CTSA and POMP, two new methods for direct analysis of transient stability", *Transmission and Distribution Conference and Exhibition 2002: Asia Pacific. IEEE/PES*, Volume: 3, pp. 1524-1529, DOI: 10.1109/TDC.2002.1176824

[https://www.researchgate.net/publication/3997092\\_Atc\\_evaluation\\_by\\_CTSAs\\_and\\_POMP\\_two\\_new\\_methods\\_for\\_direct\\_analysis\\_of\\_transient\\_stability](https://www.researchgate.net/publication/3997092_Atc_evaluation_by_CTSAs_and_POMP_two_new_methods_for_direct_analysis_of_transient_stability)

[11] Mostafa Eidiani, Mohammad Hassan Modir Shanechi, Kazem Ameli, Saeid Ahmadi, "Voltage Stability Assessment with Expanded NRS", 14th Iranian Conference on Electrical Engineering, ICEE2006.

[https://www.researchgate.net/publication/284172742\\_Voltage\\_Stability\\_Assessment\\_with\\_Expanded\\_NRS?ev=prf\\_pub](https://www.researchgate.net/publication/284172742_Voltage_Stability_Assessment_with_Expanded_NRS?ev=prf_pub)

[12] Mostafa Eidiani, Hashem Mortazavi, "Assessment of Voltage Stability and Static ATC with Newton-Raphson-Seydel and General Minimal Residual", PSC 2008, 23 rd International Power System Conference, DOI: 10.13140/RG.2.1.2934.2160

[https://www.researchgate.net/publication/283853213\\_Assessment\\_of\\_Voltage\\_Stability\\_and\\_Static\\_ATC\\_with\\_Newton-Raphson-Seydel\\_and\\_General\\_Minimal\\_Residual](https://www.researchgate.net/publication/283853213_Assessment_of_Voltage_Stability_and_Static_ATC_with_Newton-Raphson-Seydel_and_General_Minimal_Residual)

[13] Mostafa Eidiani, "The Optimal Locating of Power Controller in Transmission Line With Consideration of Optimal Power Flow", Journal of Electrical Engineering · January 2009

[https://www.researchgate.net/publication/50888726\\_The\\_Optimal\\_Locating\\_of\\_Power\\_Controller\\_in\\_Transmission\\_Line\\_With\\_Consideration\\_of\\_Optimal\\_Power\\_Flow](https://www.researchgate.net/publication/50888726_The_Optimal_Locating_of_Power_Controller_in_Transmission_Line_With_Consideration_of_Optimal_Power_Flow)

[14] Hossein Zeynal, Alimorad Khajeh Zadeh, Khalid Mohamed Nor, Mostafa Eidiani, "Locational Marginal Price (LMP) Assessment Using Hybrid Active and Reactive Cost Minimization", International Review of Electrical Engineering 5(5):2413-2418 · September 2010

[https://www.researchgate.net/publication/261795551\\_Locational\\_Marginal\\_Price\\_%28LMP%29\\_Assessment\\_Using\\_Hybrid\\_Active\\_and\\_Reactive\\_Cost\\_Minimization?ev=prf\\_pub](https://www.researchgate.net/publication/261795551_Locational_Marginal_Price_%28LMP%29_Assessment_Using_Hybrid_Active_and_Reactive_Cost_Minimization?ev=prf_pub)

[15] Mostafa Eidiani, Dariush Yazdanpanah, "Minimum distance, a quick and simple method of determining the static ATC", Journal of Electrical Engineering 11(2):16 · October 2011

[https://www.researchgate.net/publication/241157623\\_Minimum\\_distance\\_a\\_quick\\_and\\_simple\\_method\\_of\\_determining\\_the\\_static\\_ATC](https://www.researchgate.net/publication/241157623_Minimum_distance_a_quick_and_simple_method_of_determining_the_static_ATC)

[16] Mohammad Ebrahimean Baydokhty, Mostafa Eidiani, Mahdi Ghamati, Mohsen Ebrahimean , "Transient Stability Improvement via Combined Method", Journal of Electrical Engineering 5(No. 4) · January 2011

[https://www.researchgate.net/publication/266459373\\_Transient\\_Stability\\_Improvement\\_via\\_Combined\\_Method](https://www.researchgate.net/publication/266459373_Transient_Stability_Improvement_via_Combined_Method)

[17] Mostafa Eidiani, " A New Method for Assessment of Voltage Stability in Transmission and Distribution Networks ", International Review of Electrical Engineering 5(1) · January 2011

[https://www.researchgate.net/publication/262449486\\_A\\_New\\_Method\\_for\\_Assessment\\_of\\_Voltage\\_Stability\\_in\\_Transmission\\_and\\_Distribution\\_Networks](https://www.researchgate.net/publication/262449486_A_New_Method_for_Assessment_of_Voltage_Stability_in_Transmission_and_Distribution_Networks)

[18] Mostafa Eidiani, Mohammad Ebrahimean Baydokhty, Mahdi Ghamati, Hossein Zeynal, " Transient Stability Improvement Using an Efficient Generator Tripping Scheme ", Canadian Journal of Electrical and Computer Engineering 2(No. 7):313-319 · January 2011

[https://www.researchgate.net/publication/261795622\\_Transient\\_Stability\\_Improvement\\_Using\\_an\\_Efficient\\_Generator\\_Tripping\\_Scheme](https://www.researchgate.net/publication/261795622_Transient_Stability_Improvement_Using_an_Efficient_Generator_Tripping_Scheme)

[19] Mostafa Eidiani, Natan Asghari, Hossein Zeynal, " Dynamic Response Improvement of DFIG Driven by Wind Turbines Using a Novel Algorithm ", International Review of Electrical Engineering 4(No.5):700-706 · January 2011

[https://www.researchgate.net/publication/261795424\\_Dynamic\\_Response\\_Improvement\\_of\\_DFIG\\_Driven\\_by\\_Wind\\_Turbines\\_Using\\_a\\_Novel\\_Algorithm](https://www.researchgate.net/publication/261795424_Dynamic_Response_Improvement_of_DFIG_Driven_by_Wind_Turbines_Using_a_Novel_Algorithm)

[20] Mohammad Ebrahimean Baydokhty, Mostafa Eidiani, Hossein Zeynal, Hossein Torkamani, Hashem Mortazavi, "Efficient Generator Tripping Approach with Minimum Generation Curtailment based on Fuzzy System Rotor Angle Prediction", Przeglad Elektrotechniczny 88(9a):266-271 · January 2012,

- [https://www.researchgate.net/publication/261698414\\_Efficient\\_Generator\\_Tripping\\_Approach\\_with\\_Minimum\\_Generation\\_Curtailment\\_based\\_on\\_Fuzzy\\_System\\_Rotor\\_Angle\\_Prediction](https://www.researchgate.net/publication/261698414_Efficient_Generator_Tripping_Approach_with_Minimum_Generation_Curtailment_based_on_Fuzzy_System_Rotor_Angle_Prediction)
- [21] Mostafa Eidiani, Kazem Ameli, Dariush Yazdanpanah, "EVALUATING THE IMPACTS OF LARGE WIND FARMS APPROVED ON Khorasan NETWORK STABILITY AND RELIABILITY", 28th International Power System Conference, PSC, 4-6 Nov. 2013, DOI: 10.13140/2.1.4082.0003
- [https://www.researchgate.net/publication/261698265\\_EVALUATING\\_THE\\_IMPACTS\\_OF\\_LARGE\\_WIND\\_FARMS\\_APPROVED\\_ON\\_Khorasan\\_NETWORK\\_STABILITY\\_AND\\_RELIABILITY](https://www.researchgate.net/publication/261698265_EVALUATING_THE_IMPACTS_OF_LARGE_WIND_FARMS_APPROVED_ON_Khorasan_NETWORK_STABILITY_AND_RELIABILITY)
- [22] Mostafa Eidiani, Dariush Yazdanpanah, Mehdi Oloomi, "Available transfer capability determination in Khorasan network considering all the static and dynamic constraints", DOI: 10.13140/2.1.4606.2883, 28th International Power System Conference, PSC, 4-6 Nov. 2013.
- [https://www.researchgate.net/publication/261698175\\_Available\\_transfer\\_capability\\_determination\\_in\\_Khorasan\\_networkConsidering\\_all\\_the\\_static\\_and\\_dynamic\\_constraints](https://www.researchgate.net/publication/261698175_Available_transfer_capability_determination_in_Khorasan_networkConsidering_all_the_static_and_dynamic_constraints)
- [23] Mostafa Eidiani, Hosein Zeynal, "New approach using structure-based modeling for simulation of real power/frequency dynamics in deregulated power systems", Turkish Journal of Electrical Engineering and Computer Sciences · February 2013, DOI: 10.3906/elk-1208-90
- [https://www.researchgate.net/publication/236879334\\_New\\_approach\\_using\\_structure-based\\_modeling\\_for\\_simulation\\_of\\_real\\_powerfrequency\\_dynamics\\_in\\_deregulated\\_power\\_systems](https://www.researchgate.net/publication/236879334_New_approach_using_structure-based_modeling_for_simulation_of_real_powerfrequency_dynamics_in_deregulated_power_systems)
- [24] Mostafa Eidiani, Ahmad Bani Hashemi, "The use of variable frequency transformers in electric power transmission networks", ICEEE 2009.
- [https://www.researchgate.net/publication/264977040\\_The\\_use\\_of\\_variable\\_frequency\\_transformers\\_in\\_electric\\_power\\_transmission\\_networks](https://www.researchgate.net/publication/264977040_The_use_of_variable_frequency_transformers_in_electric_power_transmission_networks)
- [25] Mostafa Eidiani, Dariush Yazdanpanah, Seyyed Mohsen Sadr, " ATC calculation in Khorasan network with 575 MW wind farm in Khaf", PSC 2015, International Power System Conference, 23-25 Nov, Tehran, Iran, DOI: 10.13140/RG.2.1.3638.7280
- [https://www.researchgate.net/publication/283890035\\_ATC\\_calculation\\_in\\_Khorasan\\_network\\_with\\_575\\_MW\\_wind\\_farm\\_in\\_Khaf?ev=prf\\_pub](https://www.researchgate.net/publication/283890035_ATC_calculation_in_Khorasan_network_with_575_MW_wind_farm_in_Khaf?ev=prf_pub)
- [26] Mahboobeh Ghasemi, Mostafa Eidiani, "On ResearchGATE", DOI: 10.13140/2.1.3351.7125, [https://www.researchgate.net/publication/269139149\\_On\\_ResearchGATE](https://www.researchgate.net/publication/269139149_On_ResearchGATE)
- [27] Mostafa Eidiani, "agenda of the Laboratory of DIgSILENT 14.1.3 (Persian/Farsi)", Technical report, DOI: 10.13140/2.1.3129.5368,
- [https://www.researchgate.net/publication/265163881\\_agenda\\_of\\_the\\_Laboratory\\_of\\_DiGSILENT\\_14.1.3\\_%28PersianFarsi%29](https://www.researchgate.net/publication/265163881_agenda_of_the_Laboratory_of_DiGSILENT_14.1.3_%28PersianFarsi%29)
- [28] Mostafa Eidiani, "Book-Power System Analysis- Dr Eidiani 1393", Book, DOI: 10.13140/2.1.4966.7366, [https://www.researchgate.net/publication/265163873\\_Book-Power\\_System\\_Analysis\\_-Dr\\_Eidiani\\_1393](https://www.researchgate.net/publication/265163873_Book-Power_System_Analysis_-Dr_Eidiani_1393)
- [29] Mostafa Eidiani, "Power System Analysis II (Dr. Eidiani)", Book, DOI: 10.13140/2.1.3557.7127, [https://www.researchgate.net/publication/265685742\\_Power\\_System\\_Analysis\\_II\\_%28Dr.\\_Eidiani%29](https://www.researchgate.net/publication/265685742_Power_System_Analysis_II_%28Dr._Eidiani%29)
- [30] Mostafa Eidiani, "Build a wind farm in DIgSILENT (persian-farsi)", research, DOI: 10.13140/RG.2.1.3460.6242, [https://www.researchgate.net/publication/278783953\\_Build\\_a\\_wind\\_farm\\_in\\_DiGSILENT\\_%28persian-farsi%29](https://www.researchgate.net/publication/278783953_Build_a_wind_farm_in_DiGSILENT_%28persian-farsi%29)