

# Introducción

En el diseño de una estructura de acero, uno de los principales problemas con que se encuentra al projectista es el de elegir los tipos de unión más adecuados. Es un problema que éste debe tener en mente desde los comienzos del estudio de su proyecto, ya que existe una relación muy estrecha entre el proyecto de las diferentes piezas que constan en la estructura y el tipo de unión elegida. En un país como el nuestro, en que la construcción de acero está en una etapa de desarrollo, es indispensable que el projectista tenga a su alcance soluciones tipo para las uniones más corrientes de la práctica. Si bien es cierto que los libros traen soluciones para ciertos problemas específicos, no cabe dudar que reuní en un ATLAS las uniones más corrientes, constituye una ayuda indiscutible.

En él, el projectista podrá analizar una serie de diferentes proposiciones que se entregan para cada unión, elegir la más adecuada y adaptarla al caso concreto que estudie.

En la edificación de acero existen dos clases bien definidas de estructuras: comerciales e industrial. Las uniones, en ambas clases de estructuras, tienen características comunes, por cuyo motivo, no es indispensable presentar uniones típicas separadamente para cada una de ellas. Por ejemplo: las uniones típicas de cerchas cuya aplicación corresponde específicamente al edificio industrial, se pueden emplear en la solución de la tecnología de edificios comerciales. Una base de acero de edificios comerciales, como la columna podrá ser solucionada de igual manera, ya sea que pertenezca a un edificio comercial o corresponda a un garaje industrial. En cambio otros uniones, como la viga a viga o columna, viga a viga, son completamente empleadas en edificios comerciales y pocas veces en los industriales.

Sin embargo, como ya se dijo, dijido a sus características comunes, se ha preferido no presentar en forma separada las uniones para cada clase de edificio sino que más bien se han agrupado de acuerdo al tipo de unión.

# Índice

I. Uniones de Columnas	7
I.1 Uniones de Vigas	8
I.1.1 Uniones de simple apoyo	
II) Unión del ojo	
III) Unión del alma	
I.1.2 Uniones continuas	
II) Trasmisión de Momentos Flexores	
III) Trasmisión de Esfuerzos de Corte	
I.2 Uniones de Columnas	14
I.2.1 Columnas de perfiles de igual altura	
I.2.2 Columnas de perfiles de igual profundidad de alma, pero distinto espesor de alas	
I.2.3 Columnas de perfiles de distinta profundidad de alma	
I.2.4 Planchas de relleno	
I.2.5 Planchas de relleno que trasmiten esfuerzo	
I.2.6 Planchas de relleno que no trasmiten esfuerzo	
I.3 Placas Base para Columnas	18
I.4 Láminas de Detalles	21
Juntas para cerchas	Láminas 1 a 8
Juntas para marcos	Láminas 9 a 19
Juntas para vigas	Láminas 20 a 34
Juntas para columnas	Láminas 35 a 38
Placas base para columnas	Láminas 39 a 43
Columnas ensacadas y acristalamientos	Láminas 44 a 47

# Uniones de Cerchas

## 1

En los casos más comunes se suele dejar el criterio de la maestría la ubicación de las soldaduras de ferriado de acuerdo con las facilidades de ejecución. En los planos se indicarán solamente las dimensiones y largo de las fiestras de soldadura.

El diseñador deberá dejar establecido si pleno, la contraflecha que se dará a la cercha, en el caso de ser ésta necesaria.

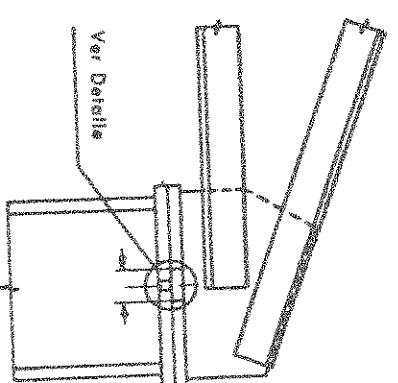
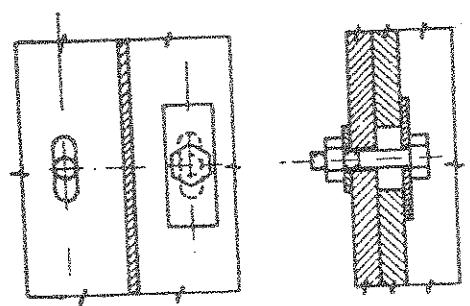
En las láminas correspondientes a soluciones de apoyo para cerchas, se ha detallado un apoyo fijo. Si las condiciones de cálculo o diseño requieren un apoyo deslizante, la solución será similar a la de apoyo fijo, ya que el agujero por el que pasa el perno de arrastre es ovalado, permitiendo así los desplazamientos requeridos por este tipo de apoyo.

\* Cuando la estructura es de poca importancia, se podrá suprimir el collarín de apoyo dejando ambas planchas apoyadas directamente.

En lo posible, las costaneras deben ir directas en los nudos. En caso de que ello no sea posible, se deberán considerar los esfuerzos de compresión y flexión a que quedan sometido el cordón superior.

Los filetes de soldaduras indicados en los detalles podrán ser continuos o intermitentes, según lo requiera el cálculo. Notese que la soldadura del cordón superior o inferior de la cercha al gousset será corriente, salvo del tipo intermitente, ya que la longitud disponible para soldar el cordón superior al gousset es mayor que la longitud necesaria para soldar las diagonales.

En cerchas de menor importancia se tendrá casos en que los elementos que la constituyen tendrán que estar formados por perfiles únicos, renunciando así a la simetría. En tal caso los elementos comprimidos deben ser diseñados teniendo en cuenta la excentricidad en la aplicación de las cargas.



En ciertas diseños para ser soldadas se prescindirá, en lo posible, de los goussets; en caso de ser éstos necesarios, sus dimensiones serán las mínimas exigidas por los esfuerzos de la unión. Las uniones soldadas permiten que los elementos fraccionados sean más vivianos, ya que la sección entera es efectiva (no hay descuentos por perforaciones); y la cantidad de material requerido es mínima. Estas dos características señaladas para la estructura soldada, representan una economía de acero considerable en comparación con una solución idéntica remachada.

La función de un gousset es transmitir los esfuerzos principales y secundarios de un elemento a otro en la unión. Sus dimensiones serán aquellas que permitan dar una correcta ubicación a las soldaduras exigidas por el cálculo.

Es de interés destacar que en la unión a gousset de perfiles ángulos o similares, vendrá dispuesto los cordones de soldadura en forma tal que el centro de gravedad de éstos, coincida con el centro de aplicación de las cargas.

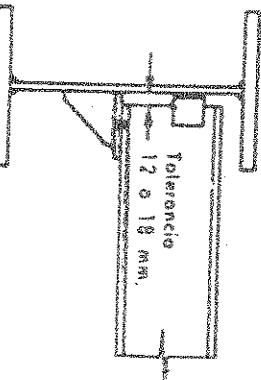
En cerchas de cierta importancia se emplean perfiles simétricos con el propósito de reducir la excentricidad en la aplicación de las cargas. Cuando se usan perfiles ángulos estos van dispuestos en paraja, espaldado en los cordones superiores e inferiores y en cruz en las diagonales comprimidas.

En cerchas de menor importancia se tendrá casos en que los elementos que la constituyen tendrán que estar formados por perfiles únicos, renunciando así a la simetría. En tal caso los elementos comprimidos deben ser diseñados teniendo en cuenta la excentricidad en la aplicación de las cargas.

# Uniones de Vigas

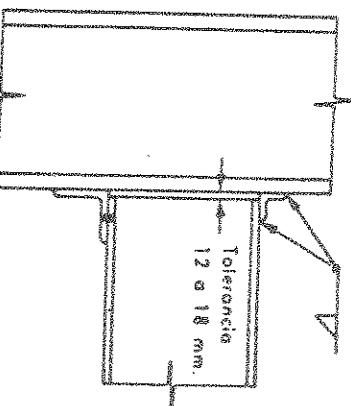
2

Figura 1



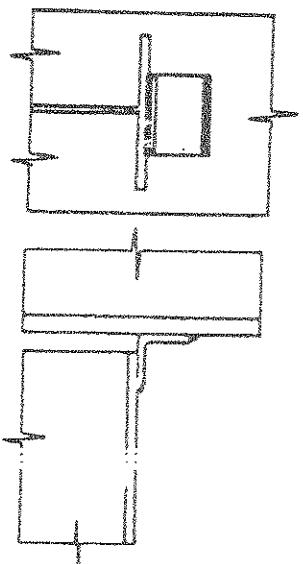
Apoyo con atiesador

Figura 2



Angulo de apoyo sin atiesador

Figura 3



2.1 Uniones de simple apoyo

La viga puede ser unida ya sea al alma o al ala del elemento soportante. La forma en que se materializa la unión, depende del elemento de la viga que se une al elemento soportante. Según esto, se puede hacer la clasificación siguiente:

a) Unión del ala de la viga al elemento soportante.

b) Unión del alma de la viga al elemento soportante.

A continuación se detallan las características y recomendaciones para cada uno de las uniones enunciadas.

2.1a Unión del ALA de la viga a la columna o viga principal

La forma más corriente de unión de simple apoyo de una viga a un elemento soportante, se realiza por medio de un soporte que sirve de asiento y que puede ser o no atiesado según las condiciones del problema. (Fig. 1 y 2). Este soporte puede ser dado por un ángulo, una placa, un perfil T, o cualquier otra combinación que ofrezca el mismo resultado.

El ángulo ubicado cerca del ala superior de la viga tiene como único propósito el dar soporte lateral a ésta. Y por lo tanto, no es necesario que resista un esfuerzo determinado. Las dimensiones de dicho ángulo deberán ser tales que den a la unión la flexibilidad correspondiente a la hipótesis de viga simplemente apoyada. Por este motivo, el ángulo debe ser de espesor pequeño y sólido solamente en los extremos de los alas para evitar un posible empotramiento (Fig. 3).

la tolerancia de montaje permitida entre el extremo de la viga y el elemento soportante es de 12 mm, con un máximo de 18 mm.

Además de dar soporte a la viga durante el montaje, esta solución facilita el alineamiento y colocación de los pernos de montaje y es más flexible respecto a las tolerancias de fabricación.

#### ANGULO DE APOYO SIN ALIESAR

Los cordones de soldadura deben ir en los costados del ángulo y retornar en un largo igual al doble de la dimensión del filete (Fig. 4), ya que la excentricidad en la aplicación de la reacción produce tensiones que tienden a desgarrar la soldadura en el extremo superior del ángulo. No se recomienda soldar en la junta horizontal entre ángulo y elemento soportante, para evitar posibles problemas de ajuste.

En el Manual de Diseño para Estructuras de Acero<sup>4</sup> (Pág. 190) figuran las cargas admisibles para ángulos de 80 x 80 mm, de diversos espesores y longitudes de op- yo. En la Pág. 191 aparecen las cargas admisibles para diversas dimensiones del filete y para una longitud de 80 mm correspondientes al ángulo laminado de dimensiones máximas producida por CAP.

Si se desea usar ángulos de mayores dimensiones, estos pueden ser de plancha doblada; sus cargas admisibles y las del filete de soldadura correspondiente, pueden obtenerse de las fórmulas que con este objeto se dan en páginas 110 y 121 del Manual.

La reacción máxima que este tipo de ángulo puede resistir está determinada por:

1. la longitud de apoyo según el eje de la viga. Esta longitud está determinada por

la resistencia del alma de la viga contra pardeo local y aplastamiento. Ver Manual de Diseño Pág. 15, párrafo 13, y Pág. 16, párrafo 16, y

2. El espesor del ángulo, que se determina de acuerdo a lo especificado en el Manual de Diseño, Pág. 190.

Si la reacción es mayor al máximo que es posible soportar con este tipo de unión, es necesario recurrir al sistema de ángulo de apoyo con aliesador o de unión al alma de la viga.

#### ANGULOS DE APOYO CON ALIESADOR

Por las razones mencionadas anteriormente y cuando la flexibilidad del lado sobre saliente del ángulo de apoyo es muy grande, se hace necesario el uso de aliesadores (Fig. 5). Cuando la unión se realiza al alma de la columna, este tipo es poco usado porque el aliesador interfiere con las terminaciones de la columna o viga. En estos casos se prefiere usar la unión al alma de la viga, a la que nos referiremos más adelante.

En el Manual de Diseño Pág. 192 se encuentran las tablas de cargas admisibles para uniones con ángulos de apoyo con aliesador, junto con las fórmulas con que se deben calcular y otros datos de diseño.

#### 2.1b Unión del ALMA de la viga a la columna o viga principal

Las cargas admisibles en este tipo de unión son menores que las de la unión de ángulo de apoyo con aliesador.

Sin embargo, poseen la ventaja de no interferir con las terminaciones de la columna o viga.

La soldadura de terreno del ángulo con el elemento soportante debe ir en los costados del ángulo y retornar en el doble de la dimensión del filete para evitar las tensiones

### Uniones de vigas



Figura 4  
Ángulo de apoyo sin aliesador

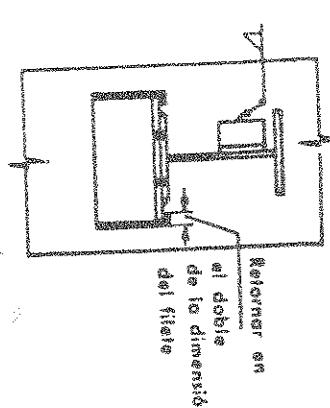
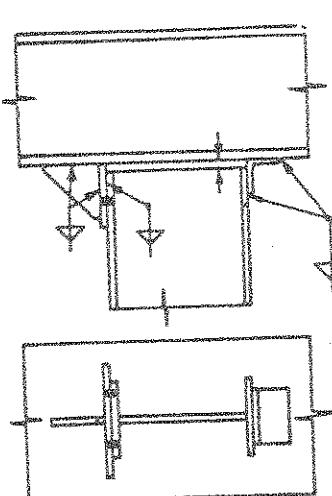
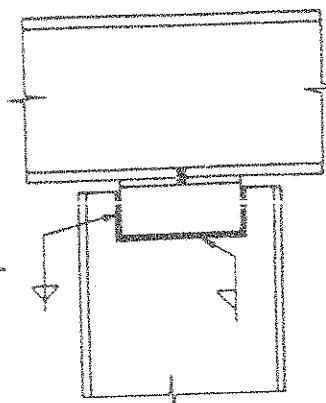


Figura 5  
Ángulo de apoyo con aliesador



Chionanthus

三  
四



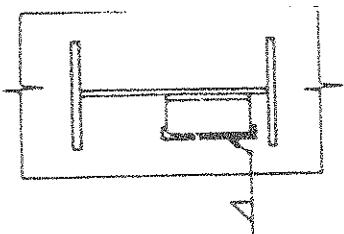
que se producen en ese extremo debido a la excentricidad en la aplicación de la reacción (Fig. 6). No se debe soldar en todo el arco superior del ángulo ya que en esa forma se envía la flexibilidad de la unión, creando problemas inherentes a semejante situación.

Las cargas admisibles se encuentran tabuladas en el Manual de Diseño, Pág. 161, donde se da la fórmula de cálculo y diversas consideraciones de diseño.

El uso de un mayor número de pernos ilamentis obedece a dos propósitos: asegurar la viga contra posibles cargas de montaña y lograr un mejor contacto entre el óngulo, la columna para colocar los cordones de vodura.

Algunos ingenieros prefieren colocar los pernos en la mitad inferior del ángulo no restringiendo su flexibilidad en el extremo superior donde se espera que se flecte alejándose del elemento soportante. Sin embargo, esta práctica no asegura un buen efecto entre el ángulo y el elemento soportante para realizar la soldadura. En general es recomendable que los pernos se distancien en forma pareja a lo largo del ángulo colocando los pernos extremos cerca al borde de éste, los que pueden ser retirados posteriormente si se considera necesario.

卷之三



No es recomendable el uso de un ángulo de unión entre la viga y el elemento soporante (Figura 7), por los motivos siguientes:

## 2.2 Uniones continuas de vigas a columnas

Las uniones continuas o de momento en re vigas y pilares permiten un mejor aprovechamiento del material si se le compone con el requerido en vigas simplemente apoyadas. La unión es de ejecución más difícil que la de simple apoyo. Sin embargo, el costo final favorece a la estructura continua.

En las uniones se permite un aumento de 20% en las tensiones admisibles debidas a momentos negativos sobre los apoyos internos de vigas continuas, siempre que el momento de sección sobre los apoyos no sea menor que el requerido por los momentos positivos máximos que solicitan la viga. Ver Positivo y Negativo, Artícuo 21, párrafo 7.

la continuidad entre columnas y vigas puede ser lograda mediante diversos formas de unión. (Figuras 8, 10 y 12).

Si se usa un filete de soldadura en el extremo del ángulo más alejado de la viga, y por lo tanto, excentrico respecto al eje de ésta, se produce un momento torsor que debería ser resistido por la soldadura simultáneamente con el esfuerzo de corte. Si se sueodian los extremos superior e inferior del ángulo al elemento asportante, se restringe la flexibilidad de la unión, aumentando en esta forma el momento de ampoferamiento y ogravándose, en consecuencia, el problema.

Estas formas de unión deben considerar simultáneamente la transmisión de momento flector por las alas de la viga, y el esfuerzo de corte por el alma de ésta.

## 2.2a Transmisión de los momentos flectores

El momento flector se descompone en un par de fuerzas cuya separación corresponde a la distancia entre los centros de gravedad de las alas de la viga o de los pinchos de unión, (Fig. 9).

Estos esfuerzos de compresión y tracción son trasladados a la columna por tres diversos métodos que a continuación se describen.

### Unión al ALA de la Columna.

#### UNIÓN DIRECTA DE LAS ALAS DE LA VIGA.

La unión directa de las alas de la viga a la columna requiere una mayor extensión en el largo de las piezas, como también bajar tanto el ala superior como la inferior. En caso de usar banda de respaldo es necesario cortar el alma de la viga para dejar lugar a ésta. (Fig. 10).

La cantidad de soldadura requerida es mínima si se compara con lo que se requiere en las uniones que se tratarán más adelante.

La soldadura de unión es del tipo de unión en T de bisel sencillo, con o sin banda o cordón de respaldo.

Las características de esta unión con banda o cordón de respaldo son las siguientes: (Welding Handbook A.W.S.).

a) Eficiente y resistente bajo todo tipo de cargas, estáticas, fatiga o impacto. No debe ser usada en ambientes corrosivos ni reforzar la banda de respaldo.

b) Debido a que los elementos por unir son perpendiculares entre sí, es difícil obtener una buena soldadura.

## Uniones de Vigas

c) Desde el punto de vista de la cantidad de soldadura necesaria, resulta económica para espesores hasta de 19 mm.

d) Desarrollable cuando la soldadura debe realizarse solamente desde un lado.

e) Si se desea se puede remover la banda de respaldo.

Los características de esta unión sin banda de respaldo son las siguientes: (Welding Handbook A.W.S.).

a) Resistencia regular bajo cargas estáticas. Para mayor seguridad ante severas cargas de servicio, se recomienda usar ya sea banda o cordón de respaldo.

b) Debido a que los elementos por unir son perpendiculares entre sí, es difícil obtener una buena soldadura.

c) Desde el punto de vista de la cantidad de soldadura necesaria, resulta económica para espesores entre 6 y 19 mm.

d) No debe ser usado cuando se produzca tensión por flexión en la raíz de la soldadura.

e) No debe ser usada bajo esfuerzo de fatiga, impacto o servicio a bajas temperaturas.

#### UNIÓN DE LAS ALAS DE LA VIGA A TRAVÉS DE UNA PLANCHA DE UNIÓN.

Las alas de la viga transmiten su esfuerzo a la plancha de unión por medio de soldaduras de filete. (Fig. 15).

Este tipo de unión permite una mayor tolerancia en el largo de la viga pero necesita una cantidad de soldadura mayor que la requerida en el caso anterior. La placa superior se coloca y se suelda en su totalidad en terreno.

La soldadura de unión de la plancha a la columna posee las mismas características que las mencionadas anteriormente para la unión directa del ala de la viga.

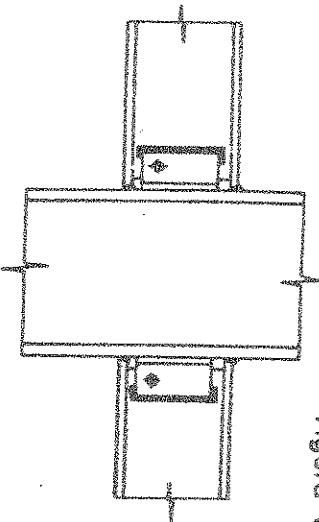
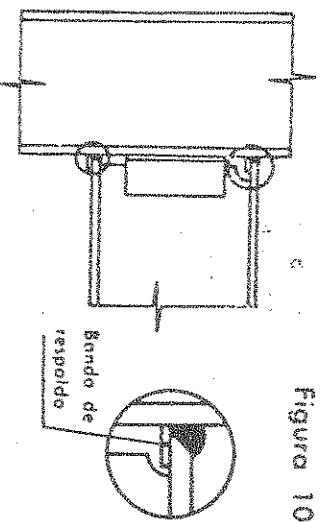


Figura 9



Figura 10



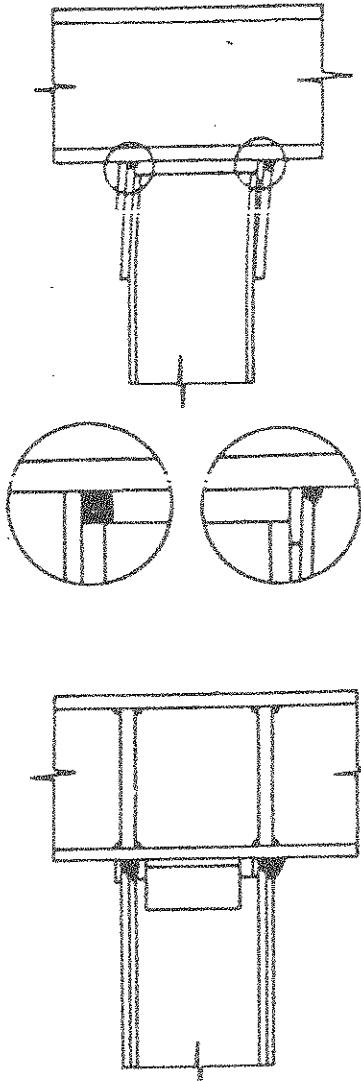


Figura 12

Soldados por un lado o por ambas lados  
soldados por un lado con banda de respaldo

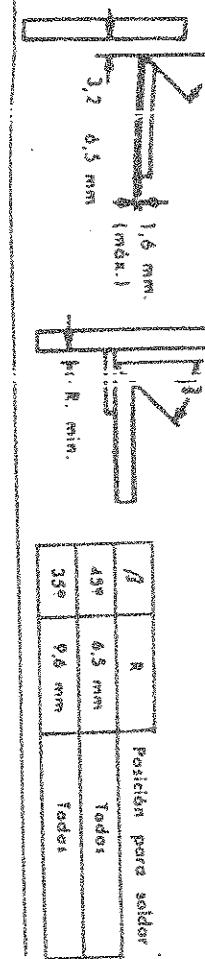


Figura 13

Cuando los esfuerzos de compresión y tracción transmitidos por las alas de las vigas son relativamente grandes en relación con la rigidez de las alas de la columna, es necesario colocar diésadores de rigidez horizontalles o verticales, como se muestra en las Figs. 14 y 15 respectivamente.

Estos diésadores tienen por objeto impedir la flexión de las alas de la columna y obtener así una distribución de tensiones más uniforme en la soldadura de unión del ala de la viga con la columna. (Fig. 16).

#### Unión al ALMA de la Columna

Este tipo de unión posee las mismas características que las mencionadas para el caso de las uniones a las alas de columnas.

Convine sin embargo, destacar que los esfuerzos de compresión y tracción deben transmitirse a las alas de la columna (Fig. 17).

#### 2.2b Transmisión de los esfuerzos de corte

Para la transmisión del esfuerzo de corte se emplean diversos dispositivos, algunos de los cuales se muestran en la figura 18. Estos son similares a los empleados en "Uniones de vigas de simple apoyo".

## Uniones de Vigas

Figura 18

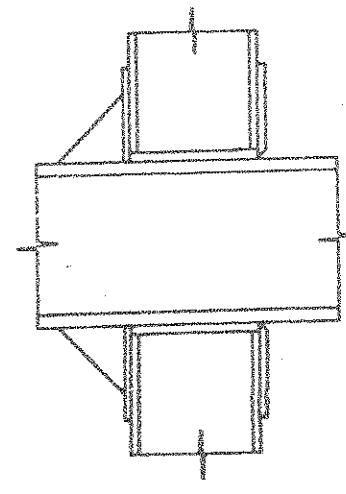


Figura 17

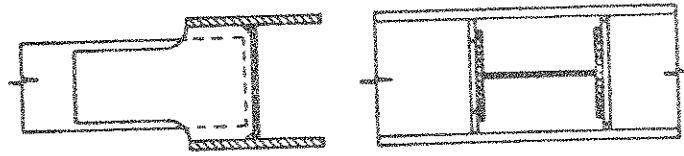


Figura 16

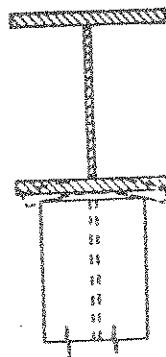


Figura 14

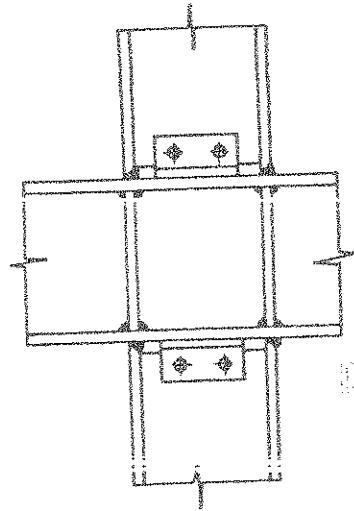
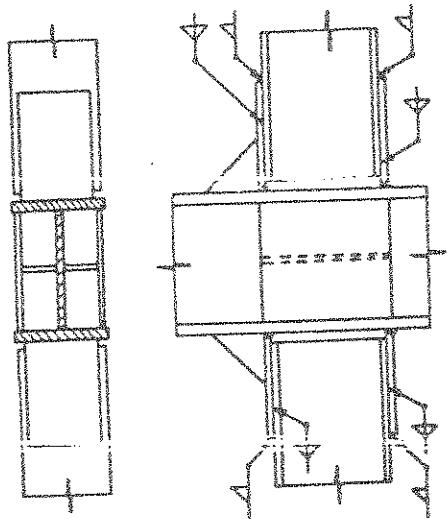


Figura 15



# Uniones de Columnas

## 3

Figura 19



En edificios, las uniones de columnas sujetadas en terreno, se realizan generalmente por medio de planchas cubrejuntas sujetadas a las alas de las columnas o, por pilares de apoyo, como se aprecia en los Figs. 24 y 25, respectivamente.

La tolerancia de montaje entre la columna y el ala de la columna, con o sin placa de relleno, debe ser de 1 a 3 mm. en el lado.

En la unión de taller, se recomienda dejar una longitud de 3 cm. sin soldar, entre la cubrejunta y la columna inferior, con el objeto de dar cierta flexibilidad a la unión durante el montaje (Ver Fig. 19).

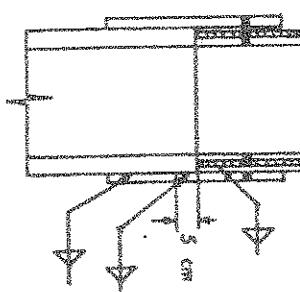


Figura 20  
Tolerancia de montaje

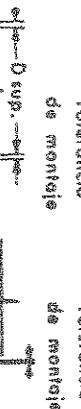
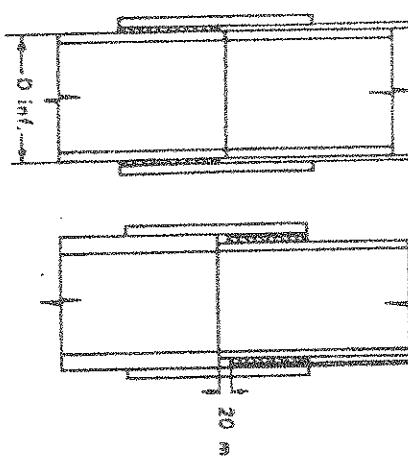
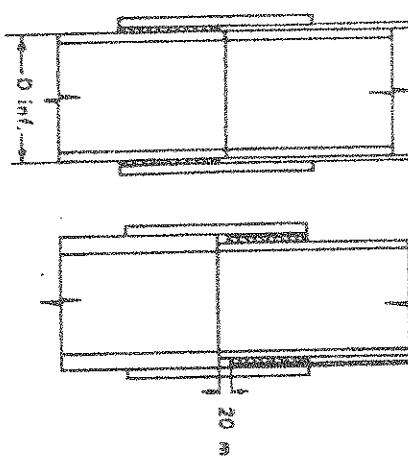


Figura 21  
Tolerancia de montaje

Las uniones entre columnas deben realizarse a una distancia aproximada de un metro del empalmé con las vigas de piso. Este hecho facilita la operación de montaje, ya que el obrero tiene un punto seguro de apoyo en la viga de piso, pudiendo realizar el empalmé a una altura que le es más cómoda, lo que le permite alinear, aplomar y soldar la unión sin dificultad. La unión es realizada en un punto elegido de las zonas de movimiento máximo, resultando más liviana y sencilla. Estos empalmes se realizan cada dos o más pisos, a criterio del fabricante y montador.

En este tipo de unión, los pernos de montaje aseguran la alineación y plomo de las columnas, dando además, la rigidez necesaria para realizar una buena soldadura de terreno.

En general, se debe tratar de disminuir al máximo el número de uniones de terreno, ya que en ellas, al contrario de lo que ocurre con las uniones realizadas en taller, el control de calidad y ejecución es más difícil de realizar, de menor rendimiento y por lo tanto de mayor costo.



## Uniones de columnas

### 3.1 Columnas de perfiles de igual altura

En las columnas de perfiles de igual altura es recomendable, y a veces necesario, colocar una plancha de relleno para cumplir con la tolerancia de montaje requerida por este tipo de unión. (Fig. 20).

El ancho de la cubrejunta está determinado por el ancho del ojal de la columna superior y menor que el de la cubrejunta, para así dejar el espacio necesario para soldar estas planchas. (Ver Fig. 20).

### 3.2 Columnas de perfiles de igual profundidad de alma pero distinto espesor de ojos

Si la distancia entre la cubrejunta y el ojal de la columna superior es mayor que la tolerancia de montaje, se deberá disponer una plancha de relleno. De acuerdo a su disposición las planchas de relleno pueden tener dos funciones diversas:

- Si el espacio entre la cubrejunta y el ojal de la columna superior es relativamente pequeño (hasta unos 6 mm. aproximadamente) se puede usar una plancha de relleno que no transmite esfuerzos. (Fig. 1).
- Si la distancia entre la cubrejunta y el ojal de la columna superior es relativamente grande ( $> 6$  mm.) se coloca una plancha de relleno que transmite esfuerzos, soldada a la columna superior y sobre ésta se suelda la cubrejunta de unión.

Para ello es necesario que el ancho de la plancha de relleno sea menor que el del ojal de la columna superior y mayor que el ancho de la cubrejunta, para así dejar el espacio necesario para soldar estas planchas. (Fig. 22).

### 3.3 Columnas de perfiles de distintas profundidades de alma

En uniones de columnas de distintas profundidades de alma, se pueden distinguir dos casos:

- Columnas cuyas profundidades de alma son tales que sólo parte de los ojos de la columna superior se apoyan sobre las alas de la columna inferior (Fig. 23 y 24), y
- Columnas en las que las alas de la columna superior no se apoyan sobre las alas de la columna inferior (Fig. 25).

En el caso a) y para columnas de extremos cepillados, será necesario colocar una plancha de relleno que tenga una sección equivalente al área del ojal de la columna superior que no alcance a apoyarse en la columna inferior. En este caso se debe cepillar el extremo de la columna con la plancha de relleno previamente soldada a ésta. (Fig. 23).

Si los extremos de las columnas no están cepillados y el esfuerzo es transmitido por las cubrejuntas, las planchas de relleno no se deben apoyar en la columna inferior. Es recomendable dejar una distancia de 20 mm. aproximadamente entre éstas y el extremo de la columna. (Ver Fig. 24).

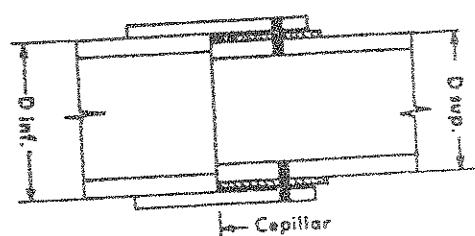


Figura 23

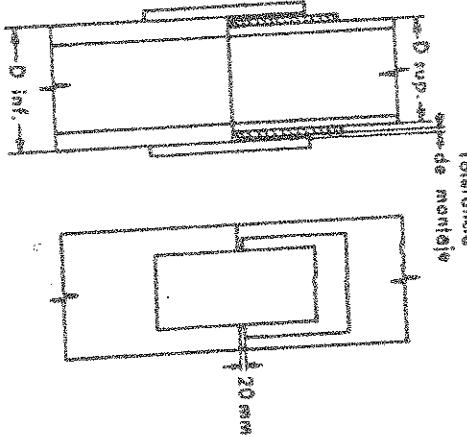
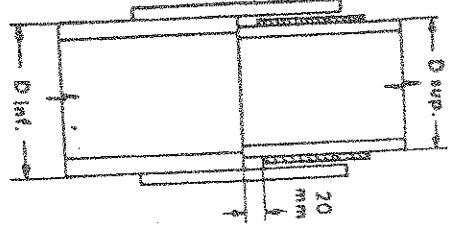
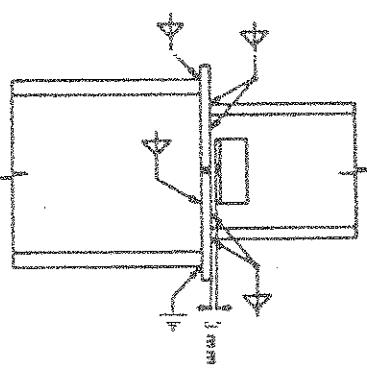


Figura 24



## Uniones de Columnas

Figura 25



En el caso b) (Fig. 25), cuando el eje de la columna superior no se apoya en la placa de la columna inferior, es necesario colocar una placa de apoyo entre éstas. Esto placa puede o no llevar estribos, dependiendo de la magnitud de la cavidad que enroga la columna y del espesor que ha sido por la placa.

Las dimensiones mínimas de las placas de apoyo son las siguientes:

$$B_p = B_{\min} + 12 \text{ mm.}$$

$$D_p = D_{\min} + 36 \text{ mm.}$$

Un par de ángulos de montaje o clavijado del alma de la columna son suficientes para alinear, apriutar y soldar la columna en terreno.

Las perforaciones necesarias para ubicar los pernos de montaje, deben realizarse en lo posible en la base, porque debida a que ésta es de más fácil maniobrabilidad que la columna.

Se debe dejar una separación de 1 mm. entre la placa de apoyo y los ángulos de montaje con el fin de impedir que éstos se vean sometidos a esfuerzos de compresión para los cuales no han sido diseñados.

En la figura 26 se muestra un delineamiento al anterior. En él la placa de apoyo viene soldada de fábrica a la columna superior. Esto tiene el inconveniente de obligar a realizar una soldadura de tercera posición de sobre cabezas.

Sin embargo, si es necesario cuando la placa interfiere en el monolito de las vigas que van conectadas al alma de la columna inferior, (Fig. 26).

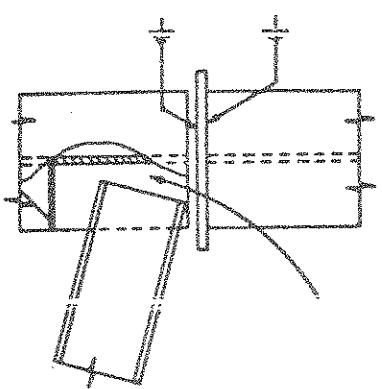


Figura 26

## 3.4 Planchas de relleno

A continuación se incluyen recomendaciones generales para la determinación de las dimensiones de las cubrejuntas, planchas de relleno y filetes de soldadura. Estas dimensiones serán determinadas finalmente por los esfuerzos a que esté sometida la unión.

3.4a Planchas de relleno que transmiten esfuerzos. (Fig. 27).

### DIMENSIONES DEL FILETE DE SOLDADURA

$$F_A = F_B \geq d_{\min}^*$$

$$F_B \leq F_A$$

$$F_B \leq t_p - 1.5 \text{ mm.}$$

$$l_A = l_B \quad (\text{largo del filete})$$

$$l_B = l_A + 20 \text{ mm.}$$

pero no menor que

$$l_B \geq l_A \frac{F_A}{F_B}$$

Cuando la plancha de relleno es muy delgada, se usarán filetes de lados desiguales en la unión de ésta con la columna (Fig. 28).

$$d_2 \leq t_p$$

$$d_1 \geq d_{\min}$$

\*  $d_{\min}$ : dimensión mínima del filete de soldadura de acuerdo al espesor de la plancha (Manual de Diseño, Pág. 72).

## DIMENSIONES DE LAS PLANCHAS DE RELLENO

$$\begin{aligned} l_p &= \frac{1}{2} (D_{inf} - D_{sup}) - (1 \text{ a } 1.5 \text{ mm, no} \\ &\text{lo más}) \\ l_p &= 1.5 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} b_p &\geq bc + 38 \text{ mm (para } t_c = 16 \text{ mm,)} \\ &\geq bc + 32 \text{ mm (para } t_c = 13 \text{ mm,)} \\ &\geq bc + 29 \text{ mm (para } t_c = 10 \text{ mm,)} \\ &\geq bc + 25 \text{ mm (para } t_c = 8 \text{ mm,)} \\ \text{pero: } b_p &\leq b_{sup} - 32 \text{ mm.} \end{aligned}$$

DIMENSIONES DE LAS PLANCHAS CUBREJUNTAS.

$b_c$  está determinado por el ancho del alma de la columna superior.

$t_c$  y  $F_A$  están determinados por el tamaño de la columna inferior.

3.4b. Planchas de relleno que no transmiten esfuerzos. (Fig. 29).

## DIMENSIONES DEL FILETE DE SOLDADURA

$$F_A \geq d_{min} \cdot l_A = l_A$$

para  $F_A$  se distinguen dos casos:

Si  $\frac{1}{2} (D_{inf} - D_{sup}) < d_{min}$  usese filete de soldadura de todos los diámetros. (Fig. 30). Si  $\frac{1}{2} (D_{inf} - D_{sup}) > d_{min}$  usese filete de soldadura de todos iguales. (Fig. 31).

## DIMENSIONES DE LAS PLANCHAS DE RELLENO

$$l_p = \frac{1}{2} (D_{inf} - D_{sup}) - (1 \text{ a } 1.5 \text{ mm, tolerancias})$$

$$l_p = l_A$$

$$b_p = bc$$

DIMENSIONES DE LA PLANCHA CUBREJUNTAS

$b_c$  está determinado por el ancho del alma de la columna superior.

$t_c$  y  $F_A$  están determinados por el tamaño de la columna inferior.

Figura 27

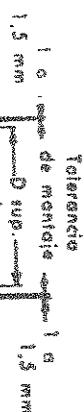


Figura 28

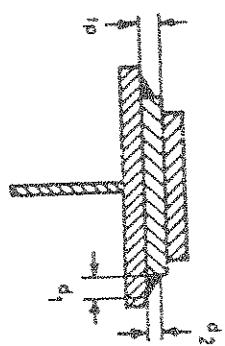


Figura 29

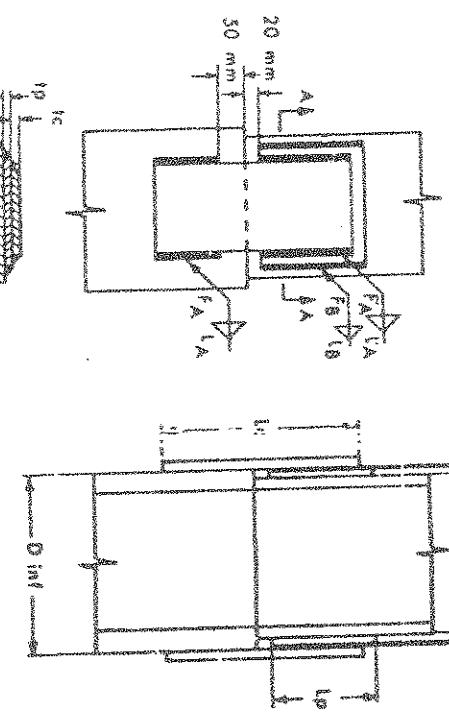


Figura 29

Figura 30

Figura 31

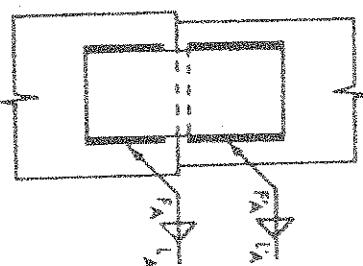


Figura 30

Figura 31

# Placas Base para Columnas

**4**

Figura 32



Figura 33

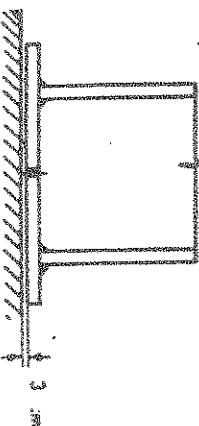
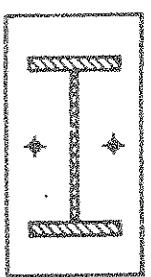


Figura 34



Los placas base de columnas tienen como finalidad repartir la carga concretaada tra- mida por la columna a los fundaciones. Sus dimensiones están determinadas por su re- sistencia a la flexión y por las tensiones ad- misibles del material de fundación.

Para columnas de extremos rotulados, el diseño de la placa base se encuentra descri- ño en el Manual de Diseño, página 200.

De acuerdo con la Norma Indalecón 31-104, Manual de Diseño, página 13, la tras- misión de la carga de la columna a la placa base, debe realizarse en su totalidad por contacto directo. Por lo tanto, los soldados de unión de la placa base con la colum- na y los pernos de anclaje, tienen como único fin, resistir los esfuerzos de corte y tracción a que pudiera estar sometida la co- luna.

Cuando el esfuerzo de corte en la base de la columna es muy grande, es aconsejable dotar de estíbias a la superficie inferior de la placa base, con el propósito de au- mentar su resistencia al deslizamiento. Esto puede conseguirse soldando un par de ba- rros cruzados a la placa base como se indica en la figura 32.

En el Manual de Diseño, página 39, se encuentran las Especificaciones del American Institute of Steel Construction (AISC), para placas base de columnas.

En las figuras 33 y 34, se muestran deta- llles típicos de placas base para columnas de extremos rotulados.

La figura 33 corresponde a una columna llevada con una placa base de dimensiones

relativamente pequeños. En estos casos, debido al poco peso del conojo, se suele enviar a terreno, la placa base previamente soldada a la columna.

En el caso de columnas más pesadas, con placas base de dimensiones relativamente grandes, el peso del conojo es grande y por tal motivo se prefiere enviar a terreno la placa separada de la columna (Fig. 34).

Para la ubicación y nivelación de las placas base, se suele dejar una separación de 3 cms. entre el macizo de fundación y la superficie inferior de la placa base. Una vez que ésta haya sido cuidadosamente centrada y nivelada, por medio de los espigones de fundación y la placa base, se introduce mortero de cemento. Este, debe llenar completamente el espacio comprendido entre ambas superficies, con el fin de obtener un buen contacto entre ellas. Para el montaje de estas columnas se debe dejar una separación entre la columna y los ángulos de fijación, tal como se indica en las figuras 34, 35 y 36. En el caso de placas base de grandes dimensiones, se suele preferir esta en el centro con el fin de facilitar la entrada del mortero de cemento.

Columnas sometidas a esfuerzos de tracción o momentos de empatamiento considerables, requieren un estudio más detenido del diseño de la unión entre la columna y la placa base. En la mayoría de los casos, será necesario recurrir al uso de ataduras, entre la columna y la placa base (Fig. 37) con el fin de reducir la flexibilidad de esta última y obtener una mejor distribución de tensiones en el macizo de fundación.

Figura 35  
Placas Base para Columnas

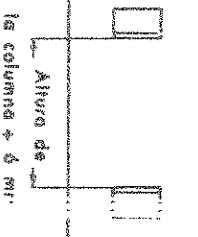
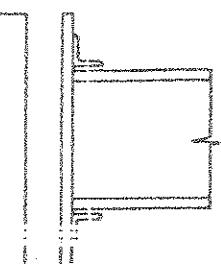
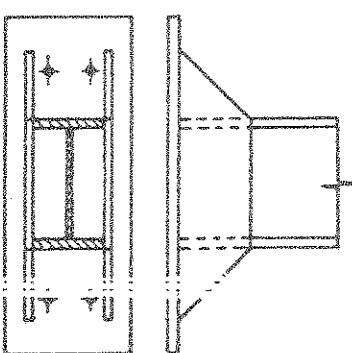


Figura 36

Altura de la columna + 6 mm

Espesor del címaco de la columna + 3 mm

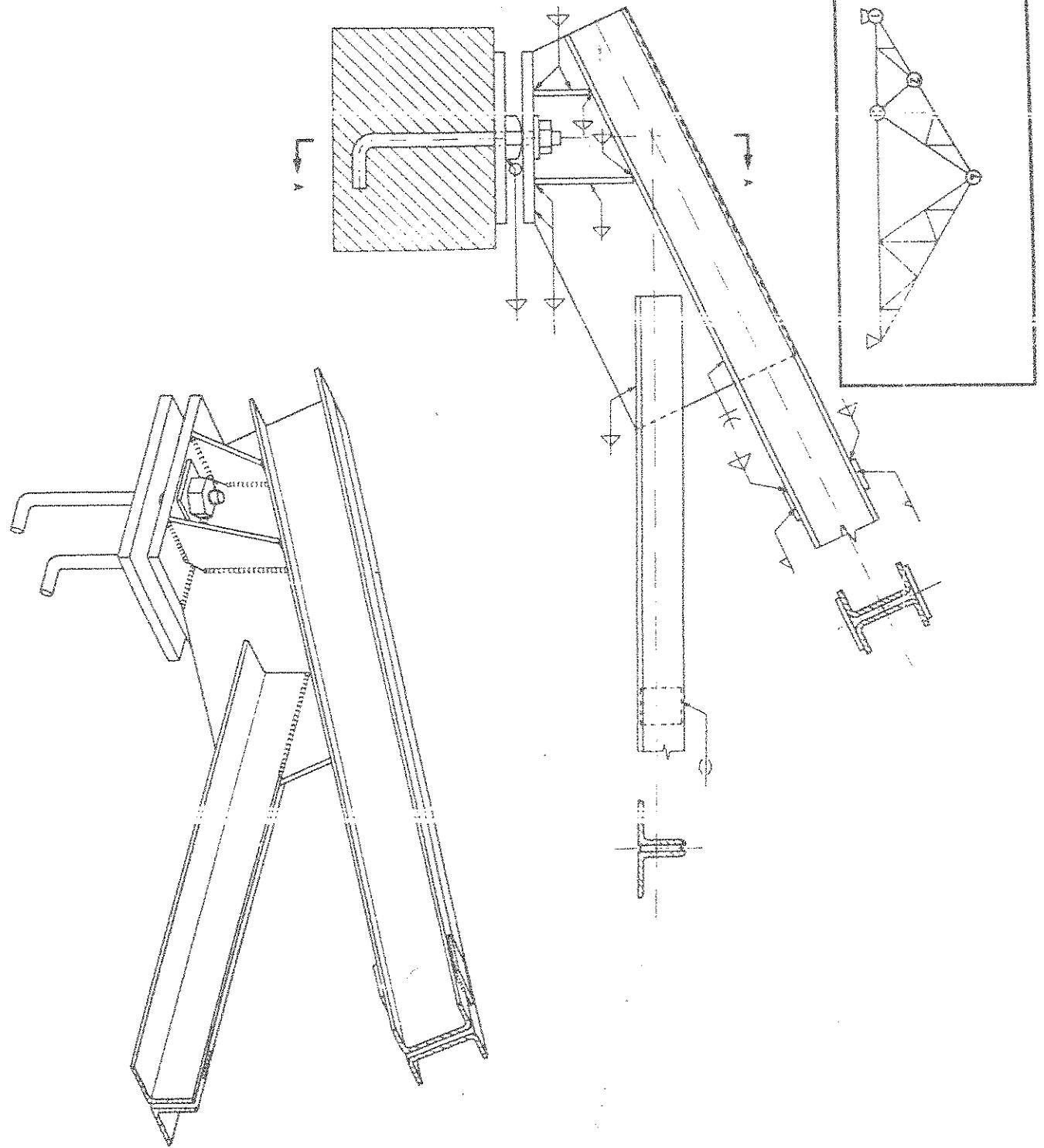
Figura 37



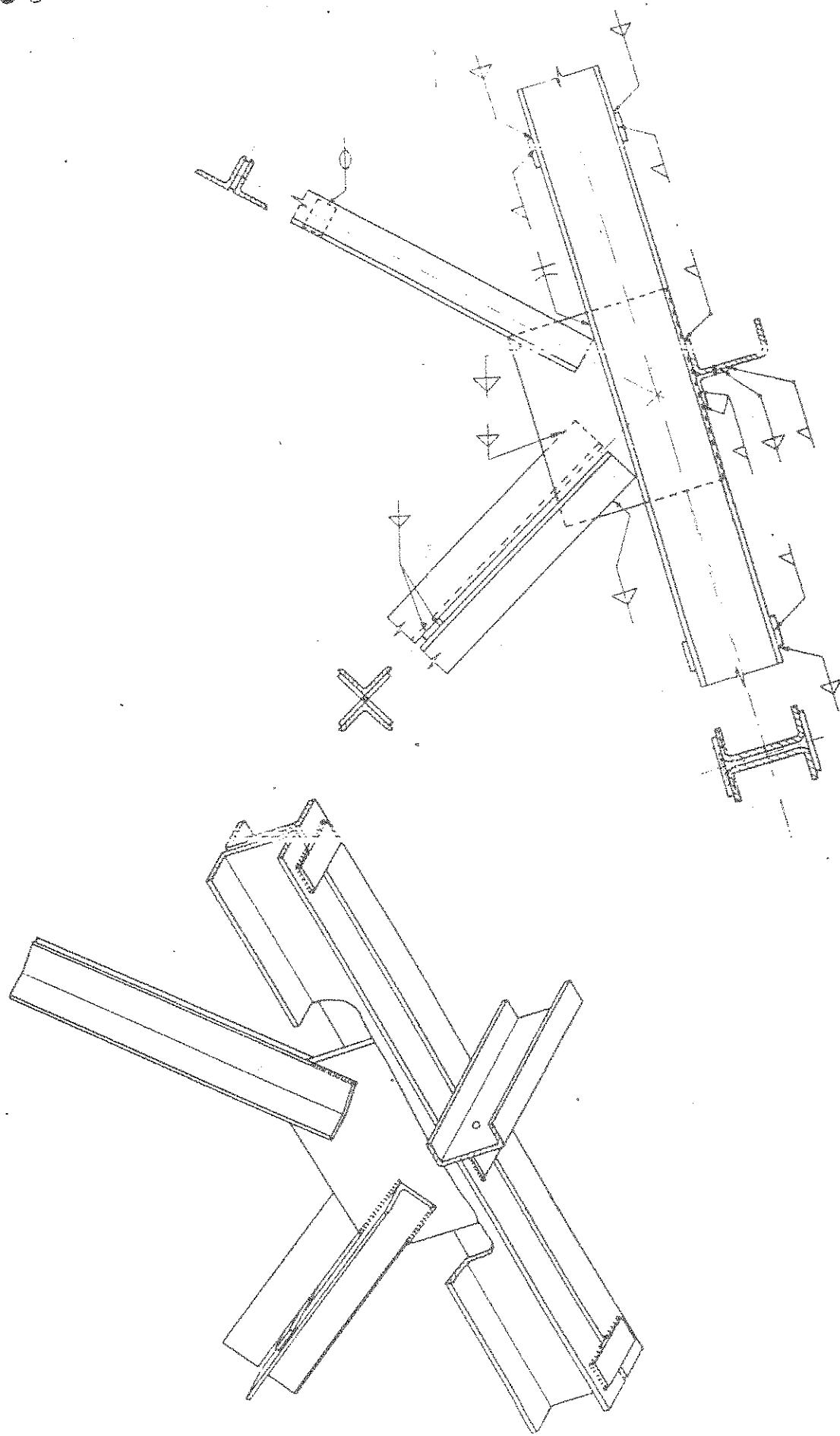
# Láminas de Detalles

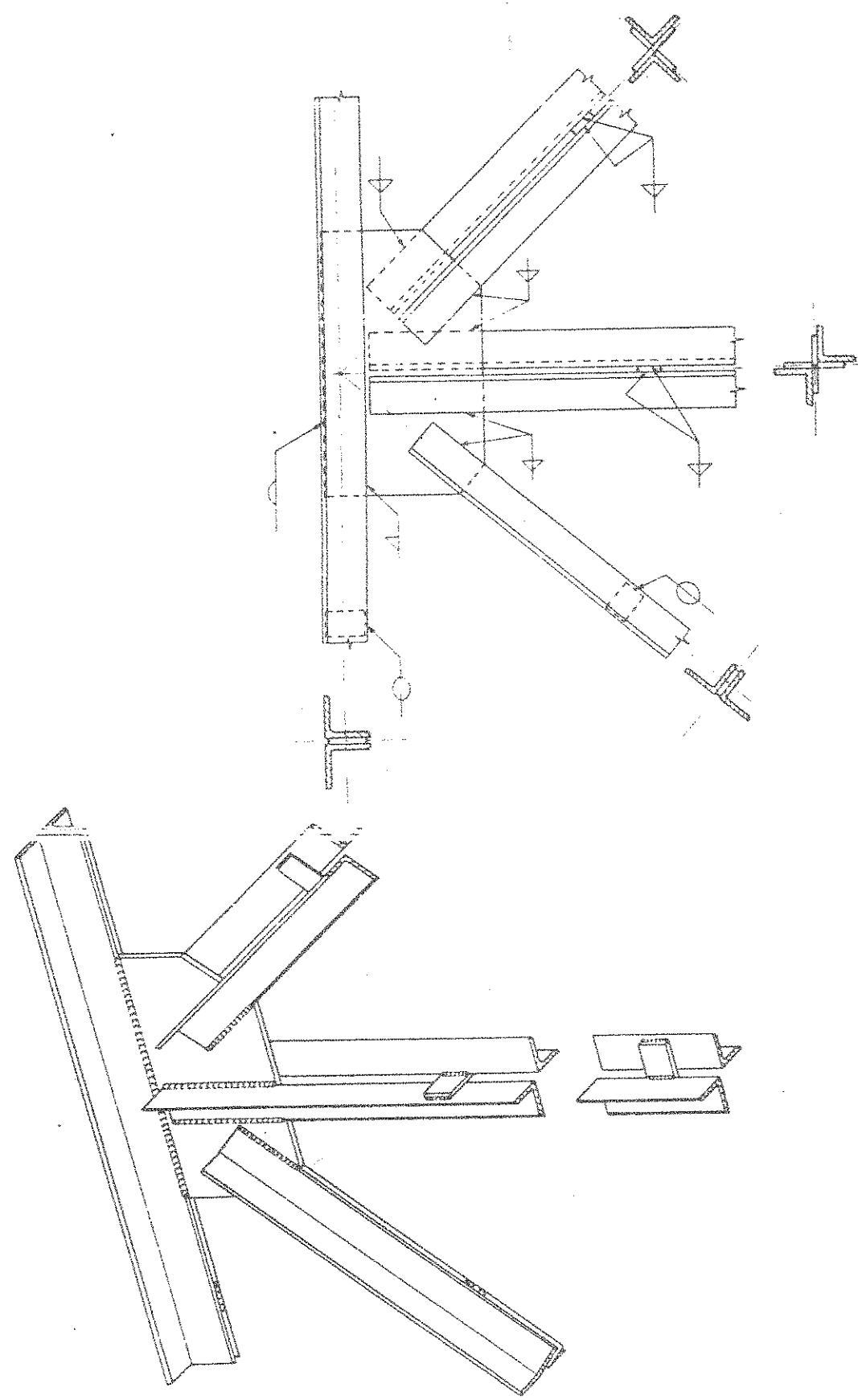
5

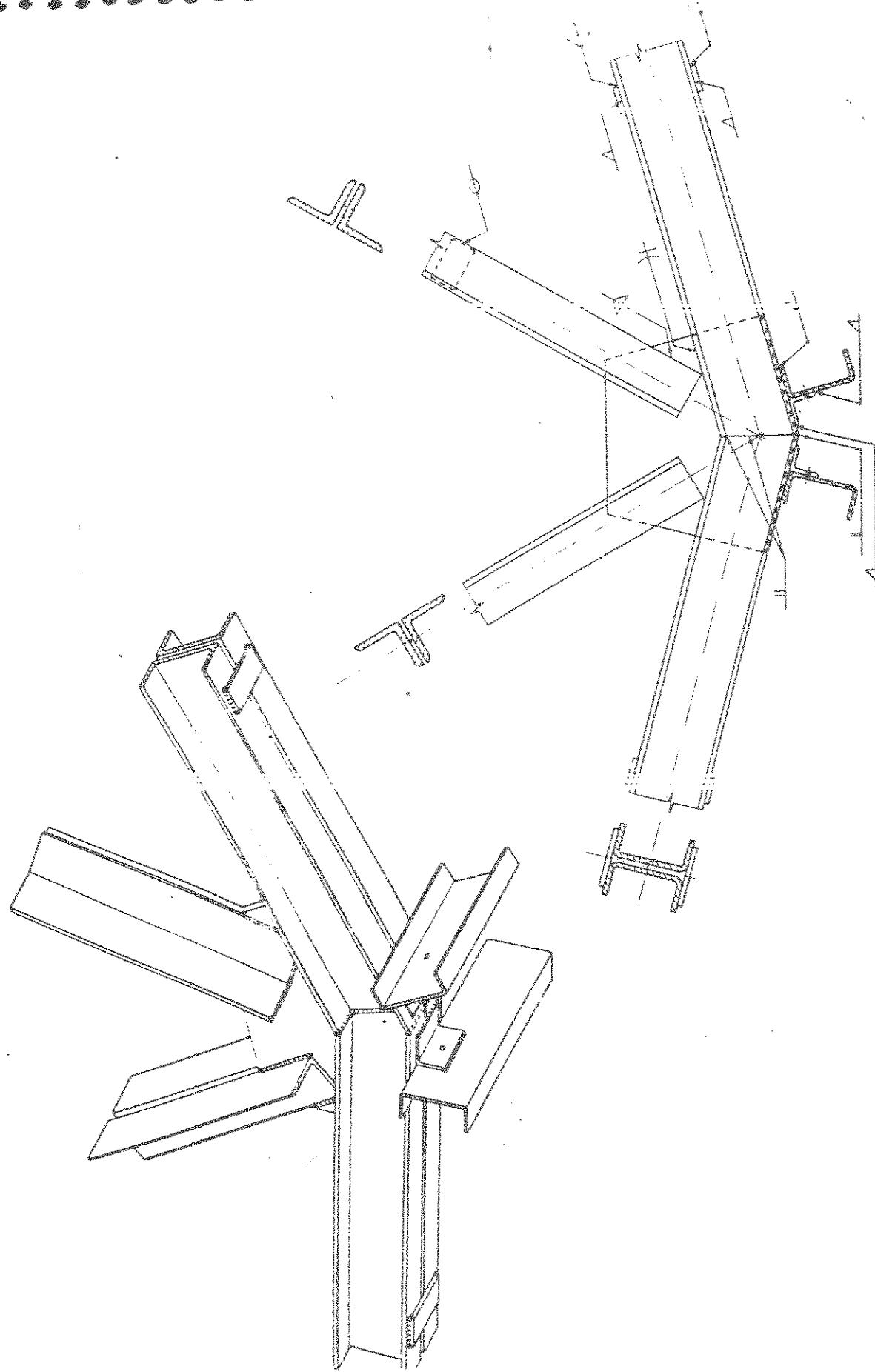
- Uniones para cercas Láminas 1 a 3
- Uniones para marcos Láminas 9 a 19
- Uniones para vigas Láminas 20 a 34
- Uniones para columnas Láminas 35 a 38
- Placa base para columnas Láminas 39 a 43
- Columnas enrejadas y arriostramientos Láminas 44 a 47



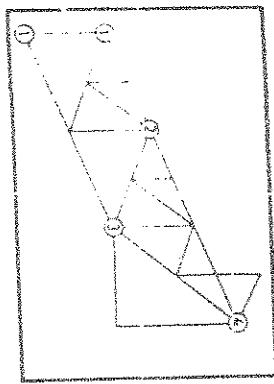
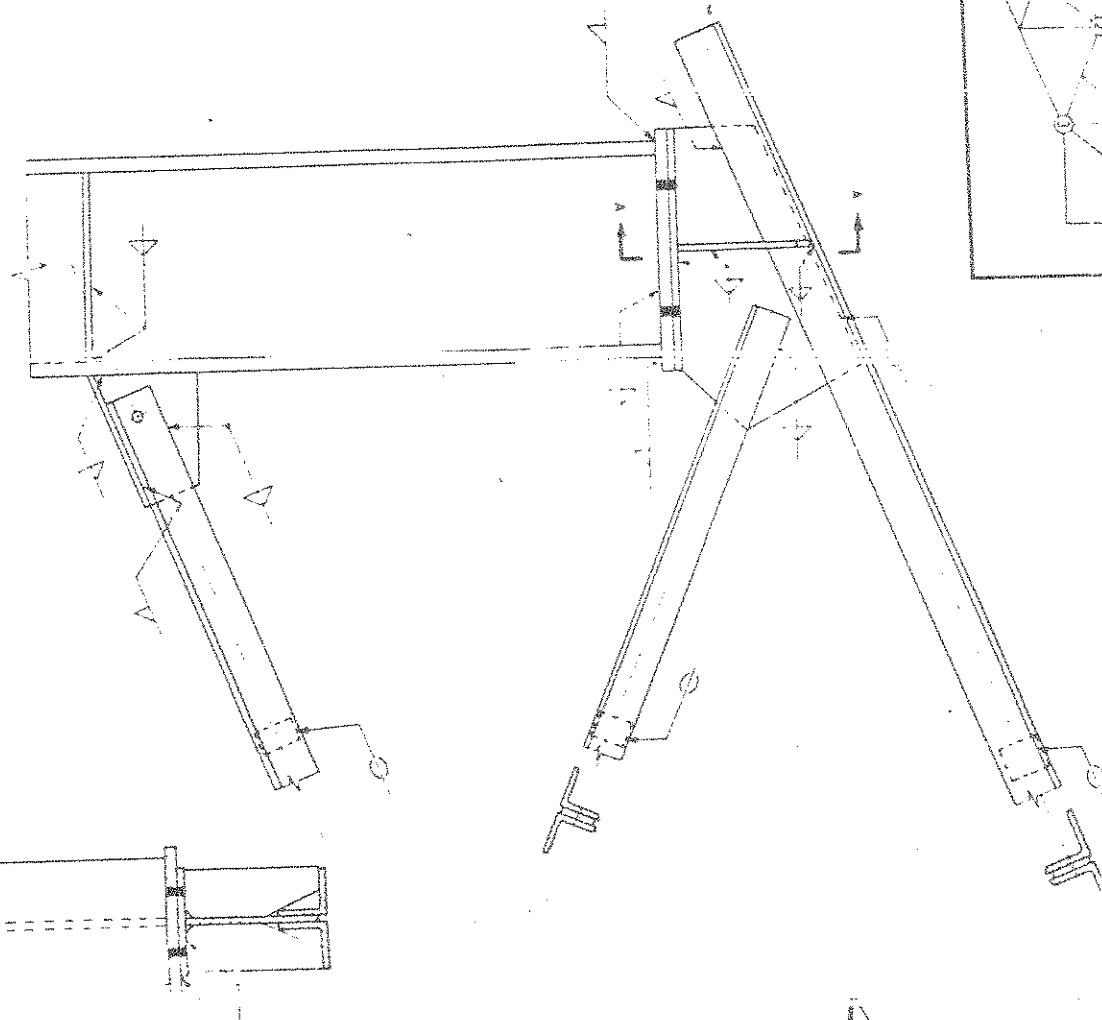
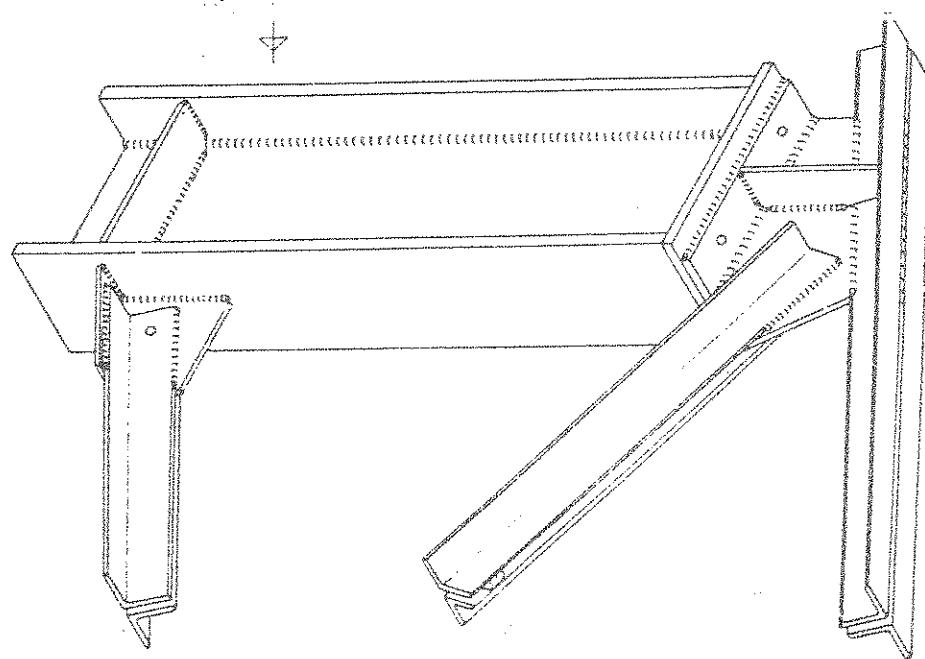
2

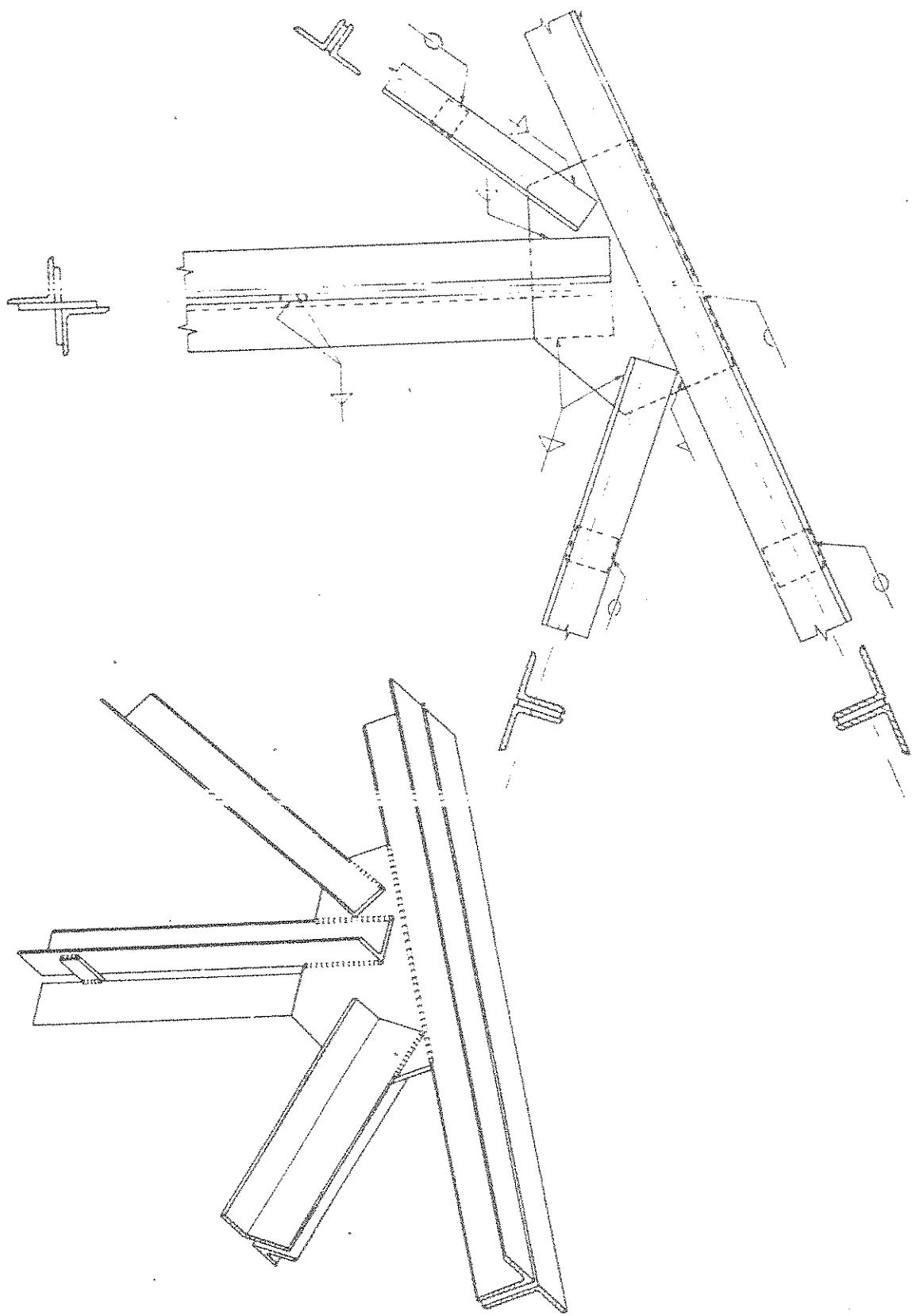


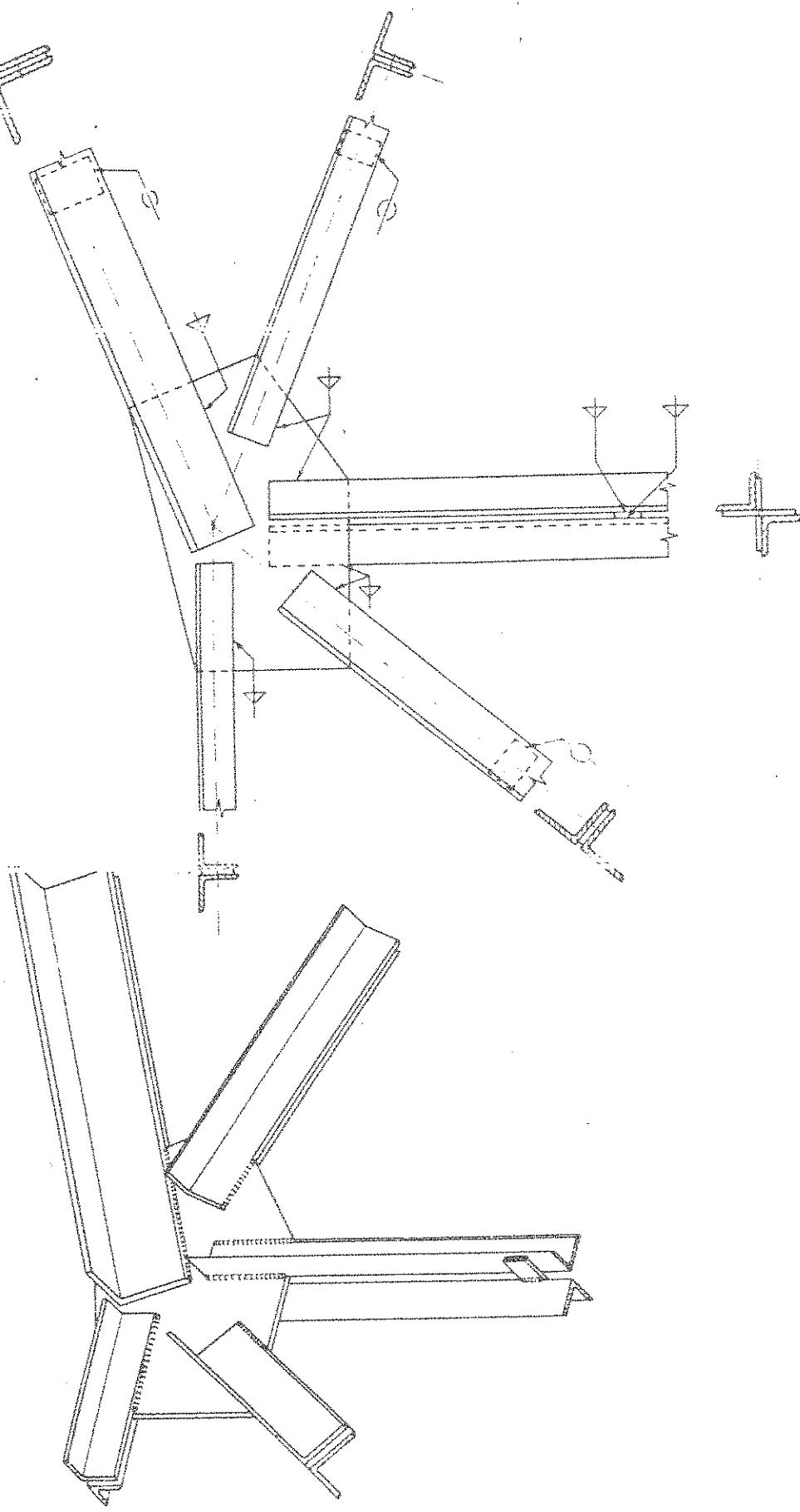


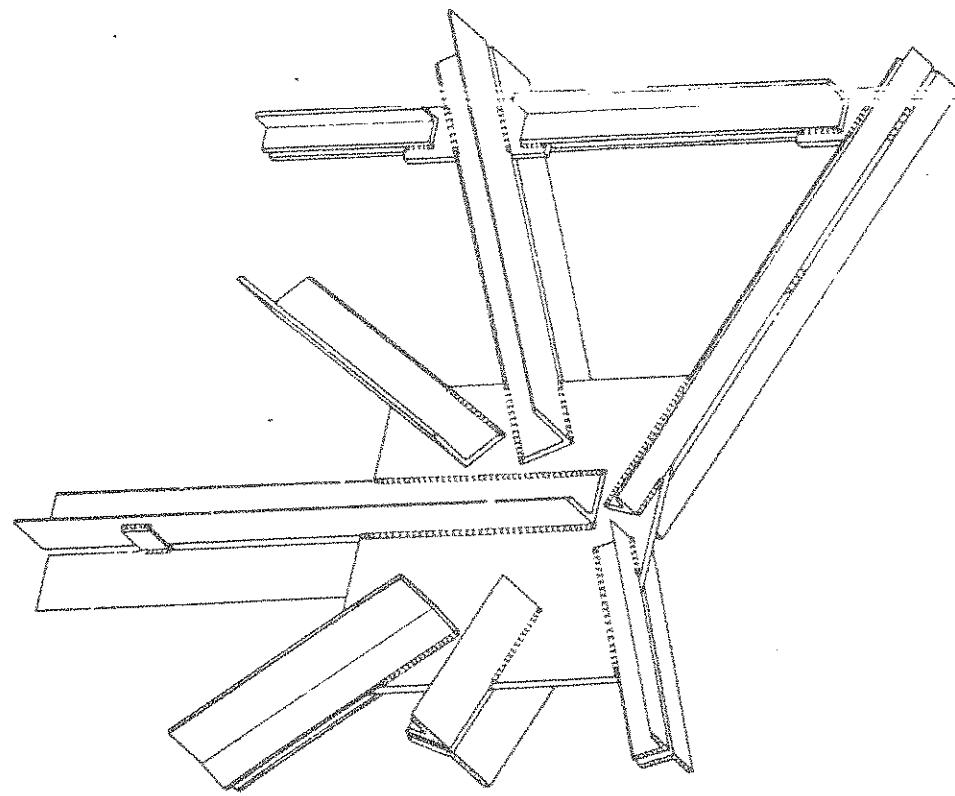
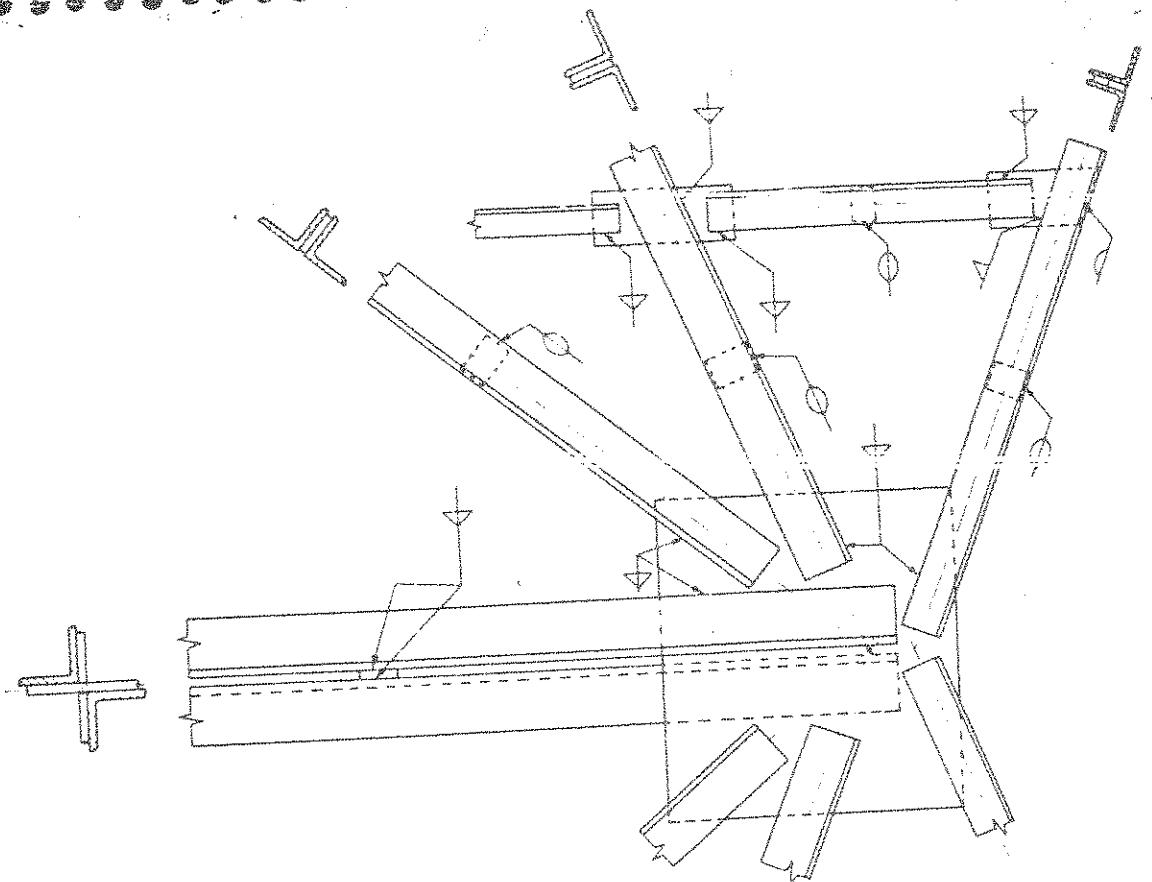


SECCION A-A

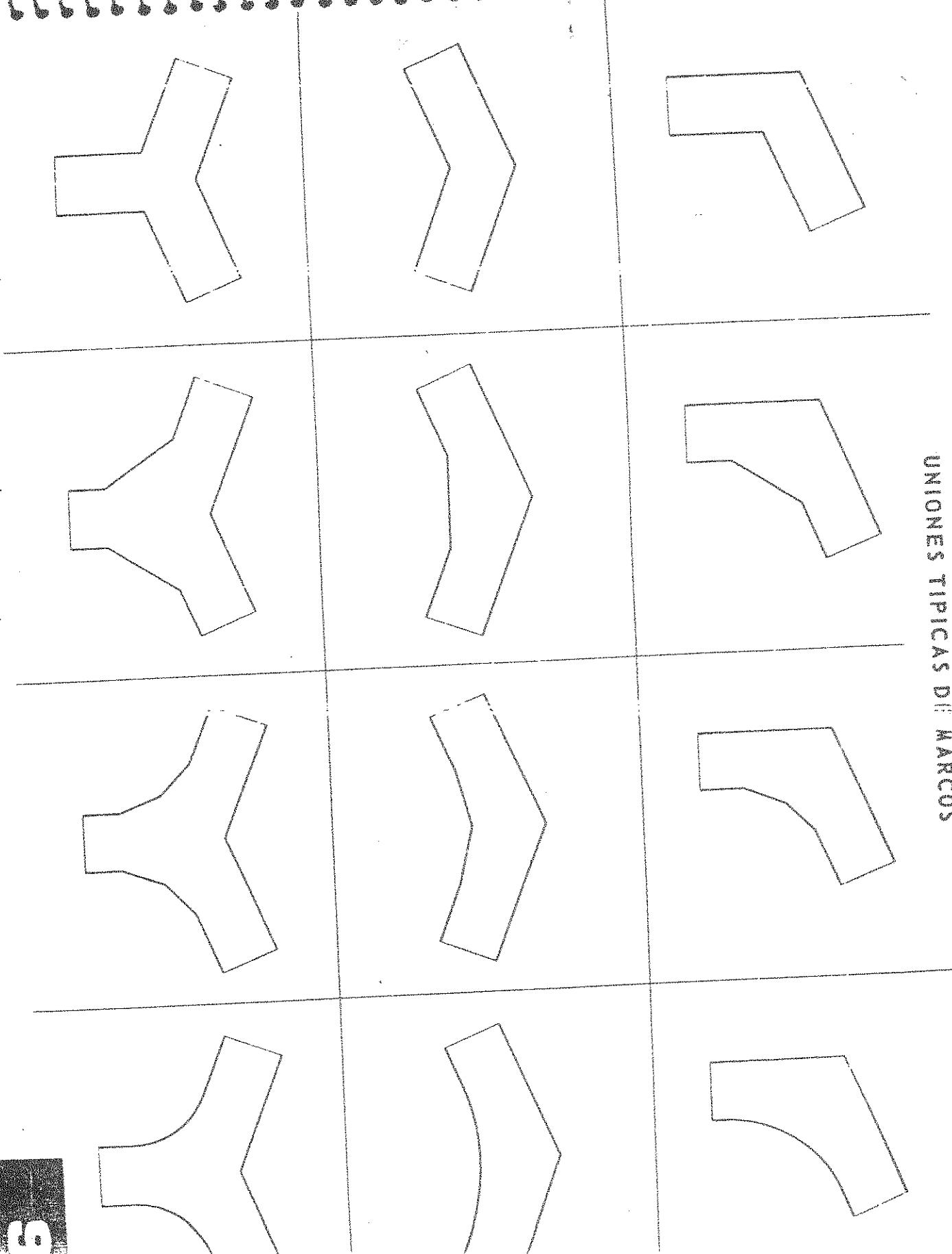


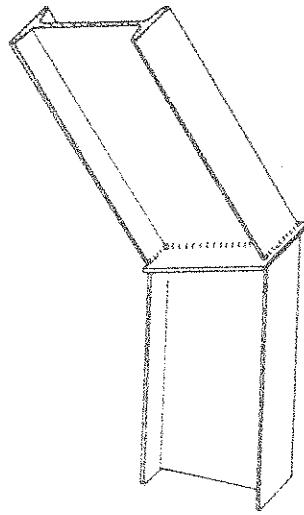
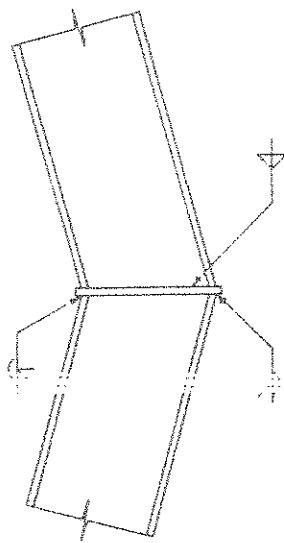
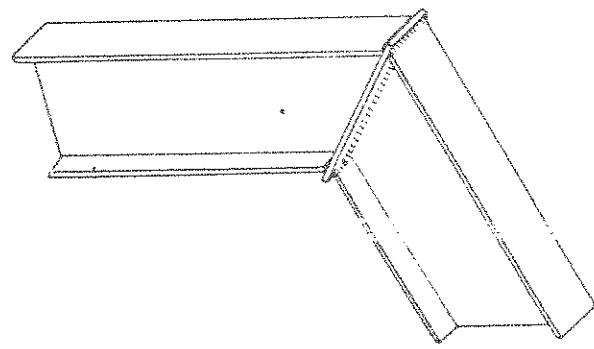
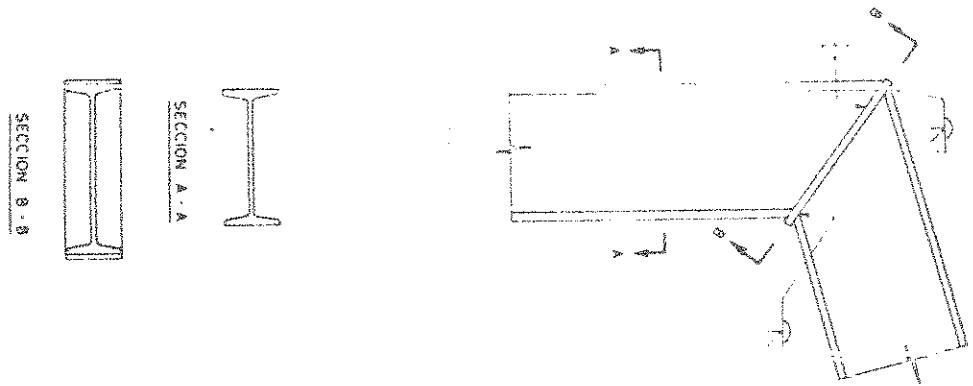


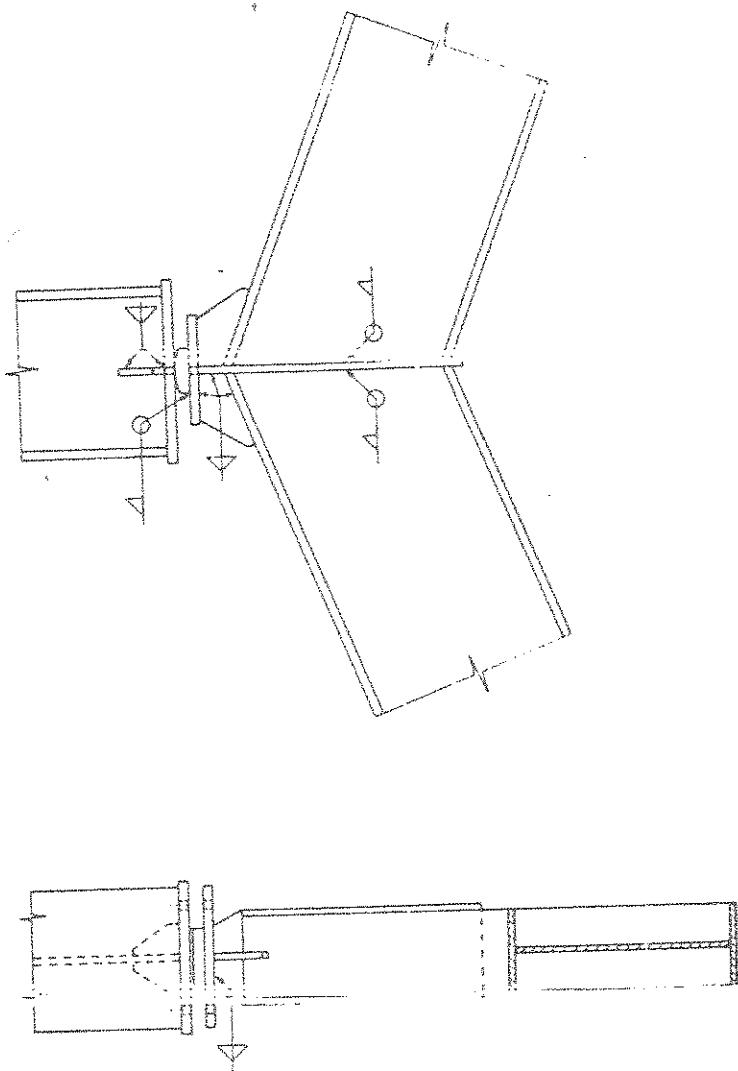
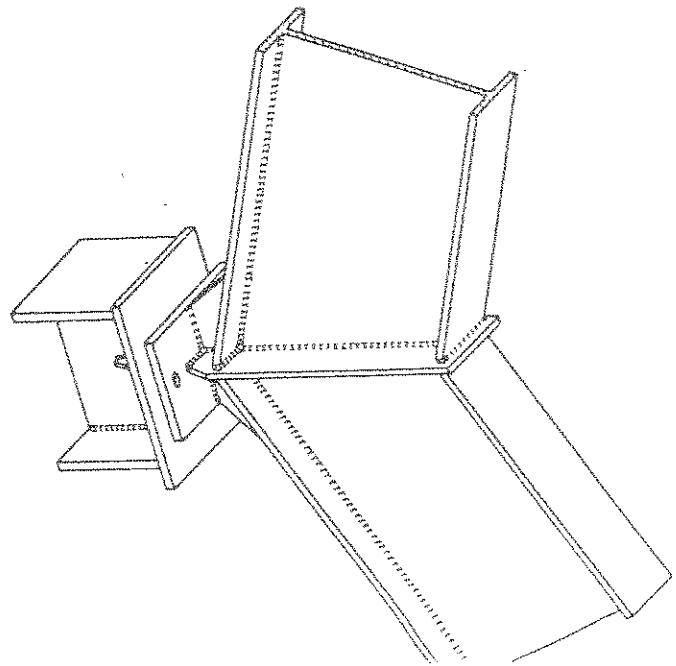


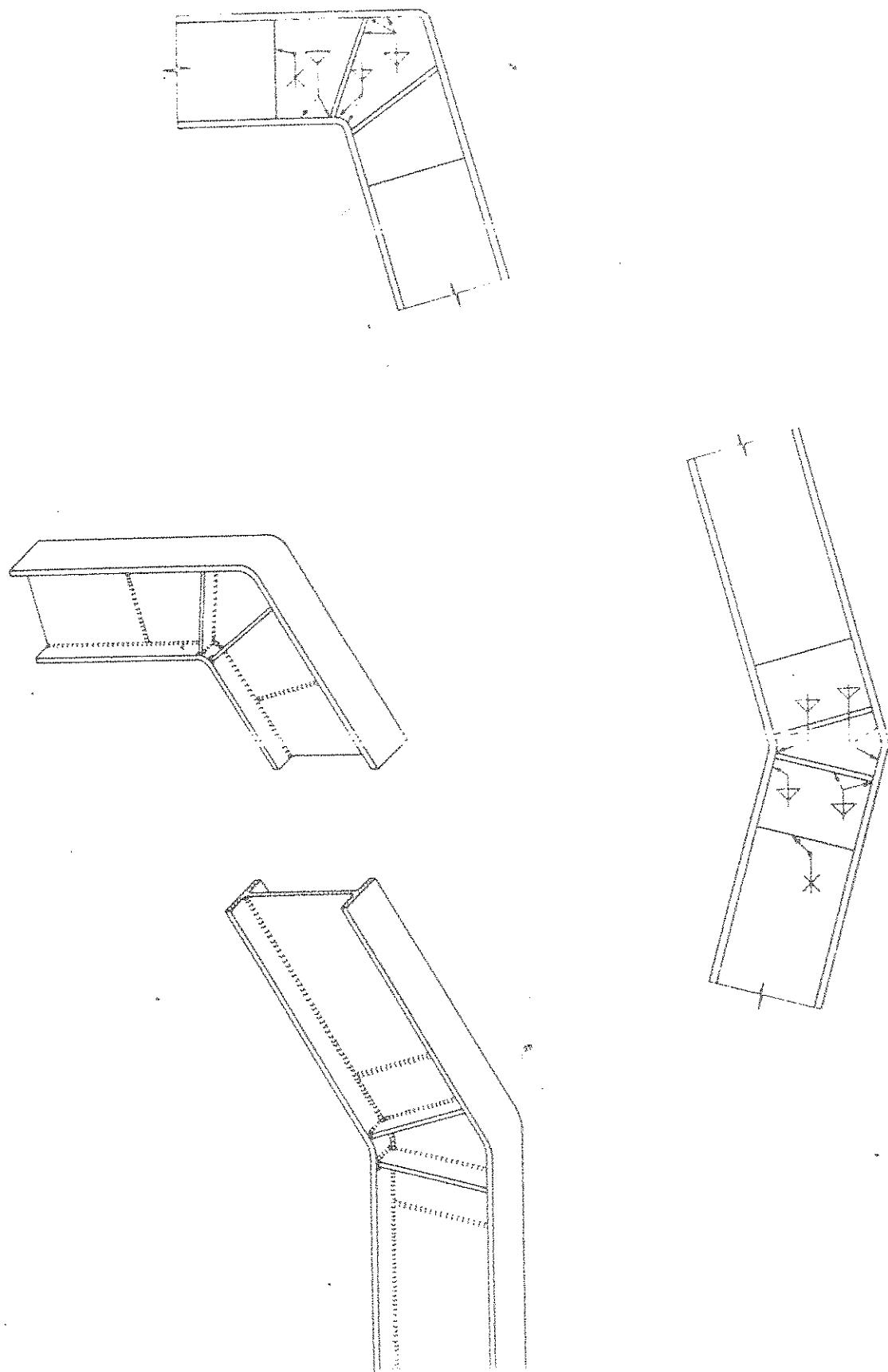


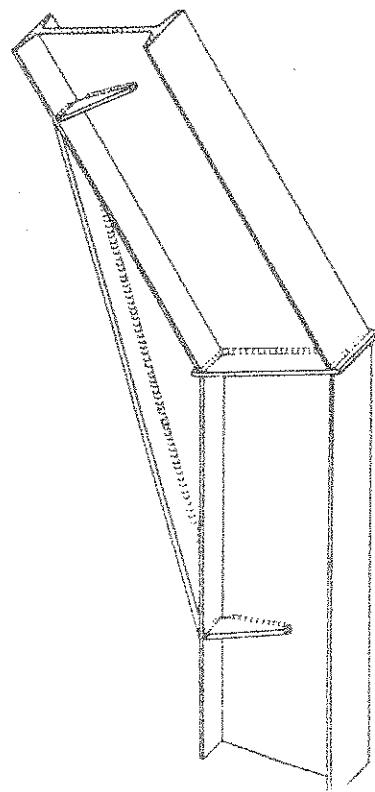
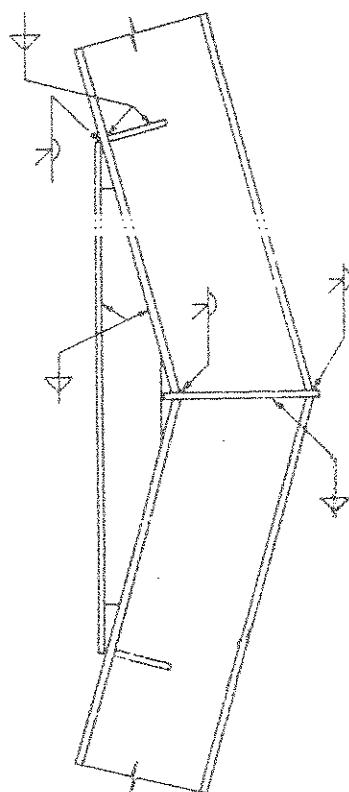
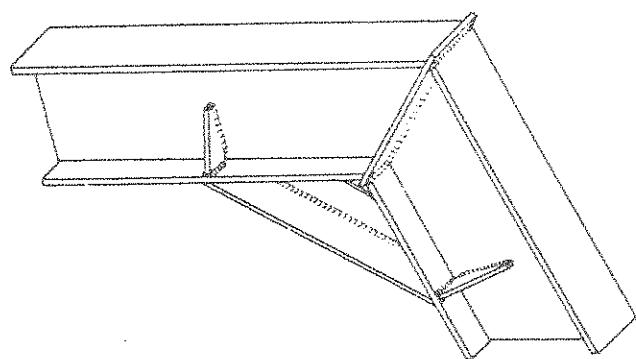
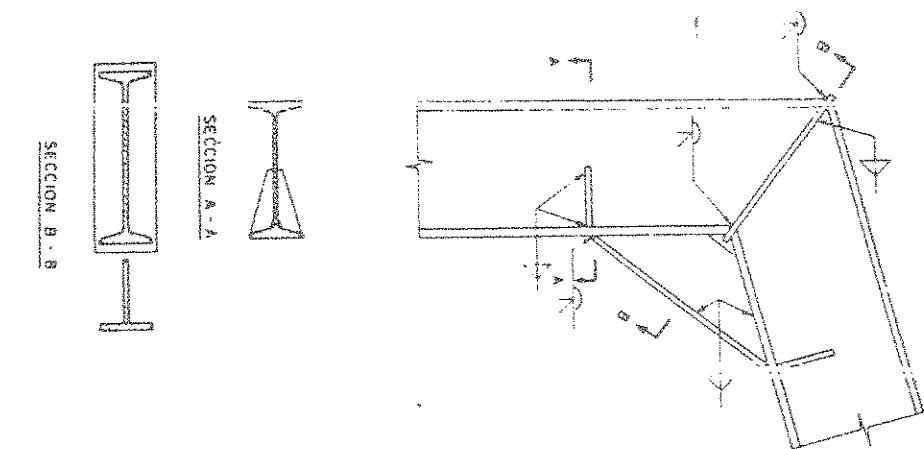
UNIONES TÍPICAS DE MARCOS

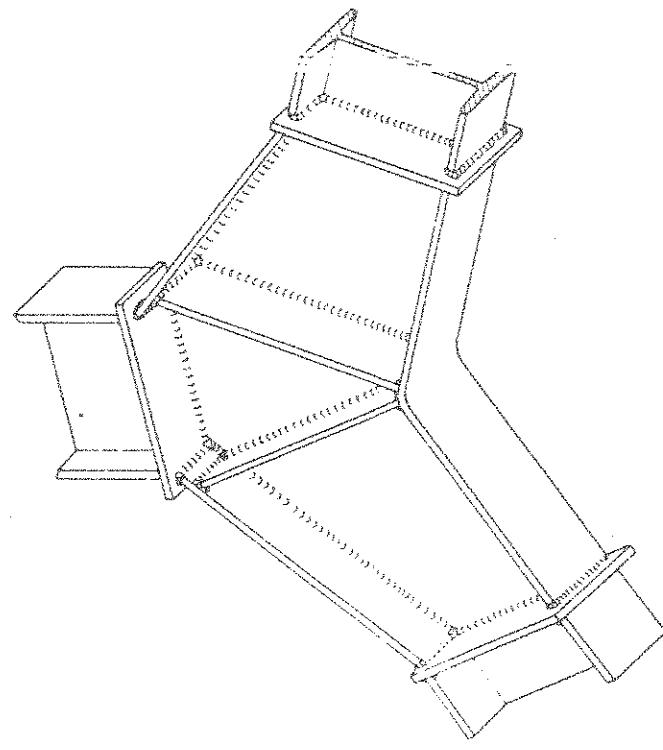
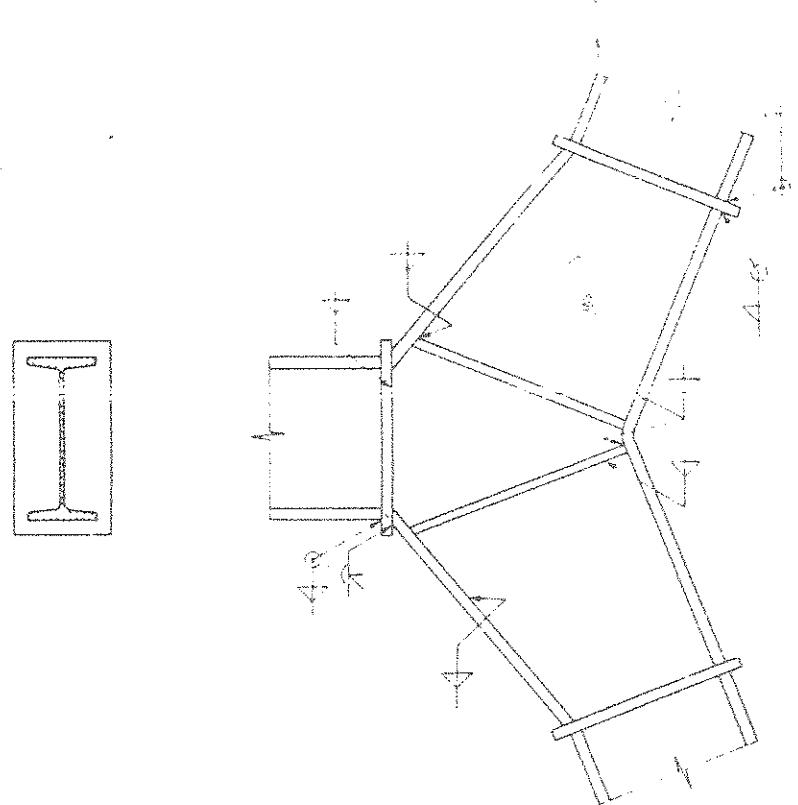


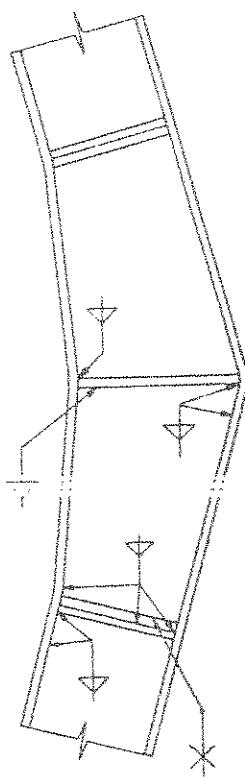
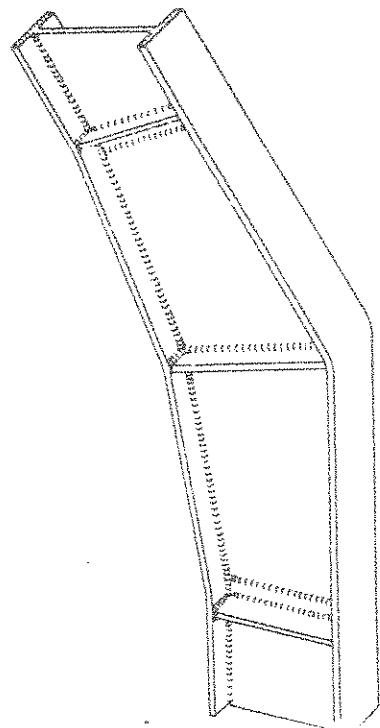
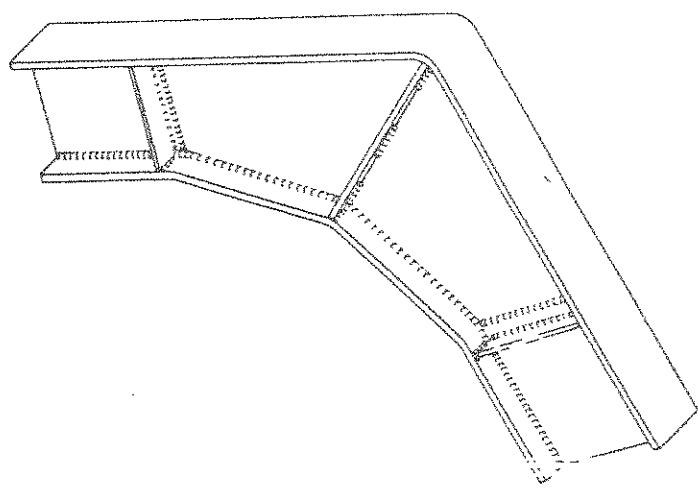
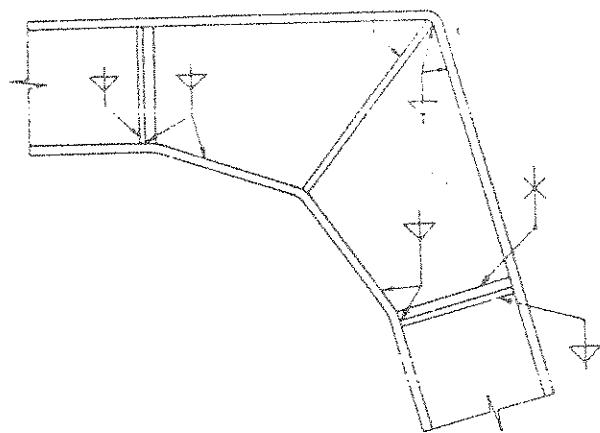
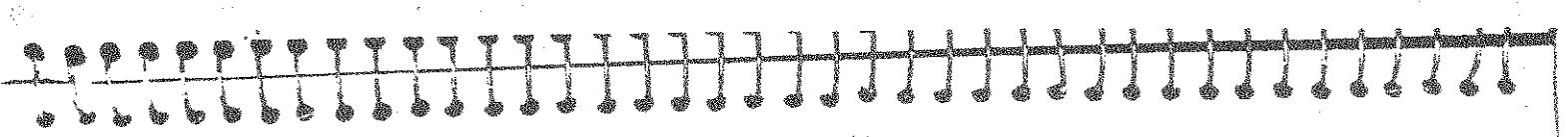


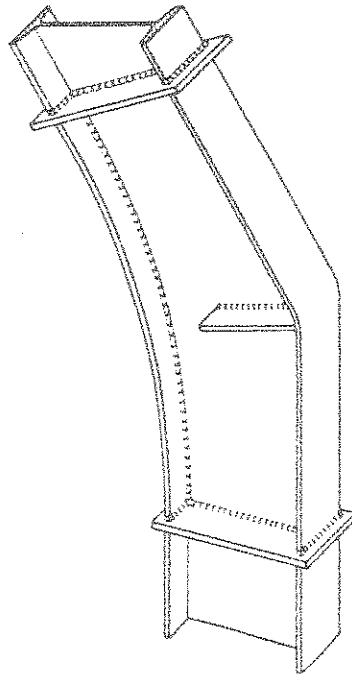
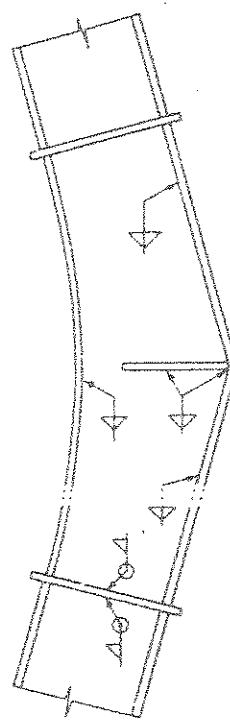
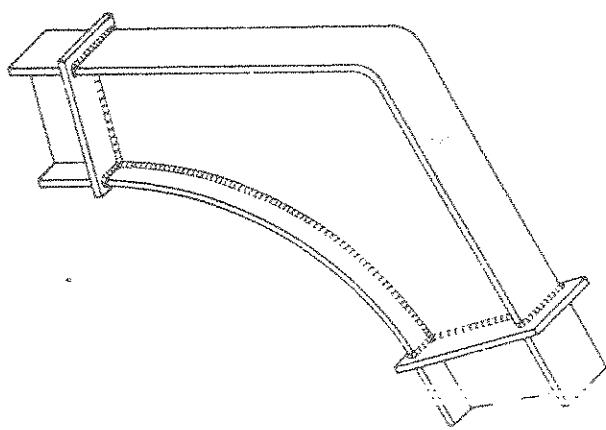
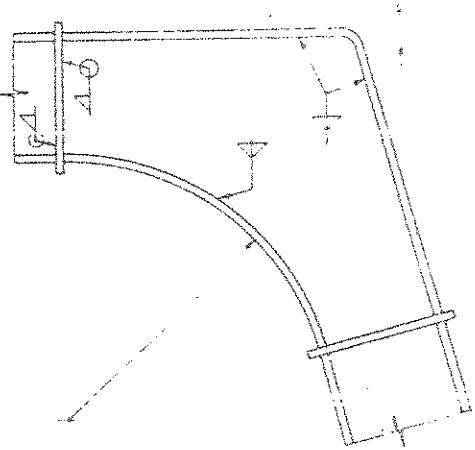


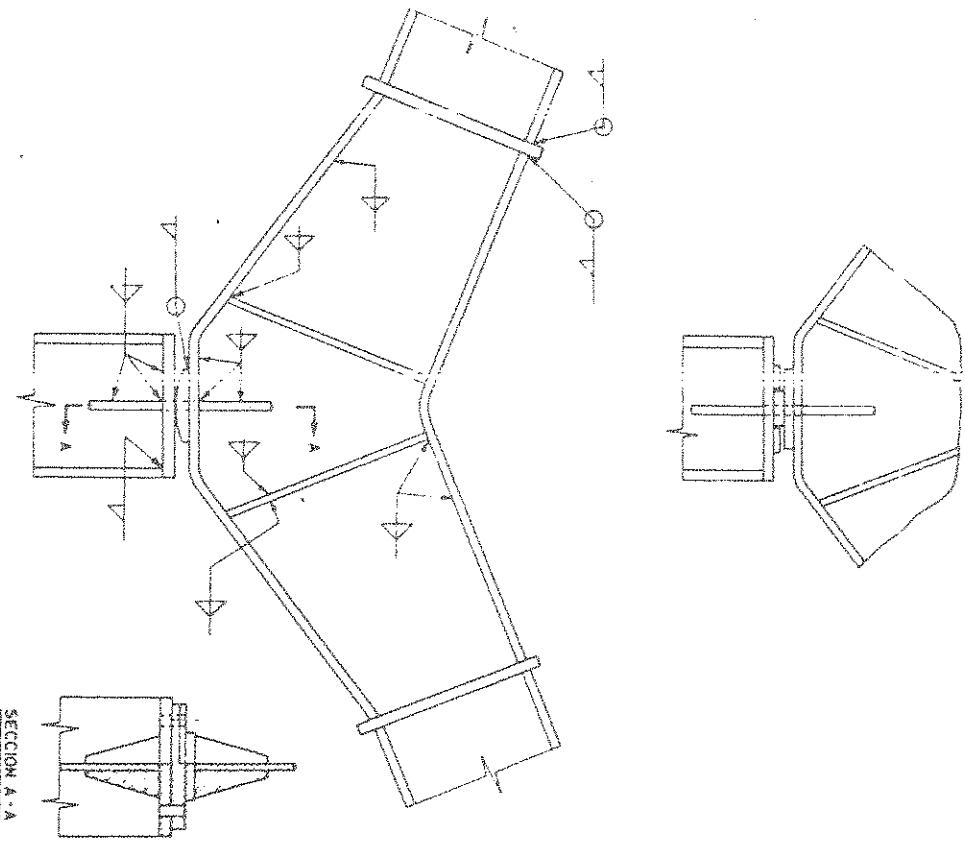




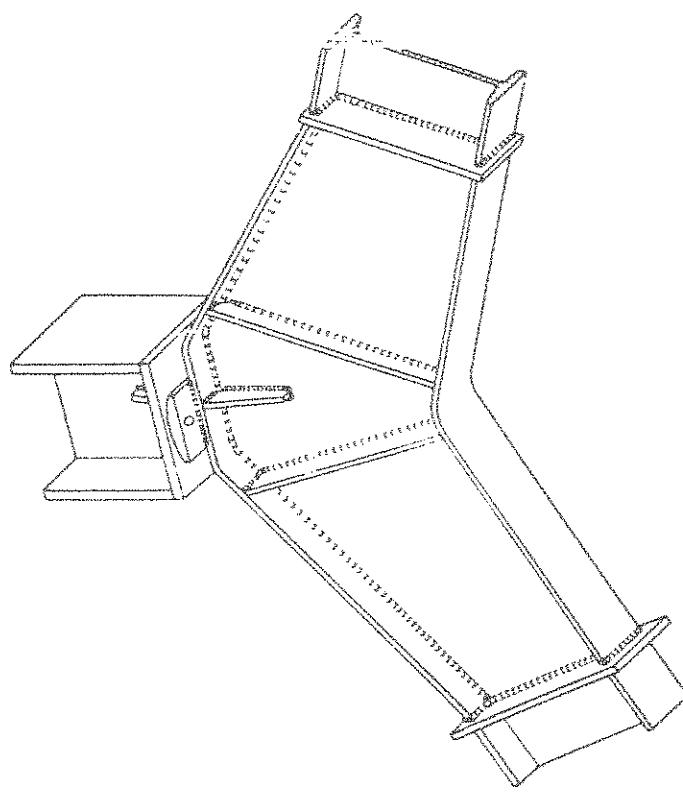








1/2 VISTA - 1/4 CORTE



EMPALMES DE VIGAS

