

22  
24  
870115

# UNIVERSIDAD AUTONOMA DE GUADALAJARA

INCORPORADA A LA UNIVERSIDAD NACIONAL AUTONOMA DE MEXICO

## ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL



"DISEÑO DE TRABES ARMADAS DE ALMA  
LLENA, POR COMPUTADORA"

## TESIS PROFESIONAL

QUE PARA OBTENER EL TITULO DE

Ingeniero Civil

P R E S E N T A

*Juan Francisco Torres Correa*

Guadalajara, Jal.,

1989.



## **UNAM – Dirección General de Bibliotecas Tesis Digitales Restricciones de uso**

### **DERECHOS RESERVADOS © PROHIBIDA SU REPRODUCCIÓN TOTAL O PARCIAL**

Todo el material contenido en esta tesis está protegido por la Ley Federal del Derecho de Autor (LFDA) de los Estados Unidos Mexicanos (México).

El uso de imágenes, fragmentos de videos, y demás material que sea objeto de protección de los derechos de autor, será exclusivamente para fines educativos e informativos y deberá citar la fuente donde la obtuvo mencionando el autor o autores. Cualquier uso distinto como el lucro, reproducción, edición o modificación, será perseguido y sancionado por el respectivo titular de los Derechos de Autor.

C O N T E N I D O :

pag. :

I.- Introducción	2
II.- Especificaciones de diseño	7
III.- Diagrama de flujo	9
IV.- Codificación del programa	18
V.- Ejemplos	35
VI.- Conclusiones	46
Bibliografía	49

• INTRODUCCION

### I.1- Objetivo y comunitario al programa

El programa, tiene la capacidad de realizar como su nombre lo dice: el diseño de una trabe armada de alma llena. Será capaz de realizar tanto los análisis estructurales como el diseño de la trabe; paritario de un sistema de cargas formado por cargas uniformemente repartidas y/o cargas concentradas actuando en cualquier punto o porción de la trabe. Además dependiendo de la condición de apoyo, se le puede dar valor de momento puro aplicado únicamente en los extremos del elemento.

Se trabajara únicamente sección tipo I simétrica y de sección constante y sólo para trabes que no estén arriostradas lateralmente en toda su longitud.

Se ha restringido a tener relaciones de esfuerzos de flexión entre 0.35 y 1.0 lo cual dará por consecuencia secciones aparentemente aperaltadas en demasia; de igual forma o por consecuencia aparecerá la necesidad de aticadores de estabilidad o intermedios, pero manejando regularmente espesores de placa delgados.

Como restricción única, no cuenta con la imposibilidad de fijar espesores de placa para realizar el diseño; y de igual forma la situación referente a una uniformidad en los espesores de placa utilizados, pues se presentaron los mínimos requeridos, quedando a criterio del ingeniero usuario el aceptarlos de tal forma o tomar una decisión alterna.

Hablando generalmente de un diseño final, se puede entender - como un resultado de una secuencia de operaciones de solución de - problemas unidas a varias elecciones y optimizaciones. Con esta mo- ta, un ingeniero debe desarrollar una estrategia preliminar con -- fundamento en su experiencia y la habilidad que éste tenga para ha- cer uso de las diferentes herramientas que se encuentran a su al- canzo.

Al presentar esta tesis, se intenta dar una visión de lo que se puede hacer tomando como base la nueva tecnología de la compu- tación. Como es conocido de todos, la computadora de alta velocidad puede ejecutar con mucha eficiencia una parte o el total de un sis- tema de diseño, que permite una síntesis rápida por medio de una - cantidad de interacciones sucesivas; sin que esto implique un re- sultado definitivo.

Cuando realice este programa, pensaba, en la combinación de - estos conocimientos que se requieren para hacer más eficiente una - solución. En el caso particular de mi programa se puede decir que se combina la computación, pero como una herramienta, para acelerar un proceso basado en especificaciones de diseño estructural; dando la oportunidad de conocer una solución rápida y segura al problema atacado. Es definitivo que esta solución no será, quizás, la mejor y dentro de esta solución se requerirá la participación activa del ingeniero.

## I.2- Concepto de Trabe armada

Las trabes armadas son vigas de acero fabricadas cuando se requiere un modulo de sección más grande del que se puede obtener con cualquier viga laminada. La forma más común de estas es: constan de dos placas gruesas en los patines a las que se suelda una placa de alma delgada, formando una sección I.

Mientras que las vigas laminadas se encuentran disponibles solamente en tamaños estándar, que no siempre son los más económicos, las trabes armadas pueden construirse con cualquier dimensión deseada, para ajustarse a los requisitos particulares de cada caso. Sin embargo, el ahorro en material debido a este mejor proporcionamiento puede verse contrarrestado por un incremento en el costo de fabricación; así, en general, puede decirse que para vigas pequeñas, en las cuales al ahorro de material tiene poca importancia comparado con el incremento en costo de fabricación, las vigas laminadas resultan más económicas. En cambio, en construcciones pesadas, en donde las vigas laminadas disponibles no tienen la suficiente resistencia para soportar las cargas, deberán usarse trabes armadas de alma llena.

Se puede considerar, según estudios hechos, que para casos intermedios; digamos modulos de sección entre los 8000 cm<sup>3</sup> y los 130.000 cm<sup>3</sup> que el usar vigas laminadas o trabes armadas, resultaran igualmente convenientes. De igual forma se puede hacer una comparación para marcar fronteras respecto de la carga con el claro en el cual actua; por ejemplo: para carga ordinaria, las vigas laminadas serán más convenientes en cuanto al aspecto económico en claros menores a los 9 m y las trabes armadas lo serán para claros mayores de 20 m.

Para claros comprendidos entre los 9 y 20 metros ambos tipos de secciones pueden ser comparadas, aunque las cargas más pesadas tienden a favorecer la utilización de las tráves armadas.

Por lo común se deben reforzar las almas de las tráves en los puntos de concentración de cargas o reacciones por medio de atie-  
zadores de carga para distribuir las fuerzas concentradas en él - alma. También se añaden, generalmente, atiecedores intermedios pa-  
ra cumplir un papel diferente, a los de carga, incrementando la re-  
sistencia contra el pandeo y mejorar en esta forma la eficiencia -  
del alma para resistir cortante, momento o esfuerzos combinados.

Este tipo de tráves son particularmente preferidas en los --  
puentes de carreteras; donde permiten una visión libre y en pasos  
a desnivel de muchos niveles. También se usan las tráves armadas -  
en varios tipos de edificios y de plantas industriales para sopor-  
tar cargas pesadas.

**\* ESPECIFICACIONES DE DISEÑO**

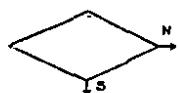
En general, las dimensiones de las trabes armadas de alma llena, se diseñarán tomando como base el momento de inercia de su sección total; en consecuencia para el presente trabajo ( programa ) se listan las especificaciones de diseño sobre las cuales se basa - el diseño de una trabe armada de alma llena y en las cuales se fundamenta el mismo.

Las especificaciones han sido tomadas del Manual de Construcción en Acero, del Instituto Mexicano de la Construcción en Acero, A.C. Tomo 1 y a él se hará referencia en cuanto a secciones y páginas de ubicación:

- Sección 1.9 Relaciones ancho-espesor pag.150
- Sección 1.10 Trabes armadas de alma llena pag.151 y 152
- Sección 1.5.1.4 Flexión ( Esf.permisibles ) pags.139 y 140
- Sección 1.10.6 Reducción esfuerzo en el patín pag.156
- Sección 1.10.10 Pandeo del alma pags.157 y 158
- Sección 1.10.5 Atascaderos pags.153 y 154
- Sección 1.10.7 Combinación de esf.cortantes y de tensión pag.156
- Sección 1.13 Deflexiones y complemento Manual Monterrey pag.167

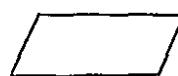
**\* DIAGRAMA DE FLUJO**

El método de los diagramas de flujo, tuvo su origen y aplicación como una ayuda fundamental en la programación de los computadoras. Consiste en una serie de pasos lógicos que el programador sigue en una secuencia fluida que se logra el objetivo del programa. El diagrama de flujo está integrado de cuatro elementos fundamentales:



Requerimiento  
do  
decisión

Lugar donde se cumple o no un criterio de especif. y la resp. determina la trayectoria a seguir



Requerimiento  
de entrada o  
salida de dato

Lugar donde se introducen desde teclado datos o se recibe información procesada



Requerimiento  
de  
proceso

Lugar donde se realiza una operación como este establecida

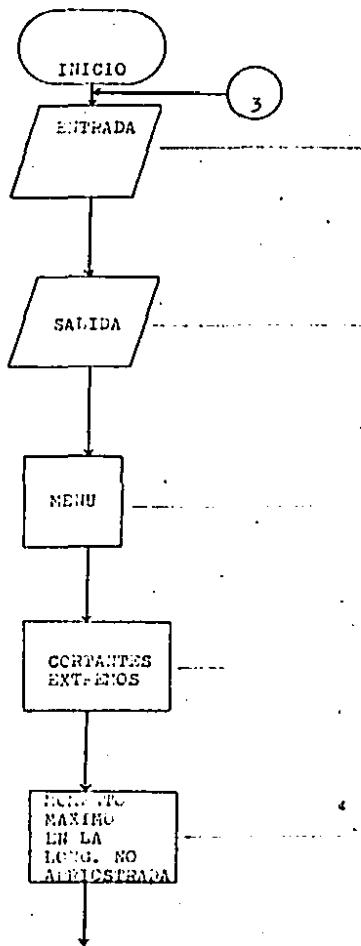


Conector

Representa transferencia dentro del diagrama

Estos elementos se integran a un sistema lógico de flujo que no sólo se utiliza en la programación de computadoras, sino también es de utilidad en el diseño general como guía a traves de una compleja maraña de restricciones y procedimientos.

A continuación, se presenta el diagrama de flujo del programa para diseño de trajes armados de alma llena:



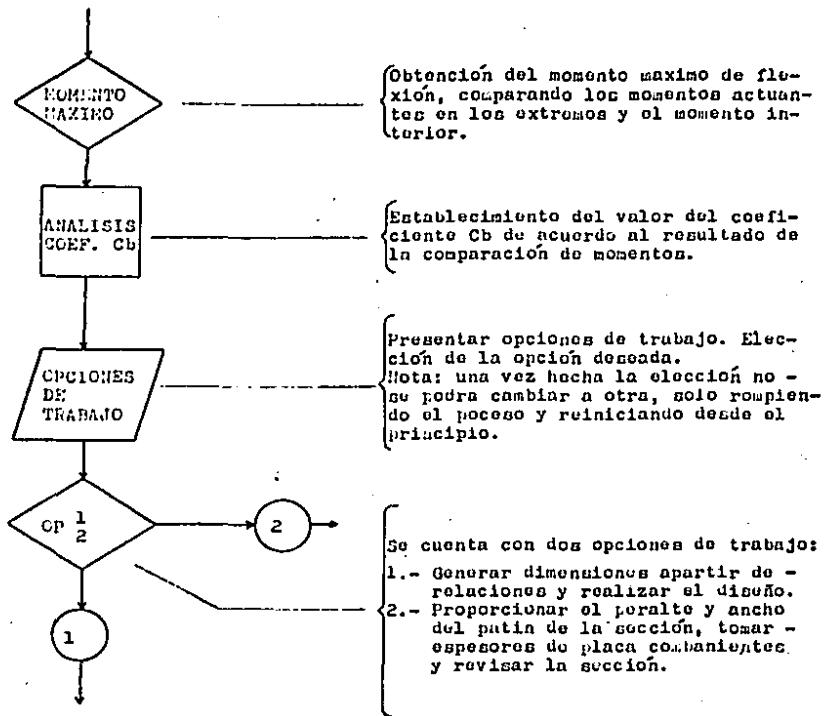
Introducción de datos desde el teclado:  
 Esfuerzo de fluencia, longitud, momentos izquierdo y derecho, # de cargas,  
 Introducción del sistema de carga en -  
 el siguiente orden:  
 Magnitud, p.inic, p.fin, tipo = .

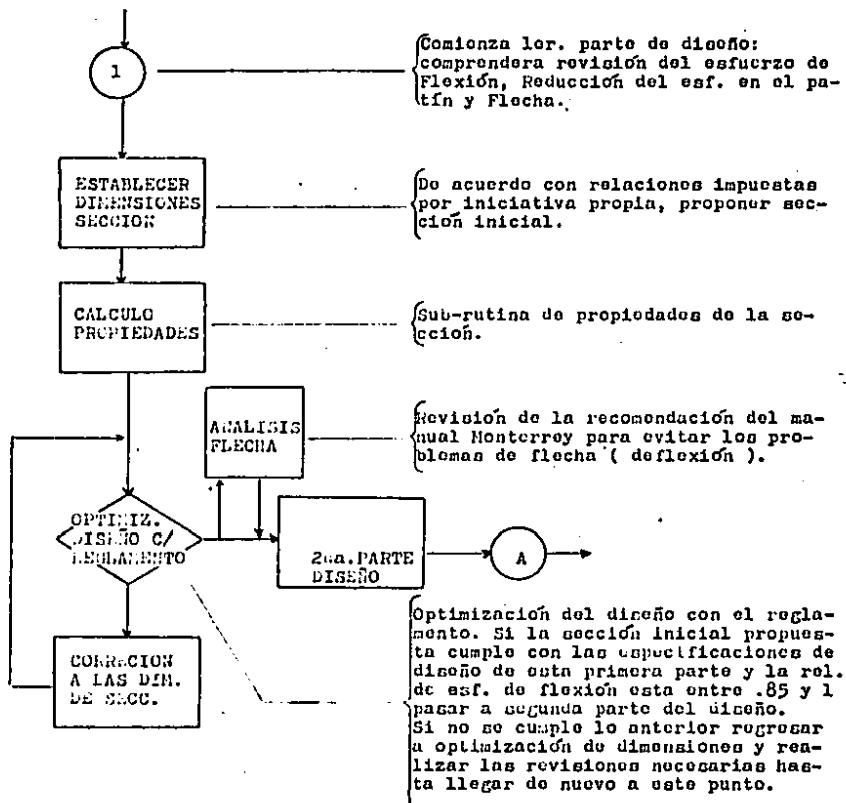
Presentación inmediata de la información proporcionada a la maquina:  
 Esf. de Fluencia  
 Longitud  
 Mom. izq.  
 Mom. der.  
 Sistema de carga.

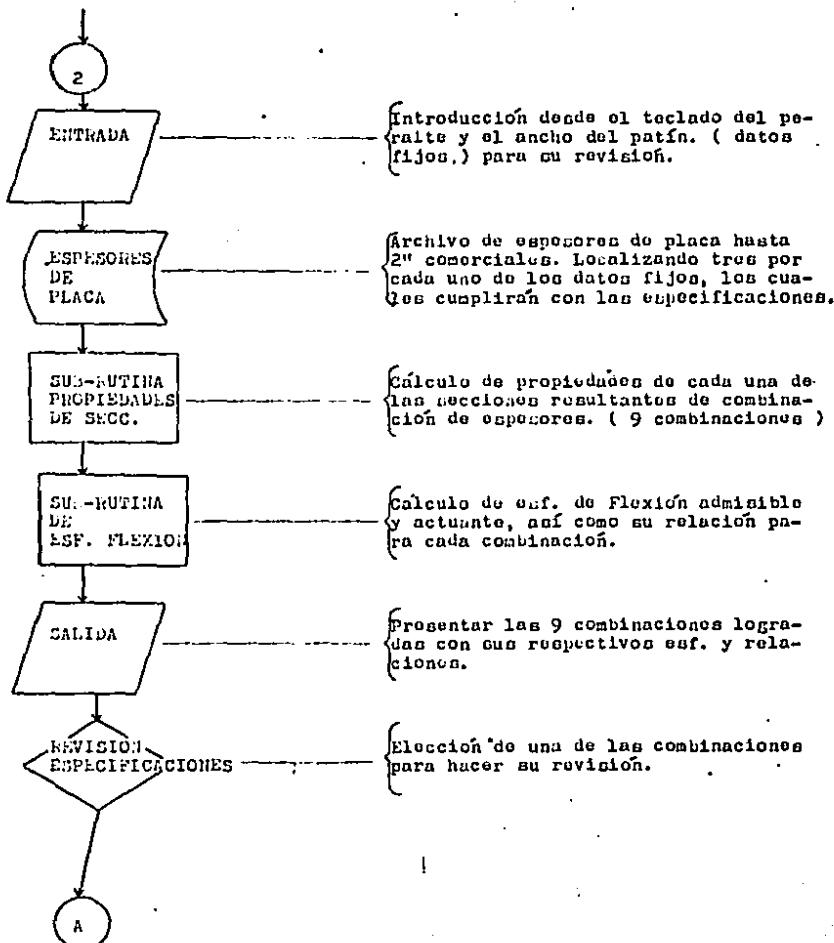
Opción de corrección a cualquiera de los datos proporcionados, en el número requerido y nueva visualización de información proporcionada.  
 Transferencia a proceso de la información.

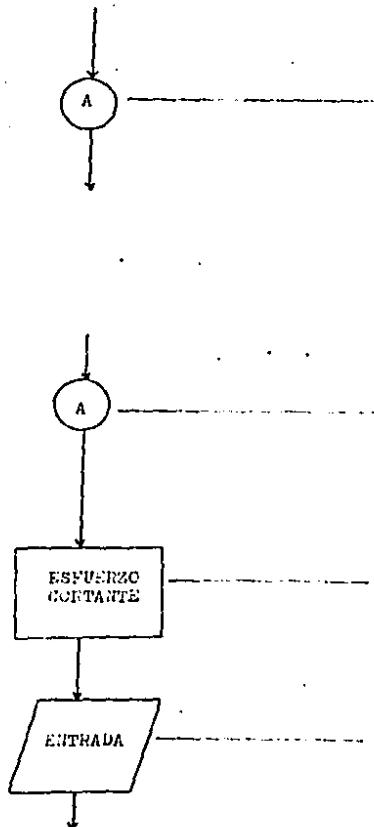
Cálculo de los cortantes extremos de la trabe. Realizando momentos en el extremo izq. de la trabe y después - suma de fuerzas verticales.

Obtención del momento maximo en el - claro de la trabe. Realizar momento en cada una de las fuerzas puntuales, con las cargas repartidas realizar momento a cada centímetro. Y comparación uno a uno hasta obtener el mayor.







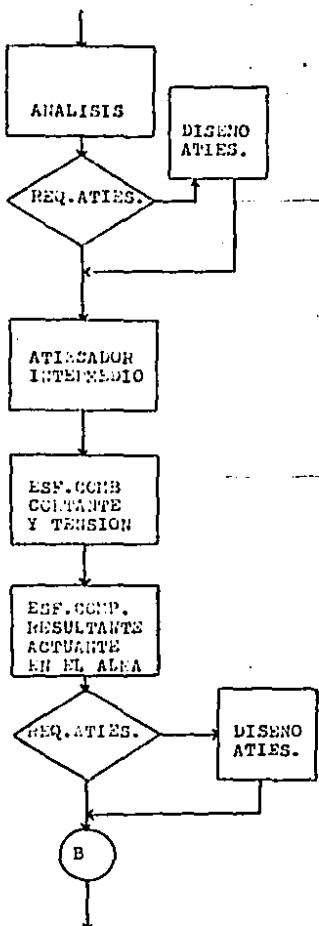


En el momento que se hace la elección de una de las combinaciones y una vez realizada la primera parte de diseño, el programa nuevamente se unifica y revisara las especificaciones de la segunda parte de diseño.  
 La única diferencia entre el trabajar con la opción 1/2 sera que en la opción 2 al no cumplirse con alguna de las especificaciones el programa se romperá y presentara según el caso las opciones a seguir.  
 Y en la opción de trabajo 1, si se produce alguna falla automáticamente se realizaran los ajustes convenientes para cumplir los requerimientos.

Comienza 2da. parte de diseño:  
 la cual comprenderá revisión de esf. cortante, pandeo del alma, atiesaderos intermedios, diseño de atiesaderos.

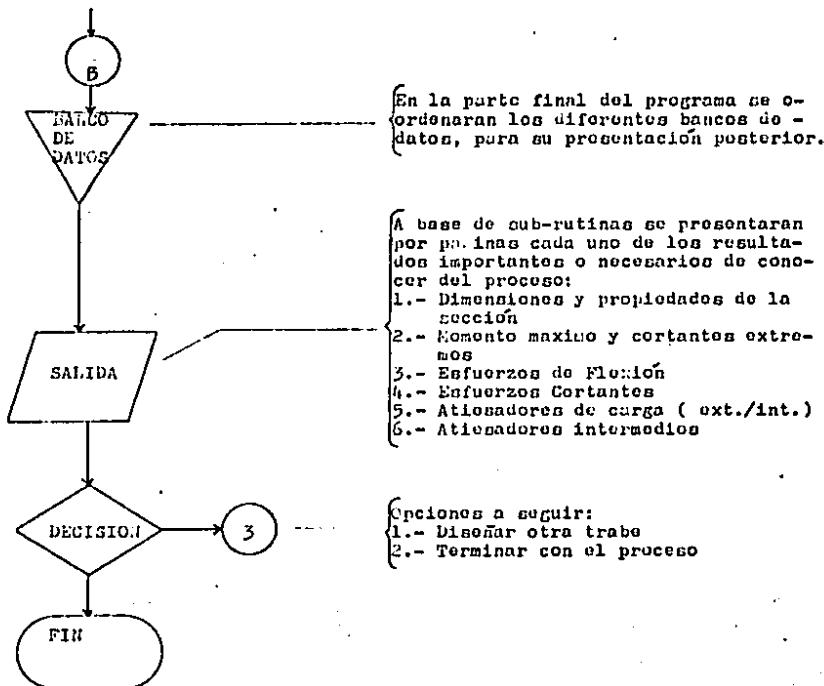
revisión de esf. cortante actuante y admisible. En caso de no cumplir la sección, variara en sus dimensiones y automáticamente se revisaran los puntos necesarios hasta llegar nuevamente a este punto.

Introducir desde el teclado:  
 La longitud de apoyo N, para el análisis de atiesaderos de carga, tanto en los extremos como en el interior.



Analizar la necesidad de atiesador de carga, si es requerido, inmediatamente realizar su diseño.

En este punto el programa analizara tableros de izquierda a derecha, no importando que exista solo uno o varios tableros. Obtendra los cortantes respectivos en los extremos de cada tablero y checara la necesidad de atiesador intermedio, propondra el valor de  $a$ , hasta llegar  $F_v > f_v$  de cada tablero, analizando tambien por tablero y al mismo tiempo; combinacion de esp. cortantes y tension, así como suma de esp. de compresion resultantes actuando en el alma. Si existe la necesidad de atiesador, diseñar y si no continuar con otro tablero y con el proceso del programa.



**• CODIFICACION DEL PROGRAMA**

```

5 CLS+
7 KEY OFF
10 LOCATE 13,15: PRINT "PROGRAMA PARA DISEÑO DE TRABES ARMADAS DE ALTA LLENA"
20 FOR J=1 TO 5000:NEXT J:CLS
30 LOCATE 5,5:PRINT "DATOS GENERALES"
40 LOCATE 10,8:INPUT "ESFUERZO DE FLUENCIA, Fy (Kg/cm²)":Fy
50 PRINT
60 LOCATE 12,6:INPUT "LONGITUD DE LA TRABE, L (Cm)":L
70 CLS
80 LOCATE 5,5:PRINT "MOMENTOS SENTIDO HORARIO, SIGNO POSITIVO"
90 LOCATE 10,8:INPUT "MOMENTO EN EL EXTREMO IZQUIERDO DE LA TRABE (Kg/cm)":MI
100 PRINT
110 LOCATE 12,8:INPUT "MOMENTO EN EL EXTREMO DERECHO DE LA TRABE (Kg/cm)":MD
120 CLS
130 LOCATE 10,5:INPUT "CUANTAS CARGAS PUNTUALES Y UNIFORMES SON":CI
140 ZI=CI+1
150 CLS
160 PRINT "INTRODUCIR DE IZO. A DER. SEGUN ORDEN DE APARICION DE LAS CARGAS QUE
170 DIM C(CI),IZ(IIZ),IC(IC),MC(MC),ZI(ZI),MR(MR)
180 IIZ=ZI=L
190 AWA=7: AWE=1
200 SER=1: OCO=1
210 FOR J=1 TO CI
220 LOCATE AWA,AWE:PRINT "CARGA #";J;"#"
230 AWA=AWE: AWE=AWE+2
240 LOCATE AWA,AWE:INPUT "MAGNITUD #";C(J)
250 AWA=AWA+1
260 LOCATE AWA,AWE:INPUT "P.INICIAL #";IZ(J)
270 AWA=AWA+1
280 LOCATE AWA,AWE:INPUT "P.FINAL #";IC(J)
290 AWA=AWA+1
300 LOCATE AWA,AWE:INPUT "TIPO #";T(J)
310 OCO=OCO+1: AWE=AWE+2: AWA=7
320 IF OCO>3 GOTO 340
330 GOTO 400
340 IF SER>2 GOTO 360
350 AWA=15: AWE=1
360 SER=2: AWA=15
370 IF OCO<7 GOTO 400
380 SER=1:OCO=1:AWE=1:AWA=7
390 CLS
400 NEXT J
410 CLS
420 LOCATE 5,27:PRINT "INFORMACION PROPORCIONADA"
430 LOCATE 10,8:PRINT "ESFUERZO DE FLUENCIA #";Fy;"Kg/cm²"
440 LOCATE 12,8:PRINT "LONGITUD #";L;"cm"
450 LOCATE 14,8:PRINT "MOMENTO EXT.IZQUIERDO #";MI;"Kg-cm"
460 LOCATE 16,8:PRINT "MOMENTO EXT.DERECHO #";MD;"Kg-cm"
470 LOCATE 22,8:INPUT "OPRIMA RETURN",N$ 
480 IF N$="111" GOTO 490
490 CLS
500 LOCATE 5,27:PRINT "INFORMACION PROPORCIONADA"
510 PRINT :PRINT
520 PRINT "....."
530 PRINT " CARGAS           POSICIONI           TIPO "
ACTUAN SOBRE LA TRABE, ASI COMO SU POSICION

```

```

510 PRINT, ".....INI. . FIN."
520 PRINT, "....."
530 FOR J=1 TO CI
540 PRINT, "1";J;":";C(J),S(J),T(J),I(J)
550 NEXT J
560 PRINT :PRINT :PRINT
570 INPUT "OPRIMA RETURN",N
580 IF N<>"111" GOTO 620
590 CLS
600 LOCATE 12,12:PRINT "EXISTE ERROR EN ALGUNO DE LOS DATOS PROPORCIONADOS (S/N) ?"
610 LOCATE 12,72:N=INPUT()
620 IF N<"N" GOTO 1250
630 CLS
640 LOCATE 5,34:PRINT " # MENU # "
650 LOCATE 10,31:PRINT "1- ESF. DE FLUENCIA"
660 LOCATE 12,31:PRINT "2- LONGITUD"
670 LOCATE 14,31:PRINT "3- MOMENTO EXT. (kg.)"
680 LOCATE 16,31:PRINT "4- MOMENTO EXT. DER."
690 LOCATE 18,31:PRINT "5- SIST. DE CARGA"
700 LOCATE 22,51:INPUT "CORRECCION A LA OPCION #",OP
710 ON UP GOSUB 850,880,910,940,970
750 LOCATE 10,19:PRINT " OPCIONES # "
760 LOCATE 14,19:PRINT "1- VISUALIZAR NUEVAMENTE INFORMACION PROPORCIONADA"
770 LOCATE 16,19:PRINT "2- CONTINUAR CON LA CORRIDA"
780 LOCATE 22,5:PRINT "CONTINUAR CON LA OPCION # ??":Z6=INPUT()
790 IF Z6=""1" GOTO 410
800 CLS
810 LOCATE 12,12:PRINT "EXISTE LA NECESIDAD DE REALIZAR OTRA CORRECCION (S/N) ?"
820 LOCATE 12,69:INPUT()
830 IF S="S" GOTO 660
840 GOTO 1250
850 CLS
860 LOCATE 12,26:INPUT "ESF. DE FLUENCIA (kg/cm^2)" ;F
870 CLS:RETURN
880 CLS
890 LOCATE 12,33:INPUT "LONGITUD (cm)" ;L
900 CLS:RETURN
910 CLS
920 LOCATE 12,23:INPUT "MOMENTO EXT. (kg. (kg/cm^2))" ;M
930 CLS:RETURN
940 CLS
950 LOCATE 12,23:INPUT "MOMENTO EXT. DER. (kg/cm^2)" ;MD
960 CLS:RETURN
970 CLS
980 LOCATE 5,33:PRINT "SISTEMA DE CARGA"
990 LOCATE 10,51:INPUT "CUANTAS CARGAS SERAN CORREGIDAS" ;U
1000 IF B1>CI GOTO 1030
1010 IF B1<0 GOTO 1240
1020 GOTO 1070
1030 CLS
1040 LOCATE 15,15:PRINT "ERROR EN EL NUMERO DE CARGAS A CORREGIR, MAXIMO ";CI
1050 FOR J=1 TO 4000:NEXT J
1060 GOTO 970
1070 KKA=1ST AWE1: DEC=1
1080 FOR J=1 TO BE

```

```

1050 LOCATE AWA,AWE:INPUT *CARGA #*:B2
1100 AWA=AWA1: AWE=AWE2
1110 LOCATE AWA,AWE:INPUT *MAGNITUD="|C(B2)
1120 AWA=AWA1
1130 LOCATE AWA,AWE:INPUT *P.INICIAL="|I(B2)
1140 AWA=AWA1
1150 LOCATE AWA,AWE:INPUT *P.FINAL =";|I(B2)
1160 AWA=AWA1
1170 LOCATE AWA,AWE:INPUT *TIPO      ="|T(B2)
1180 OCO=OCO11: AWE=AWE+26: AWA=15
1190 IF OCO>3 GOTO 1210
1200 GOTO 1230
1210 OCO=1: AWE=1:AWA=15
1220 CLS
1230 NEAT J
1240 CLS:RETURN
1250 CLS
1260 LOCATE 12,29:PRINT *PROCESANDO INFORMACION*
1270 MZ=0: M=0
1280 FOR J=1 TO C1
1290 IF T(J)=1 GOTO 1320
1300 MZ=RBC(C(J)):(T(J)-1(J))8((T(J)-1(J))/2)+I(J))
1310 S013 I330
1320 MZ=RBC(C(J))8(I(J))
1330 NEAT J
1340 VD=(MZ+M8+M1+M3)/L
1350 M8=0:M7=0
1360 FOR J=1 TO C1
1370 IF T(J)=1 GOTO 1400
1380 MZ=RBC(C(J))8(I(J)-1(J))
1390 GOTO 1410
1400 MZ=RBC(C(J))
1410 NEAT J
1420 VD=RBC(VD)
1430 FOR J=1 TO C1
1440 IF T(J)>2 GOTO 1610
1450 M1(J)=R1/(V1*I(J))
1460 MP=0
1470 FOR R=1 TO J
1480 IF T(R)>2 GOTO 1520
1490 CP=C(R):IP=IP+(R)
1500 MZ=MP*(CP*(I(J)-IP))
1510 GOTO 1590
1520 IF I(J)>I(R) GOTO 1560
1530 CP=(I(R)*(I(J)-1(R)))
1540 IP=I(J)-(I(J)-I(R))/2
1550 GOTO 1500
1560 CP=(I(R)*(I(J)-I(R)))
1570 IP=(I(R)+(I(J)-I(R))/2)
1580 GOTO 1500
1590 NEAT R
1600 M1(J)=R(J)-MP
1610 NEAT J
1620 FOR J=1 TO C1
1630 IF T(J)=1 GOTO 1900

```

```

1640 N=J
1650 FOR JJ=I(J) TO I(I(J))
1660 MII(JJJ)=II+(VI*JJ)
1670 MU=0
1680 IF JJ>I(N+1) THEN N=N+1
1690 FOR RR=1 TO M
1700 IF I(RR)>2 GOTO 1740
1710 CR=C(RR);zR=I(RR)
1720 MU=MU+(CR*I(JJ)-IR))
1730 GOTO 1810
1740 IF MU>J GOTO 1780
1750 CR=(C(RR)+I(I(I(RR))-I(RR))/2)
1760 IR=I(RR)+(I(I(I(RR))-I(RR))/2)
1770 GOTO 1720
1780 CR=(C(RR)+I(JJ-I(RR))/2)+I(RR)
1790 IR=I((JJ-I(RR))/2)+I(RR)
1800 GOTO 1720
1810 NEXT RR
1820 MII(JJJ)=MII(JJJ)-MU
1830 NEXT JJ
1840 MIJ(J)=0
1850 FOR I=I(J) TO I(I(J))
1860 IF ABS (MIJ(J))> ABS (MII(I)) GOTO 1880
1870 MIJ(J)=ABS (MII(I))
1880 NEXT I
1890 J=M
1900 NEXT J
1910 MN=0
1920 FOR J=1 TO CI
1930 IF MN>ABS (MIJ(J)) GOTO 1950
1940 MN=ABS (MIJ(J))
1950 NEXT J
1960 IF MN>ABS (MI) AND MN>ABS (RD) GOTO 2040
1970 IF ABS (MI)>ABS (RD) GOTO 2010
1980 MN=ABS (RD)
1990 MI=M1; M2=M0
2000 GOTO 2050
2010 MN=ABS (MI)
2020 MI=M0; M2=M1
2030 GOTO 2060
2040 CB=1
2050 GOTO 2070
2060 CB=1.75*(1.05*(M1/M2))+1.38*(M1/M2)^2
2070 IF CB<2.3 GOTO 2090
2080 CB>2.3
2090 CLS
2100 LOCATE 10,26:PRINT " * OPCIONES DE TRABAJO * "
2110 LOCATE 15,10:PRINT " 1- GENERAR DIMENSIONES DE LA SECCION A PARTIR DE RELACIONES"
2120 LOCATE 17,10:PRINT " 2- INGRESAR PERALTE Y BASE DE LA SECCION COMO DATOS FIJOS"
2130 LOCATE 22,5:INPUT " QUE OPCION DESEA TRABAJAR ";PP
2140 UN PP GOSUB 2150,2700
2150 CLS
2160 LOCATE 12,16:PRINT "CALculo DE DIMENSIONES, PROPIEDADES Y ESFUERZOS"
2170 H=L*15
2180 AA=984

```

```

2190 AA=AAA|000
2200 TW=M# SQR (FY*(FY+1160))/AA
2210 BF=M*.3
2220 IF -(BF/2) < SQR (FY)/800
2230 Q=(2*TF)*H
2240 GOSUB 3490
2250 GOSUB 3610
2260 IF F>.6 AND FC< 1! THEN 2330
2270 IF FC .B GO10 2290
2280 IF F3 1! GO10 2310
2290 H=H-.5
2300 GO10 2200
2310 H=H*.4
2320 GO10 2200
2330 RI/H/TW
2340 RZ=6370/SQR (F1)
2350 IF RA4< RZ GO10 2390
2360 F3=F1*1!/-1.0005*H/TW/(BF*TF)*S(R1-R2)
2370 IF F2<F3 THEN 2390
2380 GO10 2310
2390 FOR I=1 TO 18
2400 READ I
2410 IF TW>I THEN 2440
2420 NEXT I
2430 GO10 2460
2440 TW=I
2450 RESTORE
2460 FOR Q=I TO 18
2470 READ M
2480 IF FM<M GO10 2510
2490 NEXT Q
2500 GO10 2520
2510 IF FM
2520 C=INT (Q):DF=INT (BF)
2530 H=D-(2*TF)
2540 GOSUB 3490
2550 GOSUB 3610
2560 RI/H/TW
2570 RZ=6370/SQR (F1)
2580 IF RI<R2 GO10 2630
2590 F3=F1*1!/-1.0005*H/TW/(BF*TF)*S(R1-R2)
2600 IF F2<F3 THEN 2620
2610 GO10 2680
2620 F1=F3: F=F2/F1
2630 IF F>.85 AND F< 1! THEN 3760
2640 IF FC .85 GO10 2660
2650 IF F3 1! GO10 2680
2660 D=0-2
2670 GO10 2330
2680 D+=1
2690 GO10 2330
2700 CLS
2710 LOCATE 10,5:PRINT " ## DATOS FIJOS ## "
2720 LOCATE 15,10:INPUT "PERALTE DE LA SECCION (cm)":D
2730 LOCATE 17,10:INPUT "BASE DE LA SECCION (cm)":BF

```

```

2740 CLS:C=0
2750 LOCATE 12,31:PRINT "ESPERE UN MOMENTO"
2760 DIM IM(3),IF(3)
2770 FOR I=1 TO 18
2780 READ R
2790 IF ID-(24R)/R > (984000/SOR (FY*(FY+1160))) GOTO 2830
2800 C=C+1
2810 TWIC1=R
2820 IF C>3 GOTO 2860
2830 NEXT I
2840 C=0:RESTORE
2850 FOR D=1 TO 18
2860 READ RD
2870 IF BF/(2IRD) > (800/SOR (FY)) GOTO 2910
2880 C=C+1
2890 IF C>D GOTO 2920
2900 IF C>3 GOTO 2920
2910 NEXT D
2920 DIM FI(3,3),F2(3,3),F(3,3)
2930 FOR I=1 TO 3
2940 FOR D=1 TO 3
2950 T=IM(I,I)*F=F(I,D)
2960 H=D-(24*F)
2970 GOSUB 3470
2980 GOSUB 3610
2990 RI=H/TW
3000 R2=63J0/SUR (FI)
3010 IF PI<=H2 GOTO 3040
3020 F3=FI*I/I-1.0005*H*TW/(SF(FI)+RI-R2))
3030 F1=F3:F2=F2/F1
3040 FI(I,0)>F1: F2(I,0)=F2: F(I,0)=F
3050 NEXT D
3060 NEXT I
3070 DATA 0.48,0.64,0.79,0.95,1.27,1.59,1.91,2.22,2.54
3080 DATA 3.02,3.18,3.33,3.49,3.81,4.13,4.45,4.76,5.08
3090 C=1:CLS
3100 LOCATE 5,7:PRINT " COMBINACIONES FACTIBLES DE ESPESORES DE PLACA PARA LA SECCION I"
3110 PRINT :PRINT
3120 PRINT "....."
3130 LOCATE 10,7:PRINT "D BF TM TF ESP.ADM. ESP.ACT. REL.ESP."
3140 PRINT "....."
3150 FOR I=1 TO 3
3160 FOR D=1 TO 3
3170 PRINT C;"--";D;BF;TM(I);TF(I);F(I,0),F2(I,0),FI(I,0)
3180 C=C+1
3190 IF FI(I,0)>1! GOTO 3210
3200 FF=1!
3210 NEXT D
3220 NEXT I
3230 IF FF=0 GOTO 3260
3240 LOCATE 22,5:INPUT "CUAL ES LA COMBINACION QUE DESEA CONTINUAR TRABAJANDO":PA
3250 GOTO 3370
3260 FOR J=1 TO 2500:NEXT J:LOCATE 22,5:PRINT "TODAS LAS REL. DE EFUERZOS SOBREPASAN 1.0"
3270 PRINT :PRINT
3280 PRINT "OPCIONES A SEGUIR :"

```

```

3290 PRINT ."1- CONTINUAR CON ALGUNA DE LAS COMBINACIONES"
3300 PRINT ."2-FINALIZAR PROCESO"
3310 PRINT
3320 INPUT "CONTINUAR CON LA OPCION 0-1TA"
3330 IF TA=1 GOTO 3360
3340 IF TA=2 GOTO 3490
3350 PRINT "ERROR EN LA OPCION":GOTO 3320
3360 FF=1:GOTO 3010
3370 CLS:C=1
3380 FOR I=1 TO 3
3390 FOR O=1 TO 3
3400 IF C=PA GOTO 3440
3410 C=C+1
3420 NEXT O
3430 NEXT I
3440 TN=TN+1: IF=F(I,O)
3450 F1=F1(I,O): F2=F2(I,O): F=F(I,O)
3460 H=H-(2*IF)
3470 GOSUB 3490
3480 GOTO 3760
3490 A=(H/TN)+2*IF*TF
3500 I1=(2*((BF*TF)^3/12)+(BF*TF)*(H+TF)/2)^2)+((TNH^3)/12)
3510 I1=2*(IF*TF)^3/12)+(H*TF)^3/12)
3520 RI=50R ((I/A))
3530 RY=50R ((Y/A))
3540 SI=1/Y/(D/2)
3550 SY=1/Y/(D/2)
3560 AC=(BF*TF)+(H/6)*TN
3570 IC=((H/6)*TN^3/12)+(BF^3)*TF/12)
3580 RI=50R ((C/AC)
3590 RE=L/R1
3600 RETURN
3610 IF S0R (>10^4*CB/FY)<= RE AND RE<= S0R (3590*10^4*CB/FY) GOTO 3650
3620 IF RE>S0R (3590*10^4*CB/FY) GOTO 3670
3630 F1=.8*FY
3640 GOTO 3730
3650 F6=FY*((2/S))-((FY*RE)^2)/(1080*10^5*CB))
3660 GOTO 3680
3670 F6=((20*10^5*CB)/(RE^2))
3680 F7=(844*10^-3)*CB/((LBD)/(BF*TF))
3690 IF F8>F7 THEN 3720
3700 F1=F7
3710 GOTO 3730
3720 F1*F6
3730 F2=(RN/SI)
3740 F=F2/F1
3750 RETURN
3760 IF D>((F2/42200)*BL) GOTO 3960
3770 IF PP=2 GOTO 3680
3780 D=0.3
3790 H=D-(2*IF1
3800 GOSUB 3490
3810 GOSUB 3610
3820 RI=H/TN
3830 RZ=6370/S0R (F1)

```

```

3810 IF RI<R2 GOTO 3870
3850 F3=F1111!-1.00051H1W/(BF&TF))||(RI-R2))
3860 F1=F3; F=F2/F1
3870 GOTO 3780
3880 CLS
3890 LOCATE 8,2:PRINT "DE ACUERDO CON LA RECOMENDACION DEL MANUAL MONTERREY (SECCION 13: DEFLEXIONES).":LOCATE 9,15:PRINT "LA SECCION
3900 LOCATE 15,1:PRINT "OPCIONES =>""
3910 LOCATE 17,13:PRINT "1- CONTINUAR CON EL DISEÑO"
3920 LOCATE 19,13:PRINT "2- FINALIZAR PROCESO"
3930 LOCATE 22,5:PRINT "QUE OPCION DESEA ?":IN$=INPUT$(1)
3940 IF IN$="2" GOTO B490
3950 CLS
3960 F4=.48FY
3970 IF V>V3 GOTO 3990
3980 V>V3:GOTO 4000
3990 V>V1
4000 C=0
4010 FS=V/(D11W)
4020 IF F4>FS GOTO 4060
4030 IF FP>2 GOTO 4160
4040 D=D+2:C=C+1
4050 GOTO 4010
4060 IF C=0 GOTO 4230
4070 H=D-121TF3
4080 GOSUB 3490
4090 GOSUB 3610
4100 RI=V/W
4110 R2=6370/50R (F1)
4120 IF RI<R2 GOTO 4230
4130 F3=F1111!-1.00051H1W/(BF&TF))||(RI-R2))
4140 F1=F3;F=F2/F1
4150 GOTO 4230
4160 CLS
4170 LOCATE 10,20:PRINT "LA SECCION NO CUMPLE EN EL ESP.CORTANTE"
4180 LOCATE 14,27:PRINT "ESF.ADR. Fw=";F4;"Kg/cm^2"
4190 LOCATE 16,27:PRINT "ESF.ACT. Fw=";F3;"Kg/cm^2"
4200 LOCATE 22,5:PRINT "DESEA UTILIZAR OTRA SECCION DE LAS ANTES PRESENTADAS (S/N) ?":IN$=INPUT$(1)
4210 IF IN$="N" GOTO 4290
4220 CLS:GOTO 3090
4230 CLS
4240 DIM N(1)
4250 LOCATE 5,23:PRINT "E Revision ATIESADORES DE CARGA E"
4260 LOCATE 10,2:INPUT "LONGITUD DE APOYO IZO. (cm)";NI
4270 LOCATE 10,40:INPUT "LONGITUD DE APOYO DER. (cm)";IND
4280 LOCATE 13,20:PRINT " LONGITUD DE APOYO CARGAS INTERIORES E"
4290 PRINT :PRINT
4300 FOR J=1 TO CI
4310 IF IJ>I2 GOTO 4340
4320 PRINT :PRINT , "CARGA E";IJ;""
4330 INPUT "LONG. APOYO=";N(J)
4340 RESE J
4350 CLS
4360 X1=1F; L1=(H0,75)
4370 DIM ARIC(1),EIC(1)
4380 IF JV>(IW&IN1&K1)< (.751FY) GOTO 4420

```

```

4390 P-VJ
4400 GOSUB 4540
4410 B1=1: T1=1
4420 IF (V0/(TM*(K0+K1))< (.75*FY) GOTO 4460
4430 P=VD
4440 GOSUB 4540
4450 BD-B: TD=T
4460 FOR J=1 TO CJ
4470 IF T(J)=2 GOTO 4520
4480 IF (C(J)/(TM*(K(J)+2*K1))< (.75*FY) GOTO 4520
4490 P=C(J)
4500 GOSUB 4670
4510 AA(J)=B: E(J)=T
4520 NEXT J
4530 GOTO 4890
4540 RESTORE
4550 FOR I=1 TO 18
4560 READ I
4570 B=(B00*I)/SCR (FY): B=INT (B)
4580 IF B1<(BF-TM)/21 GOTO 4610
4590 AT=((28*TM^2)+(TM*28*AT))
4600 I=((T1*(TM*2*B)*3)/12)+(((28*TM*TM^3)/12)
4610 R=50*(I/AT)
4620 GOSUB 4800
4630 IF (F9/FB)<= 1! GOTO 4660
4640 REST T1
4650 B=-1:T=1
4660 RETURN
4670 RESTORE
4680 FOR I=1 TO 18
4690 READ I
4700 B=(B00*I)/SCR (FY): B=INT (B)
4710 IF B1<(BF-TM)/21 GOTO 4720
4720 AT=((25*TM-T1*TM)+(TM*2*B)*3)
4730 I=((T1*(TM*2*B)*3)/12)+(((25*TM-T1*TM)*3)/12)
4740 R=SCR (I/AT)
4750 GOSUB 4800
4760 IF (F9/FB)<=1! GOTO 4790
4770 REST T1
4780 B=-1:T=1
4790 RETURN
4800 RS=5*(L1/R)
4810 CC=SCR (213.14159^2*210.039410^-6/FY)
4820 IF CC<RS GOTO 4840
4830 FS=(FS/3)*(13*RS^5/(8*CC))-(13*RS^3)/(8*CC^3)
4840 FB=(FY/FS)*111!-(RS^2)/(2*CC^2))
4850 GOTO 4910
4860 FB=((1243.14159^2*210.039410^-6)/(23*RS^2))
4870 F9=(P/AT)
4880 RETURN
4890 C9=C1+1: UC=0: K=INT (L/30)
4900 DIM LT(1,C9),NE(C9),Z1(2),V1(2),LZ(KM),AZ(KM),EZ(KM),TL(1,C9)
4910 LT(1,0)=0: LT(1,C9)=LT(1,0)+TL(1,C9)=L
4920 FOR J=1 TO CJ
4930 IF AA(J)=0 GOTO 4950

```

```

4940 LT(I,J)=I(J);LT(I,J)=I(J)
4950 NEXT J
4960 IF (H/TM)>260 GOTO 5140
4970 U=1;UC=1
4980 FOR J=1 TO C9
4990 IF LT(I,J)=0 GOTO 5120
5000 A5=LT(I,J)-LT(I,J-U)
5010 GOSUB 5270
5020 GOSUB 5350
5030 FF=FV1CV/2.89
5040 IF FF>F4 THEN FF=F4
5050 IF FF>FV GOTO 5070
5060 NEV(J)=“S”
5070 U=1
5080 GOTO 5130
5090 NEV(J)=“N”
5100 U=1
5110 GOTO 5130
5120 U=U+1
5130 NEXT J
5140 U=1;C=1
5150 FOR J=1 TO C9
5160 LT(I,J)=LT(I,J)
5170 LT(I,J-U)=LT(I,J-U)
5180 IF LT(I,J)=0 GOTO 5210
5190 IF UC=0 GOTO 5210
5200 IF NEV(J)=“N” GOTO 5220
5210 GOSUB 5420
5220 U=1
5230 GOTO 5250
5240 U=U+1
5250 NEXT J
5260 GOTO 7010
5270 II(I)=LT(I,J); II(2)=LT(I,J-U)
5280 FOR O=1 TO 2
5290 VB=0;VI=0
5300 FOR I=1 TO C1
5310 IF II(I)=1 GOTO 5380
5320 IF II(O)<II(I) GOTO 5450
5330 IF II(O)>II(I) AND II(O)<II(I) GOTO 5360
5340 VI=C1*I*(II(I)-II(O))
5350 GOTO 5440
5360 VI=C1*I*(II(O)-II(I))
5370 GOTO 5440
5380 IF O=1 GOTO 5400
5390 GOTO 5420
5400 IF II(O)<II(I) GOTO 5450
5410 GOTO 5430
5420 IF II(O)>II(I) GOTO 5450
5430 VI=C1*I
5440 VB=VB+VI
5450 NEXT I
5460 VI(O)=VI-VB
5470 NEXT O
5480 VB=0

```

```

5470 FOR D=1 TO 2
5530 IF V>ABS (V101) GOTO 5520
5510 V=ABS (V101)
5520 NE1=0
5530 FV=(V101/TW)
5540 RETURN
5550 IF (A5/H)>1! GOTO 5580
5560 K=1+(15.34/(A5/H)^2)
5570 GOTO 5590
5580 K=5.34*(1/(A5/H)^2)
5590 CV=(3160000*T1/T2*(FV*(H/TW)^2))
5600 IF CV<=.8 GOTO 5620
5610 CV=(11590/(H/TW))ASDR (K/FV)
5620 RETURN
5630 REE=0
5640 IF (Z60/(H/TW))^2 > 3! GOTO 5670
5650 A6=H*Z60/(H/TW)^2 : A6=INT (A6)
5660 GOTO 5680
5670 A6=H^3 : A6=INT (A6)
5680 A5=A6
5690 GOSUB 5270
5700 GOSUB 5550
5710 GOSUB 6110
5720 IF FF>FV GOTO 5750
5730 A5=A5-5
5740 GOTO 5760
5750 GOSUB 6180
5760 IF NE=1 GOTO 5780
5770 GOTO 5730
5780 FOR D=1 TO 2
5790 IF V>ABS (V101) GOTO 5810
5800 NE1=0
5810 IF D=1 GOTO 5860
5820 L1(C)=L111,J-U)+A5
5830 GOSUB 6260
5840 IF NE=1 GOTO 5900
5850 GOTO 5730
5860 L1(C)=L111,J1-A5
5870 GOSUB 6260
5880 IF NE=1 GOTO 5920
5890 GOTO 5730
5900 LT11,J-U)=L1(C)
5910 GOTO 5930
5920 LT11,J1=L1(C)
5930 GOSUB 6880
5940 C=C+1
5950 A9=A5
5960 A5=L111,J1)-LT11,J-U)
5970 GOSUB 5270
5980 GOSUB 5550
5990 GOSUB 6110
6000 IF FF>FV GOTO 6040
6010 IF A5>(2*A9) GOTO 5680
6020 A5=INT (A5/2)
6030 GOTO 5690

```

```

6040 REE=1;GOSUB 6180
6050 IF NE=1 GOTO 6070
6060 GOTO 6010
6070 GOSUB 6260
6080 IF NE=1 GOTO 6100
6090 REE=0;GOTO 6010
6100 RETURN
6110 IF CV<+11 GOTO 6150
6120 FF=1*(FY/2.8911*CV+((11-CV)/11.15150R ((+(AS/HI)^2)))
6130 IF FF>F4 THEN FF=F4
6140 GOTO 6170
6150 FF=1*FY/2.8911*CV+((11-CV)/11.15150R ((+(AS/HI)^2)))
6160 IF FF>F4 THEN FF=F4
6170 RETURN
6180 EC=1.825-(1.375*1*FY/FF))11*FY
6190 IF 1.61FY11>EC GOTO 6210
6200 EC=1.61FY11
6210 IF EC>F2 GOTO 6240
6220 NE=0
6230 GOTO 6250
6240 NE=1
6250 RETURN
6260 IF LA10 GOTO 6300
6270 LOCATE 10,22:PRINT $"REVISION ATIESADORES INTERMEDIOS 1"
6280 LOCATE 14,15:PRINT "1- PATIN RESTRINGIDO CONTRA LA ROTACION"
6290 LOCATE 16,15:PRINT "2- PATIN NO RESTRINGIDO CONTRA LA ROTACION"
6300 LOCATE 22,5:INPUT "CUAL ES NUESTRO CASO";LA
6310 CLS
6320 IF LA<1 GOTO 6350
6330 IF LA>2 GOTO 6350
6340 GOTO 6390
6350 LOCATE 12,30:PRINT "1 ERROR EN LA OPCION 1"
6360 FOR JK=1 TO 1000:NEXT JK
6370 CLS
6380 GOTO 6270
6390 LOCATE 12,31:PRINT "ESPERE UN MOMENTO"
6400 IF LA>2 GOTO 6430
6410 P7=(15.5+(4/(11*AS/HI)^2))/((703000/(11*HI/HW))^2)
6420 GOTO 6440
6430 P7=(21144/(11*AS/HI)^2))/((703000/(11*HW/HW))^2)
6440 IF O=2 GOTO 6530
6450 IF REE>0 GOTO 6480
6460 D5=L1(1,J-U1) D6=L1(1,J)
6470 GOTO 6540
6480 D5=L2(C1) D6=L2(C1)
6490 GOTO 6540
6500 IF REE=0 GOTO 6530
6510 D5=L1(1,J-U1) D6=L1(1,J)
6520 GOTO 6540
6530 D5=L1(1,J-U1) D6=L2(C1)
6540 SU=0;SD=0
6550 FOR W=1 TO C1
6560 IF ((W)=2 GOTO 6590
6570 IF ((W))D5 AND ((W))D6 GOTO 6630
6580 GOTO 6750

```

```

6570 IF I(M)=05 AND I(M)=06 GOTO 6660
6580 IF I(M)=05 AND I(M)=08 GOTO 6710
6610 IF I(M)=05 AND I(M)=08 GOTO 6640
6620 IF I(M)=2 GOTO 6750
6630 IF I(M)=1 GOTO 6730
6640 SU=SU+1(M)
6650 GOTO 6750
6660 IF I(M)=06 GOTO 6690
6670 PUN=106-I(M)+1(C(M)
6680 GOTO 6740
6690 PUN=I(M)-I(M)+C(M)
6700 GOTO 6740
6710 PUN=(I(M)-05)C(M)
6720 GOTO 6740
6730 PUN-C(M)
6740 SO=SO+PUN
6750 NEXT M
6760 PB=(SU/M)
6770 IF ASIH GOTO 6800
6780 PS=SO/(M*AS)
6790 GOTO 6810
6800 PS=SO/(M*AS)
6810 IF P7>(PB+PS) GOTO 6840
6820 NE=0
6830 GOTO 6850
6840 NE=1
6850 RETURN
6860 I4=(H/50)*4
6870 A9=((1-CV)/2)+(AS/H)-(AS/H)^2/SQR(1+(AS/H)^2))10000
6880 RESTOPE
6890 FOR I=1 TO 18
6900 READ I1
6910 B=(600*I1)/500 (FYI; B>INT(B))
6920 IF B>(OF-TW)/2) GOTO 6960
6930 AB=(251*TW)^2/(B*B*Z)
6940 I3=((1250*I1)-I1*I1*3/2)+(1288*TW)^3*Z^2/12
6950 IF AB>A9 AND I3>I4 GOTO 6990
6960 NE=1
6970 Z(C)=I; EZ(C)=1
6980 GOTO 7000
6990 AZ(C)=B; EZ(C)=Z
7000 RETURN
7010 DIM Z(C),ZB(C),Z9(C)
7020 C=C-1
7030 FOR J=1 TO C
7040 Z(J)=I1+I(J)
7050 NEXT J
7060 IF C=0 GOTO 7250
7070 N=C\AF+N
7080 AF=J\AF ((AF+1)/2)
7090 FOR J=1 TO N-AF
7100 I=J
7110 IF Z(J)<=Z((1+AF) THEN 7150
7120 DC=Z(J)
7130 Z(J)=Z((1+AF)

```

```

7190 LOCATE 1,1;REF=0C
7195 NEXT J
7200 IF REF=1 THEN 7190
7210 AF=AF-1
7215 GOTO 7090
7220 FOR I=1 TO C
7230 FOR J=1 TO C
7240 IF I>J OR L(I,J)=0D THEN 7250
7245 NEST J
7250 J(I,J)=RI(J,I)*T(I,J)*E(I,J)
7260 NEST I
7270 ELSE
7280 LOCATE 10,32:PRINT "FINALIZA PROCESO"
7290 LOCATE 16,30:PRINT "1/4 RESULTADOS 1/4"
7295 FOR J=1 TO 3000:NEST J
7300 GOSUB 7570
7305 GOSUB 7580
7310 GOSUB 7670
7320 GOSUB 7720
7330 GOSUB 7780
7340 GOSUB 7830
7350 GOSUB B120
7360 GOSUB B740
7370 CLS
7380 LOCATE 5,27:PRINT "INFORMACION PROPORCIONADA"
7390 LOCATE 10,8:PRINT "ESFUERZO DE FLUENCIA=;"&Q/c;"Kg/cm^2"
7400 LOCATE 12,8:PRINT "LONGITUD="&L;"cm"
7410 LOCATE 14,8:PRINT "MOMENTO EXTERIORERO=;"&M;"Xg-cm"
7420 LOCATE 16,8:PRINT "MOMENTO EXTERIOR=;"&M;"Xg-cm"
7430 LOCATE 22,5:INPUT "PARA CONTINUAR, OPRIMA RETURN",RS
7440 IF RS="111" THEN 6010
7450 C1S
7460 LOCATE 5,27:PRINT "INFORMACION PADPROPIONADA"
7470 PRINT :PRINT :PRINT
7480 PRINT ",....."
7490 PRINT ", CARGA2 . POSICION: SSPOS "
7500 PRINT ", . INI. FIN. "
7510 PRINT ",....."
7520 FOR J=1 TO C
7530 PRINT ",";C(J),X(J),T(J),E(J)
7540 NEST J
7550 PRINT :PRINT :PRINT
7560 INPUT "PARA CONTINUAR, OPRIMA RETURN",RS
7570 RETURN
7580 CLS
7590 LOCATE 2,27:PRINT "DIMENSIONES DE LA SECCION :"
7600 LOCATE 4,10:PRINT "B=";&B;"cm", "BF=";&BF;"cm", "TM=";&TM;"cm", "TF=";&TF;"cm"
7610 LOCATE 12,27:PRINT "PROPIEDADES DE LA SECCION :"
7620 LOCATE 15,3:PRINT "Area=";&A;"cm^2"
7630 LOCATE 17,3:PRINT "Iz=";&Iz;"cm^4", "Rz=";&Rz;"cm", "Sz=";&Sz;"cm^3"
7640 LOCATE 18,3:PRINT "Iy=";&Iy;"cm^4", "Ry=";&Ry;"cm", "Sy=";&Sy;"cm^3"
7650 LOCATE 22,5:INPUT "PARA CONTINUAR, OPRIMA RETURN",RS
7660 RETURN
7670 CLS
7680 LOCATE 10,25:PRINT "MOMENTO MAXIMO, M=";&M;"Kg-cm"

```

```

720 LOCATE 15,10;PRINT "CURANTE IZQ. V1=";V1;"kg,";CURANTE DER. VD=";VD;"kg."
720 LOCATE 22,5;INPUT "PARA CONTINUAR, OPRIMA RETURN",N$ 
720 RETURN
720 CLS
730 LOCATE 8,26;PRINT "+ ATIESADORES DE FLEXION +"
740 LOCATE 15,10;PRINT "ESF.ADMISIBLE=F1;kq/cn^2","ESF.ACTUANTE=F2;kq/cn^2"
750 LOCATE 17,12;PRINT "R.E.=(RE,REL. DE ESFUERZOS);F"
770 LOCATE 22,5;INPUT "PARA CONTINUAR, OPRIMA RETURN",N$ 
770 RETURN
780 CLS
790 LOCATE 8,27;PRINT "+ ATIESADORES CORTANTES +"
790 LOCATE 15,10;PRINT "ESF.ADM. Fv=F1;kq/cn^2","ESF.ACT. Fv=F2;kq/cn^2"
790 LOCATE 22,5;INPUT "PARA CONTINUAR, OPRIMA RETURN",N$ 
790 RETURN
790 CLS
800 LOCATE 5,28;PRINT "+ ATIESADORES DE CARGA +"
800 LOCATE 10,5;PRINT "ACCIONES EXTERAS :";PRINT
780 IF E1>0 THEN PRINT ",NO SE REQUIERE ATIESADOR DE CARGA EN EL EXTREMO IZQUIERDO";GOTO 780
780 LOCATE 11,5;PRINT "ATIESADOR EXT.DER. ANCHO=";B1;"cm","ESPESOR=";T1;"cm"
780 PRINT ;PRINT
780 IF B2>0 THEN PRINT ",NO SE REQUIERE ATIESADOR DE CARGA EN EL EXTREMO DERECHO";GOTO 780
780 LOCATE 12,5;PRINT "ATIESADOR EXT.DER. ANCHO=";B2;"cm","ESPESOR=";T2;"cm"
790 IF B1=1 THEN 7940
790 IF B2=1 THEN 7940
7930 GOTO 7950
7940 LOCATE 14,5;PRINT "+ EL VALOR PRESENTADO (-) COMO RESULTADO, TANTO EN EL ANCHO Y ESPESOR DEL ATIESADOR, SIGNIFICA QUE REBASO, EN"
7950 LOCATE 22,5;INPUT "PARA CONTINUAR, OPRIMA RETURN",N$ 
7960 IF N$="111" GOTO 7960
7960 CLS
7970 LOCATE 5,29;PRINT "+ ATIESADORES DE CARGA +"
7970 LOCATE 10,5;PRINT "CARGAS INTERIORES +"
8000 PRINT ;PRINT
8010 LU=0
8020 FOR J=1 TO EI
8030 IF I1(J)=2 GOTO 8070
8040 IF AAI(J)=0 AND E(J)=0 GOTO 8070
8050 PRINT , "CARGA #";J;"#";AAI(J);";cm","ESPESOR=";E(J);";cm"
8060 LU=LU+1
8070 NEXT J
8080 IF LU>EI GOTO 8100
8090 LOCATE 14,5;PRINT "NO SE REQUIERIO ATIESADOR DE CARGA, EN NINGUNA DE LAS CARGAS INTERIORES"
8100 LOCATE 22,5;INPUT "PARA CONTINUAR, OPRIMA RETURN",N$ 
8110 RETURN
8120 CLS
8130 LOCATE 8,26;PRINT "+ ATIESADORES INTERMEDIOS +"
8140 IF Z7(J1)<0 GOTO 8170
8150 LOCATE 16,20;PRINT "NO SE REQUIEREN ATIESADORES INTERMEDIOS"
8160 GOTO 8210
8170 PRINT ;PRINT ;PRINT
8180 FOR J=1 TO C
8190 PRINT "ATIESADOR #";J;"#";"ANCHO=";Z8(J);";cm";"ESPESOR=";Z9(J);";cm";"POSICION=";Z7(J);";cm"
8200 NEXT J
8210 PRINT ;PRINT ;PRINT
8220 INPUT "PARA CONTINUAR, OPRIMA RETURN",N$ 
8230 RETURN

```



```

6770 IF BI=1 THEN 6800
6780 IF BD=1 THEN 6800
6790 GOTO 6810
6800 LPRINT "EL VALOR PRESENTADO (-1) COMO RESULTADO, TANTO EN EL ANCHO Y ESPESOR DEL ATIESADOR, SIGNIFICA QUE SE REBASO EN BAJA"
6810 LPRINT "LPRINT "CARGAS INTERIORES:"  

6820 CU=0
6830 FOR J=1 TO CI
6840 IF TI(J)=2 GOTO 6880
6850 IF AA(J)=0 AND EI(J)=0 GOTO 6880
6860 LPRINT "Carga #";J;":", "Ancho=";AA(J);"cm", "Espesor=";EI(J);"cm"  

6870 CU=CU+1
6880 NEXT J
6890 IF CU >1 GOTO 6910
6900 LPRINT "NO SE REQUIERIO ATIESADORES DE CARGA, EN NINGUNA DE LAS CARGAS INTERIORES"
6910 LPRINT "ATIESADORES INTERMEDIOS"
6920 IF ZT(1)=0 GOTO 6950
6930 LPRINT "NO SE REQUIEREN ATIESADORES INTERMEDIOS"
6940 GOTO 9000
6950 FOR J=1 TO C
6960 LPRINT "Atiesador #";J;": Ancho=";ZB(J);"cm Espesor=";ZG(J);"cm Position=";ZT(J);"cm"  

6970 NEXT J
6980 LPRINT "Derechos Reservados.1988, por To.Co. 782548"
6990 STOP
7000 END
7010 LOCATE 12,5:PRINT "DESEAS DISEÑAR OTRA TRABA (S/N) ?":ZG=INPUT$ (1)
7020 IF ZG="N" GOTO 9060
7030 CLEAR
7040 CLS
7050 GOTO 30
7060 LLS
7070 LOCATE 12,19:PRINT "DERECHOS RESERVADOS.1988,por To.Co.782548
7080 FOR J=1 TO 4000:NEXT J
7090 CLS
7100 KEY ON
7110 END

```

**EJEMPLOS**

## DATOS GENERALES .

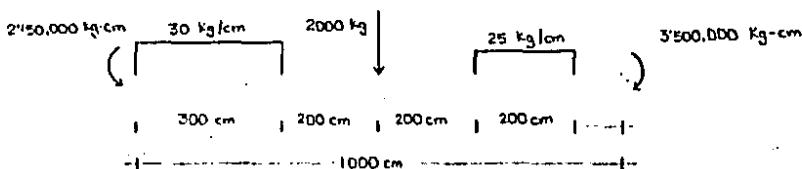
ESFUERZO DE FLUENCIA = 2530 Kg/cm<sup>2</sup>

LONGITUD = 1000 cm

MOMENTO EXT. IZQUIERDO=2150000 Kg-cm

MOMENTO EXT. DERECHO = 3500000 Kg-cm

CARGA:	POSICIONE:		TIPO:
	INI.	FIN.	
# 1 = 30	0	300	2
# 2 = 2000	500	500	1
# 3 = 25	700	900	2



## DIMENSIONES DE LA SECCION:

D= 94 cm Bf= 31 cm Tw= .48 cm Tf= 1.27 cm

## PROPIEDADES DE LA SECCION:

Area= 122.6408 cm<sup>2</sup>Ix= 199881.2 cm<sup>4</sup>Iy= 6306.605 cm<sup>4</sup>

Rx= 40.37091 cm

Ry= 7.17101 cm

Sx= 4252.792 cm<sup>3</sup>Sy= 134.1031 cm<sup>3</sup>

MOMENTO MAXIMO, M= 3500000 Kg-cm

CORTANTE IZO.= 8300 Kg

CORTANTE DER.= 7700 Kg

ESFUERZOS DE FLEXION:

ESF. ADMISIBLE= 966.2822 Kg/cm^2  
REL. DE ESFUERZOS = .8517064

ESF. ACTUANTE= 822.9888 Kg/cm^2

ATIESADORES DE CARGA

REACCIONES EXTREMAS:

NO SE REQUIERE ATIESADOR DE CARGA EN EL EXT. IZQUIERDO  
NO SE REQUIERE ATIESADOR DE CARGA EN EL EXT. DERECHO

CARGAS INTERIORES:

NO SE REQUIRIO ATIESADOR DE CARGA, EN NINGUNA DE LAS CARGAS INTERIORES

ATIESADORES INTERMEDIOS:

Atiesador # 1 => Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 170 cm
Atiesador # 2 => Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 340 cm
Atiesador # 3 => Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 660 cm
Atiesador # 4 => Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 830 cm

## DATOS GENERALES :

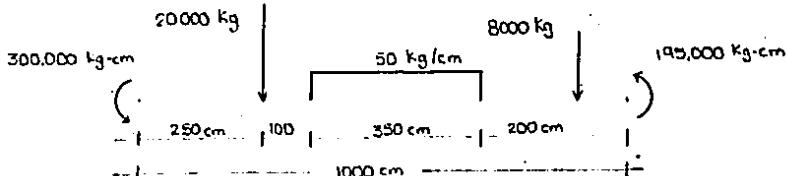
ESFUERZO DE FLUENCIA = 2530 Kg/cm<sup>2</sup>

LONGITUD = 1000 cm

MOMENTO EXT. IZQUIERDO=-300000 Kg-cm

MOMENTO EXT. DERECHO ==195000 Kg-cm

CARGA:	POSICION:		TIPO:
	INI.	FIN.	
# 1 = 20000	250	250	1
# 2 = 50	350	700	2
# 3 = 8000	900	900	1



## DIMENSIONES DE LA SECCION:

$$D = 127 \text{ cm} \quad B_f = 37 \text{ cm} \quad T_w = .48 \text{ cm} \quad T_f = 1.27 \text{ cm}$$

## PROPIEDADES DE LA SECCION:

$$Area = 153.7208 \text{ cm}^2$$

$$I_x = 440539.2 \text{ cm}^4$$

$$I_y = 10722.7 \text{ cm}^4$$

$$R_x = 54.01743 \text{ cm}$$

$$R_y = 8.35191 \text{ cm}$$

$$S_x = 7063.61 \text{ cm}^3$$

$$S_y = 168.8614 \text{ cm}^3$$

MOMENTO MAXIMO, M= 6524915 Kg-cm

CORTANTE IZQ.= 24607.5 Kg CORTANTE DER.= 20892.5 Kg

ESFUERZOS DE FLEXION:

ESF. ADMISIBLE= 1014.515 Kg/cm<sup>2</sup>  
REL. DE ESFUERZOS = .9105209

ESF. ACTUANTE= 923.7367 Kg/cm<sup>2</sup>

ATIESADORES DE CARGA

REACCIONES EXTREMAS:

ATIESADOR EXT. IZQUIERDO. Ancho= 12 cm Espesor= .79 cm  
ATIESADOR EXT. DERECHO. Ancho= 10 cm Espesor= .64 cm

CARGAS INTERIORES:

Carga # 1 => Ancho= 10 cm Espesor= .64 cm

ATIESADORES INTERMEDIOS:

Atiesador # 1 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 125 cm
Atiesador # 2 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 420 cm
Atiesador # 3 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 535 cm
Atiesador # 4 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 650 cm
Atiesador # 5 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 775 cm
Atiesador # 6 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 900 cm

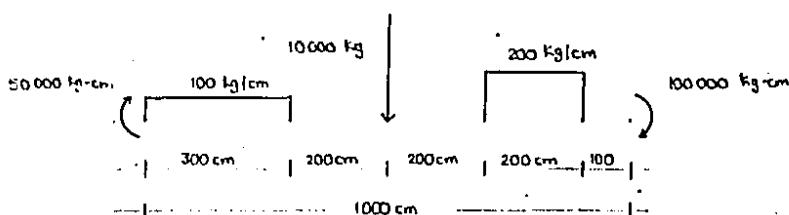
Derechos Reservados. 1988, por Ta.Co. 782548

ESTA TESIS NO DEBE  
SALIR DE LA BIBLIOTECA

## DATOS GENERALES :

ESFUERZO DE FLUENCIA = 2530 Kg/cm<sup>2</sup>  
 LONGITUD = 1000 cm  
 MOMENTO EXT. IZQUIERDO= 50000 Kg-cm  
 MOMENTO EXT. DERECHO = 100000 Kg-cm

CARGAS	POSICIONES		TIPO:
	INI.	FIN.	
# 1 = 100	0'	300	2
# 2 = 10000	500	500	1
# 3 = 200	700	900	2



## DIMENSIONES DE LA SECCION:

$$D = 125 \text{ cm} \quad B_f = 40 \text{ cm} \quad T_w = .40 \text{ cm} \quad T_f = 1.59 \text{ cm}$$

## PROPIEDADES DE LA SECCION:

$$\text{Area} = 185.6736 \text{ cm}^2$$

$$I_x = 556654.6 \text{ cm}^4$$

$$I_y = 16961.12 \text{ cm}^4$$

$$R_x = 54.75425 \text{ cm}$$

$$R_y = 9.557674 \text{ cm}$$

$$S_x = 8906.472 \text{ cm}^3$$

$$S_y = 271.378 \text{ cm}^3$$

MOMENTO MAXIMO, M= 8725000 Kg-cm

CORTANTE IZO.= 38350 Kg CORTANTE DER.= 41650 Kg

ESFUERZOS DE FLEXION:

ESF. ADMISIBLE= 1137.42 Kg/cm<sup>2</sup>  
REL. DE ESFUERZOS = .8612694

ESF. ACTUANTE= 979.6246 Kg/cm<sup>2</sup>

ATIESADORES DE CARGA

REACCIONES EXTREMAS:

ATIESADOR EXT.IZQUIERDO. Ancho= 15 cm Espesor= .95 cm  
ATIESADOR EXT.DERECHO. Ancho= 15 cm Espesor= .95 cm

CARGAS INTERIORES:

Carga # 2 => Ancho= 7 cm Espesor= .48 cm

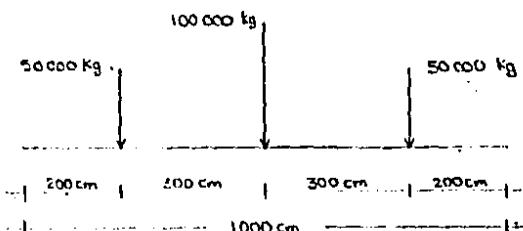
ATIESADORES INTERMEDIOS:

Atiesador # 1 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 62 cm
Atiesador # 2 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 124 cm
Atiesador # 3 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 186 cm
Atiesador # 4 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 248 cm
Atiesador # 5 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 375 cm
Atiesador # 6 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 698 cm
Atiesador # 7 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 740 cm
Atiesador # 8 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 782 cm
Atiesador # 9 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 824 cm
Atiesador # 10 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 866 cm
Atiesador # 11 =>	Ancho= 7 cm	Espesor= .48 cm	Posicion= 918 cm

## DATOS GENERALES :

ESFUERZO DE FLUENCIA = 2530 Kg/cm<sup>2</sup>  
 LONGITUD = 1000 cm  
 MOMENTO EXT. IZQUIERDO = 0 Kg-cm  
 MOMENTO EXT. DERECHO = 0 Kg-cm

CARGA:	POSICION:		TIPO:
	INI.	FIN.	
# 1 = 50000	200	200	1
# 2 = 100000	500	500	1
# 3 = 50000	800	800	1



## DIMENSIONES DE LA SECCION:

D= 205 cm      Bf= 60 cm      Tw= .64 cm      Tf= 1.91 cm

## PROPIEDADES DE LA SECCION:

Area= 357.9552 cm<sup>2</sup>

Ix= 2797703 cm<sup>4</sup>

Iy= 68764.4 cm<sup>4</sup>

Rx= 88.40696 cm

Ry= 13.86014 cm

Sx= 27294.66 cm<sup>3</sup>

Sy= 670.8722 cm<sup>3</sup>

MOMENTO MAXIMO,  $M = 3.5E+07 \text{ Kg-cm}$

CORTANTE IZO.= 100000 Kg CORTANTE DER.= 100000 Kg

#### ESFUERZOS DE FLEXION:

ESF. ADMISIBLE= 1332.058 Kg/cm<sup>2</sup>  
REL. DE ESFUERZOS = .9626478

ESF. ACTUANTE= 1282.302 Kg/cm<sup>2</sup>

#### ATIESADORES DE CARGA

#### REACCIONES EXTREMAS:

ATIESADOR EXT.IZQUIERDO. Ancho= 25 cm Espesor= 1.59 cm  
ATIESADOR EXT.DERECHO. Ancho= 25 cm Espesor= 1.59 cm

#### CARGAS INTERIORES:

Carga # 1 => Ancho= 15 cm Espesor= .95 cm  
Carga # 2 => Ancho= 25 cm Espesor= 1.59 cm  
Carga # 3 => Ancho= 15 cm Espesor= .95 cm

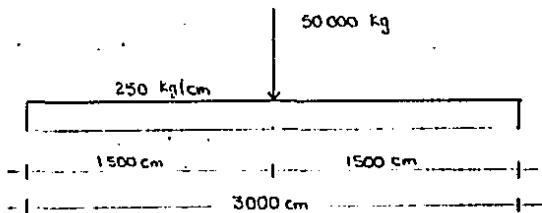
#### ATIESADORES INTERMEDIOS:

Atiesador # 1 =>	Ancho= 10 cm	Espesor= .64 cm	Posicion= 37 cm
Atiesador # 2 =>	Ancho= 10 cm	Espesor= .64 cm	Posicion= 74 cm
Atiesador # 3 =>	Ancho= 10 cm	Espesor= .64 cm	Posicion= 116 cm
Atiesador # 4 =>	Ancho= 10 cm	Espesor= .64 cm	Posicion= 150 cm
Atiesador # 5 =>	Ancho= 10 cm	Espesor= .64 cm	Posicion= 363 cm
Atiesador # 6 =>	Ancho= 10 cm	Espesor= .64 cm	Posicion= 663 cm
Atiesador # 7 =>	Ancho= 10 cm	Espesor= .64 cm	Posicion= 837 cm
Atiesador # 8 =>	Ancho= 10 cm	Espesor= .64 cm	Posicion= 874 cm
Atiesador # 9 =>	Ancho= 10 cm	Espesor= .64 cm	Posicion= 916 cm
Atiesador # 10 =>	Ancho= 10 cm	Espesor= .64 cm	Posicion= 958 cm

## DATOS GENERALES :

ESFUERZO DE FLUENCIA = 2530 Kg/cm<sup>2</sup>  
 LONGITUD = 3000 cm  
 MOMENTO EXT. IZQUIERDO = 0 Kg-cm  
 MOMENTO EXT. DERECHO = 0 Kg-cm

CARGAS	POSICIONES	TIPO:
	INI. FIN.	
# 1 = 250	0 3000	2
# 2 = 50000	1500 1500	1



## DIMENSIONES DE LA SECCION:

D= 446 cm      Bf= 135 cm      Tw= 1.59 cm      Tf= 4.45 cm

## PROPIEDADES DE LA SECCION:

A<sub>area</sub>= 1896.489 cm<sup>2</sup>  
 I<sub>xz</sub>= 6.96302E+07 cm<sup>4</sup>  
 I<sub>y</sub>= 1824924 cm<sup>4</sup>

R<sub>in</sub>= 191.6124 cm  
 R<sub>y</sub>= 31.02039 cm

S<sub>x</sub>= 312243.1 cm<sup>3</sup>  
 S<sub>y</sub>= 8183.518 cm<sup>3</sup>

MOMENTO MAXIMO, M= 3.1875E+08 Kg-cm

CORTANTE IZO.= 400000 Kg CORTANTE DER.= 400000 Kg

#### ESFUERZOS DE FLEXION:

ESF. ADMISIBLE= 1197.347 Kg/cm<sup>2</sup>  
REL. DE ESFUERZOS = .8525846

ESF. ACTUANTE= 1020.839 Kg/cm<sup>2</sup>

#### ATIESADORES DE CARGA

#### REACCIONES EXTREMAS:

ATIESADOR EXT.IZQUIERDO. Ancho= 48 cm Espesor= 3.02 cm  
ATIESADOR EXT.DERECHO. Ancho= 48 cm Espesor= 3.02 cm

#### CARGAS INTERIORES:

NO SE REQUIRIO ATIESADOR DE CARGA, EN NINGUNA DE LAS CARGAS INTERIORES

#### ATIESADORES INTERMEDIOS:

Atiesador # 1 => Ancho= 20 cm	Espesor= 1.27 cm	Posicion= 255 cm
Atiesador # 2 => Ancho= 20 cm	Espesor= 1.27 cm	Posicion= 510 cm
Atiesador # 3 => Ancho= 20 cm	Espesor= 1.27 cm	Posicion= 765 cm
Atiesador # 4 => Ancho= 20 cm	Espesor= 1.27 cm	Posicion= 1020 cm
Atiesador # 5 => Ancho= 20 cm	Espesor= 1.27 cm	Posicion= 1275 cm
Atiesador # 6 => Ancho= 20 cm	Espesor= 1.27 cm	Posicion= 1500 cm
Atiesador # 7 => Ancho= 20 cm	Espesor= 1.27 cm	Posicion= 1725 cm
Atiesador # 8 => Ancho= 20 cm	Espesor= 1.27 cm	Posicion= 1980 cm
Atiesador # 9 => Ancho= 20 cm	Espesor= 1.27 cm	Posicion= 2235 cm
Atiesador # 10 => Ancho= 20 cm	Espesor= 1.27 cm	Posicion= 2490 cm
Atiesador # 11 => Ancho= 20 cm	Espesor= 1.27 cm	Posicion= 2745 cm

**\* CONCLUSIONES**

Como se mencionó al principio dentro de la introducción, el programa cuenta con restricciones y ahora después de la ejecución de los ejemplos se pueden apreciar estas:

- 1.- Secciones aperaltadas debido a la restricción de los esf. de flexión en cuanto a su relación.
- 2.- No uniformidad en los espesores de placa utilizados para aticadores intermedios de carga.
- 3.- Atingidores de estabilidad nutritos en la mayoría de las secciones debido a lo aperaltado de las seccas.

Y aunque es difícil asegurar, si realmente, al disminuir el peralte se consigue una sección más eficiente u óptima, sin antes hacer la comparación ( el programa no cuenta con esa posibilidad ) creo que las aquí presentadas y calculadas por el programa son una buena opción; pues aunque se encuentre un peralte grande y aticadores intermedios en cantidad en la sección, generalmente se manejan espesores de placa de poco espesor.

Lo que realmente es seguro, es que no se debe pensar o aceptar que este programa, al igual que muchos otros, nos da la solución óptima y se deba seguir al pie de la letra. Será responsabilidad del ingeniero-usuario establecer de acuerdo a su criterio la realidada de una solución. De cualquier forma, el contar con una alternativa rápida siempre es una opción que vale la pena.

En un mundo competitivo, con costos crecientes de materiales y mano de obra, es de gran importancia la búsqueda del diseño más económico compatible con la seguridad y la vida deseada de la estructura.

Es por ello, que considero importante la utilización de la tecnología con ayuda de la computadora ( TAC ) ; ya que desde su primera vez que fue utilizada como instrumento de investigación en la década de los cuarenta ha probado su capacidad y posibilidad produciendo cambios en la práctica y productividad de ésta área. Procesos que alguna vez fueron imposibles, demasiado laboriosos o imprácticos con procedimientos manuales, se efectúan hoy rápidamente.

En ésta época en que la computadora ha entrado en todos los aspectos del diseño estructural, desde la pimensionamiento inicial hasta la producción de los dibujos finales de detalle, es cada vez más importante tener la capacidad de comprender y visualizar cada fase del comportamiento estructural. La computadora es un robot y debe ser guiada con inteligencia por el ingeniero; el cual suministrara los controles y guías de diseño basados en su habilidad y experiencia profesional y la máquina realizará los cálculos, revisiones e interacciones veloces para alcanzar una solución óptima.

De ésta forma la tecnología con ayuda de la computadora y su aplicación han conducido con rapidez a que el ingeniero y computadora interactúen como una sociedad de diseño.

**\* BIBLIOGRAFIA**

Bresler, Boris; Lin T. Y. y Scalizi, Jhon B. DISEÑO DE ESTRUCTURAS DE ACERO. Mexico. Editorial Limusa, 1983. (versión española: Enrique Martínez y José L Flores ).

Johnston, Bruce G; Lin F. J. y Galambos, T. V. DISEÑO DE ESTRUCTURAS DE ACERO. Mexico. Editorial Prentice Hall, 1988. ( tr. Fernando Fournier Montiel ).

MANUAL DE CONSTRUCCION EN ACERO. Mexico. Editorial Limusa, 1987 Tomo I.

Joyanes Aguilar, Luis. PROGRAMACION BASIC PARA MICROCOMPUTADORAS. España, 1986. Editorial McGraw-Hill.