7. INSPECCION DE LA EDIFICACION.

En esta sección se presentan en forma resumida los aspectos observados durante la inspección de la edificación en lo referente al estado actual de la misma en cuanto a filtraciones, aprietamientos, deflexiones, etc.. Todo lo relacionado con el comportamiento estructural, como pueden ser errores en la concepción de la estructura así como en la construcción de la misma, se mencionan en las secciones 9 y 10 de este Informe.

7.1. AGRIETAMIENTOS.

El estado de la edificación en este aspecto es, en peneral. satisfactorio debido al buen mantenimiento que se hace sobre la misma. En este sentido se observó que buena parte de la edificación había sido pintada recientemente. lo que dificulta o impide en muchos casos observar los agrietamientos existentes ya que como es normal, antes de la pintura se utiliza algún tipo de masilla o mezola para tratar prietas, desconchamientos, etc.. Este hecho fue corroborado por algunos miempros del cersonal cel

Hospital quienes mencionaron la aparición de agrietamientos que posteriormente habían sido tapados. En ciertos lugares se alcanzaron a distinguir los agrietamientos "cerrados" y en otros, los agrietamientos han vuelto ha aparecer.

A continuación se mencionan los principales agrietamientos observados:

- a) Cuerpo "A1".
- Grietas verticales pequeñas en la mayoria de las vidas de este cuerpo.
- Grietas en las paredes ubicadas en el eje "R"; albunas de ellas tienen hasta 1°cm. de ancho. Este agrietamiento es solo de tabiquerla, pues no ha afectado los elementos estructurales.
 - b) Cuercos "A3" y 3"A4".
 - Friso-muy deteriorado en la unidad de cuidados mlnimos.
- Grieta pronunciada en una viga (eje "Q") de la misma unidad.
- Grietas pequeñas en el friso de los techos (Area de Medicina nuclear).
- Grieta (reparada) en una pared del lugar denominado Faena Limpia.
- Grieta en una columna, cerca de la junta de construcción (nivel plaza).
 - c) Cuerpo "B1".
- Grieta de 0.3 mm. (aproximadamente) en la entrada del sector de Cardiología (nivel Emergencia).

- d) Cuerpo "B2".
- Grieta grande inclinada, de aproximadamente U.4 mm. en la escalera que conduce a la Azotea. Abarca muro y losa. Piso 9. torre.
- Grieta casi vertical en una de las vidas radiales (la ubicada en la unidad de Diàlisis); visible en las tres caras libres de la vida. Piso 9, torre.
- Grietas cası verticales, finas, en vigas de eje circular. Se repiten en todos los tramos. Probablemente debidas a retracción. Se repiten en casi todos los pisos de la torre.
- Grieta en muro de escalera (aproximadamente 0.2 mm.). Piso 1, torre.
 - Aprietamientos leves en tablouerlas. Piso 8, torre.
- Agrietamiento nmarcados en tabiquería (tabado). Piso 5, torre.
 - Grietas en el biso de branito. Piso 7, torre.
- Fractura o grieta en la base inferior del pasillo que comunica al cuerpo "B2" con "B3". Por debajo, cerca de la torre.
 - Agrietamientos en tabiquerla del nivel Emergencia.
 - e> Cuerpo "B3".
- Grieta inclinada de unos 8.4 mm. de ancho en vida v losa de techo (en la Morque). Al parecer debido a un prificio apierto para pasar instalaciones sanitarias. Nivel bervicios.
- Grieta longitudinal ancha y protunda. con 1 mm. de abertura. en vida de unión entre "bd" "bb". cerca de la junta

(ver foto 37). Nivel Emergencia-eje "85".

- Grieta entre la pared y la viga, en el mismo sitio de la anterior.
- Grietas menores en la losa del dasillo y en las paredesnivel Plaza.
- Grieta de O.3 mm. en la parte superior de la pared y parte inferior de la viga del pasillo que comunica a la torre con el cuerpo "B3". Nivel Plaza.
- Mucho agrietamiento en la pared, cerca de la unión "B2" "B3", pasillo "MD3" Nivel Mezzanina.
 - Agrietamientos en el piso del pasillo "MO2".
- Grietas verticales de 0,2 mm.. ubicadas en la mitad de la viga, en el ambiente "MD15". Nivel Mezzanina.
 - Grietas en la losa de techo de ese ambiente.
 - f) Cuerpo "C2".
- Grieta horizontal muy pronunciada, en la tabloueria frente a la Capilla. Nivel Plaza.
 - a) Duerpo "C3".
- Grietas profundas en la viba lateral ubicada en el eje "11a" ("B" "C"). Estas prietas habían sido cubiertas pero se abrieron de nuevo. desprendiendo en parte el friso que las cubre. Nivel Mezzanina.
- Grietas verticales en la columnas "AC-9a" en el comienzo del sector "C3", muy pronunciadas. abarcan casi dos tercios de la altura de la columna. Nivel Mezzanira.

- h) Cuerco "E".
 - Grietas pequeñas en la tabiquerla.
- Grietas de 0,2 y 0.3 mm. de espesor, en los tramos de la viça externa; presentan la misma abertura en toda la altura de la viça y en algunos casos penetran la losa. Son más prandes en los tramos extremos de la viça.
- Grieta grande en la viga ubicada en el eje "10" ("48"). cerca de la junta de construcción.

7.2. FILTRACIONES.

La presencia de filtraciones es una constante en casi todos los sectores del Hospital, en especial en las losas de techo de los diferentes cuerpos y en las losas y paredes de los baños, las primeras debidas a mala impermeabilización y las segundas a problemas con las tuberlas. Incluso el cuerpo "E", cuya construcción es relativamente reciente presenta problemas de este tipo.

A continuación se indican los sitios donde se observaron las filtraciones más notorias

- a) Cuerpo "A1".
- Filtraciones en los techos del cuerdo "A1". Sedun se informb la impermeabilización de este sector ya fue reparada.
 - b) Cuerpos "A3" y "A4".
- Filtraciones en el techo del Altimo piso: mucho deterioro en el friso de albunos sitios.
 - Filtraciones en los techos de los baños del Ultimo nivel.

- Filtraciones en los techos del Area correspondiente a Medicina Nuclear.
- Filtraciones en las paredes de uno de los cuartos de bospitalización. Nivel Mezzanina.
- Filtraciones en los techos de los baños. Niveles Plaza v Mezzanina.
 - c) Cuerpo "Bi".
 - Filtraciones en alcunos techos del nivel de Emercencia.
 - d) Cuerpo "B2".
- Filtraciones significativas a través de las clarabovas que dan luz a la Biblioteca ubicada en el nivel Emergencia. El personal que alli labora se quejo de este hecho ques frecuentemente se les dana parte del material de la Biblioteca.
- Marcas de humedad en diferentes sitios del techo. Nivel Emergencia.
 - Filtraciones en el techo de la Capilla. Nivel Mezzanina.
- Manchas de humedad en las paredes y techo del piso 5 de la torre.
 - Manchas de humedad en las paredes del piso 7 de la torre.
- Manchas de humedad en el muro de la escalera. De ciso 9 a Azotea.
 - Filtraciones en diferentes sitios del techo. Piso 9.
 - Manchas de humedad en albunas paredes. Piso 9.
 - e) Cuerpo "B3".
 - Filtraciones importantes en las paredes del Anfiteatro, la

tal punto que algunos de los tomacorrientes no se gueden usar, v de ellos sale un bxido obscuro.

- Filtraciones en el techo del nivel mezzanina por maia impermeabilización.
 - f) Cuerpo "C".
- Se observan filtraciones en diversos sitios de la losa de techo del Ultimo piso. Nivel Azotea.
 - g) Cuerco "E".
- Existen filtraciones en la placa de techo, especialmente entre los eles "B" "D" v "9" "10".

7.3. ESTADO DE LAS JUNTAS DE CONSTRUCCION.

Las juntas de construcción que separan un cuerpo de otro presentan en muchos casos bastante deterioro. Este deterioro se manifiesta principalmente en las filtraciones que a través de ellas se han producido. Las juntas que presentan peor estado son las siguientes:

- Junta cueroos "A3" "B2", nivel Servicios y nivel Piso 1.
- Junta cuercos "B2" "B3", nivel Emercencia.
- Junta cuerpos "B1" "B2", nivel Emergencia nivel Servicios.
 - Juntas cuerpos "B2" "C2". nivel Mezzannina.
 - Juntas cuerpos "B3" "C3". nivel Mezzannina.

7.4. OTROS ASPECTOS DE LA INSPECCION.

- No se observaron deflexiones significativas.

- En el cuerco "A3" se notò la existencia de abundante tabiquerla movible, especialmente en las zonas de Psiquiatria v medicina Nuclear.
- En el nivel Plaza, del cuerdo "A3" se noto la existencia de tuberlas en mal estado en los baños.
- Se observo la inexistencia de las manqueras de emergencia para la extinción de fuego. Ejemplo de ello puede observarse en la foto 43, que corresponde al nivel Emergencia del cuerpo "B2" (pasillo hacia "B3") también puede observarse este hecho en el nivel Plaza del cuerpo "C1", frente a la escalera "E-D4" (ver foto 44).
- En la zona correspondiente a la Sala de Choque y Cirugla Menor de Pediatrla (anexo de Emergencia) se observò que existe muy poca ventilación natural y que los aparatos de aire acondicionado estaban pañados (en el momento de la inspección) por lo que el aire resultaba enrarecido en ese sitio.

La existencia de cielos-rasos v/o abundantes tuberlas dificulta o impide la observación del estado de las losas de techo y vidas en albunos niveles de la edificación.

8. EVALUACION DE LA RESISTENCIA DEL CONCRETO.

La resistencia del concreto se determinò en base a ensayos no destructivos realizados con medio del escleròmetro.

Se realizh un ensavo correspondiente a 39 elementos

columnas (Ci), y 14 a vipas (Vi). Para cada ensayo se midieron 15 puntos diferentes del elemento, correspondientes a 15 rebotes del escleròmetro. En la tabla 8.1 se presentan los valores de rebote optenidos durante las mediciones y las resistencias leidas posteriormente en el aparato.

PROMEDIO DE RESISTENCIAS OBTENIDAS CON EL ESCLEROMETRO:

Vigas 335 Kp/cm2

Columnas 338 Kg/cm2

Conjunto estructural 337 Kg/cm2

Les resultados obtenidos indican resistencias bastante altas para el concreto.

TABLE 8.1

| S.EMENTO | PTO | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 8 | 7 | 8 | 9 | 10 | 11 | 12 13 | 14 | 15 | R | b{Kg/cs€ |
|-------------|-----|----|------------|----|------------|----------------|------------|----|----|----|------------|----|---------|----------------|------------|-------|-------------|
| C1 | R | 40 | 42 | 41 | 40 | 42 | 38 | 40 | 38 | 40 | 41 | 39 | 40 42 | 40 | 40 | 40,2 | 422 |
| cs | R | 42 | 42 | 43 | 42 | 40 | 40 | 42 | 41 | 42 | 40 | 41 | 48 42 | 42 | 41 | 41,3 | 446 |
| េះ | R | 40 | 39 | 40 | 41 | 40 | 40 | 40 | 41 | 38 | 4 0 | 38 | 39 40 | 4 0 | 38 | 39, 6 | 415 |
| E4 | R | 40 | 42 | 39 | 4 0 | 40 | 42 | 41 | 38 | 44 | 4D | 42 | 40 4₽ | 42 | 40 | 40, 6 | 432 |
| ದ | R | 42 | 44 | 40 | 40 | 41 | 40 | 41 | 41 | 39 | 40 | 39 | 39 41 | 4 0 | 42 | 40, 6 | 432 |
| 63 | Ř | 36 | 36 | 38 | 36 | 40 | 35 | 36 | 37 | 38 | 37 | 37 | 36 35 | 26 | 40 | 39, 9 | 419 |
| E7 | R | 35 | 40 | 38 | 42 | 44 | 40 | 36 | 38 | 44 | 42 | 40 | 41 40 | 40 | 38 | 39, 9 | 419 |
| 83 | R | 38 | 40 | 40 | 44 | 42 | 43 | 40 | 42 | 40 | 40 | 39 | 39 38 | 40 | 41 | 4D, 4 | 428 |
| 63 | R | 46 | 40 | 41 | 42 | 38 | 42 | 41 | 42 | 42 | 41 | 40 | 38 40 | 41 | 40 | 4D, 6 | 432 |
| C1D | R | 40 | 42 | 40 | 38 | 4 D | 4D | 41 | 38 | 40 | 40 | 41 | 40 39 | 40 | 39 | 39, 9 | 419 |
| £11 | R | 45 | 40 | 38 | 41 | 40 | 42 | 40 | 42 | 40 | 30 | 40 | 42 40 | 41 | 42 | 4B, 6 | 432 |
| C15 | R | 34 | 34 | 36 | 38 | 38 | 42 | 40 | 38 | 40 | 34 | 38 | 36 35 | 37 | 38 | 35, 4 | 358 |
| C13 | R | 38 | 36 | 40 | 42 | 41 | 40 | 40 | 42 | 44 | 40 | 39 | 40 40 | 41 | 48 | 40,4 | 428 |
| £14 | R | 40 | 38 | 40 | 39 | 40 | 43 | 41 | 44 | 43 | 42 | 41 | 40 38 | 40 | 39 | 39,8 | 418 |
| C15 | R | 43 | 40 | 43 | 43 | 44 | 46 | 46 | 36 | 38 | 38 | 38 | 44 38 | 44 | 38 | 40, 9 | 438 |
| C16 | R | 38 | 40 | 38 | 42 | 42 | 36 | 38 | 38 | 40 | 36 | 38 | 38 32 | 40 | 42 | 39,4 | +08 |
| £17 | R | 38 | 42 | 44 | 40 | 38 | 40 | 44 | 48 | 38 | 40 | 38 | 40 +£ | 43 | 40 | 39,8 | 418 |
| E18 | R | 36 | 40 | 42 | 4 D | 4D | 42 | 44 | 41 | 38 | 39 | 37 | 39 +0 | 4 D | 38 | 39,6 | 415 |
| E19 | R | 40 | 42 | 42 | 48 | 43 | 4 0 | 42 | 38 | 42 | 44 | 40 | 40 19 | 40 | 38 | 39, 6 | 415 |
| 050 | Ř | 38 | 38 | 43 | 44 | 37 | 36 | 34 | 42 | 42 | 32 | 38 | 44 - 42 | 40 | 39 | 39,7 | 417 |
| £21 | R | 38 | 36 | 38 | 40 | 38 | 4 0 | 39 | 39 | 39 | 4 D | 39 | 4D 36 | 40 | 40 | 38,9 | + 00 |
| C 22 | Ŗ | 42 | 4 2 | 41 | 40 | 42 | 42 | 42 | 34 | 36 | 44 | 36 | 40 S | 4 0 | 4 2 | 41,0 | ++0 |

TABLA 8.1 (continuación)

| DENTO | PTO | i | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 11 | 12 | 13 | 14 | 15 | R | å(Kg/cm2 |
|-------|-----|----|----|----|------------|----|----|------------|----------------|----|----|----|------------|------------|------------|----|-------|-----------------|
| C23 | R | 38 | 46 | 39 | 4 0 | 42 | 42 | 40 | 40 | 38 | 40 | 39 | 41 | 42 | 40 | 42 | 40,2 | 422 |
| 524 | R | 40 | 40 | 42 | 40 | 43 | 40 | 44 | 43 | 42 | 42 | 40 | 39 | 41 | 40 | 40 | 41,0 | 440 |
| C25 | R | 39 | 39 | 37 | 39 | 42 | 40 | 42 | 39 | 41 | 44 | 41 | 43 | 42 | 40 | 39 | 40, 4 | 428 |
| ٧ì | R | 45 | 43 | 45 | 42 | 42 | 41 | 39 | 44 | 46 | 41 | 38 | 38 | 40 | 42 | 43 | 42,2 | 460 |
| V2 | R | 38 | 36 | 36 | 38 | 34 | 36 | 38 | 36 | 38 | 40 | 38 | 36 | 32 | 34 | 33 | 36, 2 | 454 |
| V3 | R | 36 | 48 | 38 | 42 | 36 | 38 | 42 | 38 | 40 | 40 | 42 | 40 | 39 | 40 | 38 | 39, 3 | 486 |
| V4 | R | 42 | 38 | 40 | 42 | 42 | 40 | 34 | 40 | 38 | 46 | 42 | 38 | 40 | 42 | 42 | 40, 5 | 430 |
| V5 | R | 38 | 40 | 42 | 40 | 38 | 35 | 48 | 42 | 44 | 38 | 40 | 38 | 40 | 42 | 40 | 39, 8 | 418 |
| V6 | R | 38 | 40 | 38 | 42 | 40 | 44 | 38 | 42 | 40 | 38 | 44 | 42 | 38 | 40 | 38 | 39,5 | 410 |
| ٧7 | R | 38 | 46 | 38 | 48 | 39 | 41 | 42 | 4D | 44 | 38 | 39 | 41 | 40 | 38 | 39 | 39, 9 | 418 |
| V8 | R | 40 | 46 | 39 | 40 | 42 | 41 | 39 | 41 | 44 | 42 | 40 | 44 | 40 | 40 | 41 | 40, 4 | 428 |
| V9 | R | 44 | 44 | 44 | 42 | 44 | 42 | 45 | 4 0 | 40 | 44 | 36 | 38 | 42 | 4 D | 42 | 42,3 | 4 66 |
| V10 | R | 39 | 40 | 39 | ÷O | 40 | 41 | 40 | 38 | 42 | 41 | 42 | 40 | 39 | 4 0 | 39 | 40,0 | 420 |
| V11 | R | 38 | 39 | 38 | 38 | 48 | 38 | 40 | 38 | 41 | 40 | 39 | 39 | 40 | 40 | 41 | 39,2 | +04 |
| V12 | R | 48 | 48 | 41 | 39 | 39 | 40 | 40 | +8 | 41 | 39 | 39 | 4 B | 39 | 39 | 40 | 39,7 | 417 |
| V13 | R | 48 | 41 | 39 | 41 | 29 | 40 | 41 | 39 | 41 | 39 | 48 | 41 | 4 0 | 39 | 39 | 40, 4 | 420 |
| V14 | R | 36 | 40 | 42 | 41 | 38 | 39 | 4 0 | 44 | 42 | 40 | 44 | 38 | 40 | 36 | 40 | 40, 4 | 440 |

Primera Evaluación (Estructura) CUANTIFICACION DE LA CALIDAD DEL DISEÑO SO

| | | | T | | | |
|-----------------------|----------------------------|---|-----------------------------|--|-----------------------------|------|
| | | | | | | |
| s | 0 = 4 a : | x 4.6 x 4cxgL | | <u>Gi.</u> | | |
| | _ | _ • | REGULAR | MEDIO | IRREGULAR | R, |
| 4 | i = [_ | _ (G | 1.0 | 0.9 | 0.6 | 1 |
| | | SIMETRIA EN PLANTA: | | | | |
| D I S T | 0 = <u>A3</u> Ap | Ap: AREA DEL PISO As: AREA DEL SALIENTE | 0 ≤ 0.10 | 0.10 < 0 ≤ 0.30 | e > 0.30 | ŀ |
| R I B U C | b, <u>LL</u> Lc | RELACION LARGO /ANCHO: | b €5 | 5 < b < 8 | b > 8 | 1 |
| 0 10 | c = Di Do | SALIENTES: | c ≥ 0.80 | 0.50 € € < 0.80 | c < 0.50 | 0.50 |
| N P | d= Ah | DISCONTINUIDAD DEL DIAFRAGMA AH: AREA DEL HUECO | d ≤ 0.10 | 010 < d≤ 0.30 | d > 0.30 | J |
| L A N | e = Am | EFECTOS DE MEZZANINAS: Am: AREA DE MEZZANINA | • ≥ 0.90 | 0.70 ≤ • < 0.90 | ●< 0.70 | 1 |
| T A | ŧ | EXCENTRICIDAD MEZZANINAS: D: DIST. ENTRE C.G. MEZZANINA YC.G PLANTA fi = D Lc f2 = D Lt | f1 ≤ 0.40 y f2 ≤ 0.10 | f1 ≤ 0.4 0 y 0.10 < f2 ≤ 0.30 | f1 > 0.40 6 f2 > 0.30 | 0.50 |
| D I S T R | 9 <u>- 50</u> | IRREGULARIDAD VERTICAL TOTAL TOTAL | 9 € 0.25 | 0.25 < g ≤ 0.40 | g > 0.40 | l. |
| B U C | h= <mark>Aso</mark> Aps | PRESENCIA DE SOTANOS: Aso: AREA DE SOTANO Apb: Area de P. Baja | h ≥ 1.0 | 0.50 ≤ h < l.0 | h < 0.50 | • |
| 0 | i | PLANTA BAJA LIBRE | NO | - | SI | |
| N E | j <u>. H</u> Lc | ESBELTEZ: H- ALTURA DEL EDIFICIO Le: LONGITUD DEL LADO CORTO | j € 3 | 3 < j ≤ 4 | j > 4 | 0.50 |
| R I C | k= <u>bi+ı</u> hi | UNIFORMIDAD DE ALTURAS DE PISO: hi: ALTURA DE PISO CONSIDERADO hi+1: ALTURA DEL PISO SUPERIOR INMED. | 0.80 € K € I | 070≤k<0,80 61.00 <k≤1.10< td=""><td>k < 0.70 å k > 1.10</td><td>0.50</td></k≤1.10<> | k < 0.70 å k > 1.10 | 0.50 |
| A | Ł | UNIFORMIDAD DEL TIPO DE FUNDACION | SI | _ | NO | 0.50 |

Figura N^5 CUANTIFICACION DE LA CALIDAD DEL DISERO

9. ESTUDIO DE LA FORMA DE LA ESTRUCTURA.

En esta sección se trata de establecer las características de la edificación que pueden resultar perjudiciales desde el punto de vista del comportamiento de la estructura ante un sismo de cierta magnitud.

Para ello se analizan las características arouitectônicas. la forma de la edificación como elemento que permite predecir un comportamiento de la misma. Para este analisis se utilizan los criterios resumidos en la tigura 5. y que clasifican las diferentes formas, en repulares (las que tienen metor (las comportamiento sismico) irregulares de peon e criterios han sido tomados de la comportamiento). Estos Metodología para la evaluación pre-sismica de Edificaciones desarrollada por el Grupo de Evaluación Sismica de la Facultad de Incenierla.

A continuación se determinan las caracteristicas de la forma de cada cuerdo de la edificación. Las dimensiones de los cuerdos utilizadas en el cálculo de los parametros de calidad del diseño están indicadas en las figuras 6 a 12. en los planos y en secciones ánteriores.

9.1. CUERPO "A1-1" (ver figura 6).

- I) Distribución en planta:
 - Relación largo/ancho: b=53/13 = 4.08 (5; regular.

An 288.6 - Discontinuidad del diafraoma: d= ---= ----= 0.42 >0.3: Ao 689 irregular

En el calculo del parametro "d" se considera como area del hueco. Ah. la zona cubierta con techo de asbesto-cemento.

- II) Distribución vertical.
 - Esbeltez: j= 4/13 = 0,31 (3; regular.

9.2. CUERPO "A1-2" (ver figura 6).

- I) Distribución en planta.
 - Relación largo/ancho: b= 42/13 = 3.23 (5: regular.
- II) Distribución vertical.
 - Esbeltez:: j= 4/13 = 0.31 (3: recular.

9.3. CUERPO "A2" (ver figura 7).

- I) Distribución en planta.
 - Relación largo-ancho: b= 18/10 = 1.8 (5: regular
- II) Distribución vertical.
- Esbeltez: J= 8/10 = 0,8 (3; regular Este cuerdo es redular verticalmente, si no se considera la presencia de la Chimenea; sin embarço, por estar la chimenea vinculada estructuralmente a el debe considerarse como irredular, ques ese elemento es muy esbelto.

9.4. CUERPO "A3" = CUERPO "A4" (ver figura 7).

Desde el ounto de vista de la forma estos dos cuerpos dueden

considerarse como similares.

- I) Distribución en planta.
 - Relacion largo/ancho: b= 42/27 = 1.56 (5: repular.
 - Discontinuidad del diafragma: d= 108/1134 =0.10: recular
- II) Distribución vertical.
 - Esbeltez:; j=17,6/27=0.65 (3: regular.
 - Uniformidad de alturas de pisos consecutivos:

k = 3.2/4 = 0.8; regular

9.5. CUERPO "A5" (ver figura 6).

- I) Distribución en planta.
 - Relación largo/ancho:

$$b = 41/7 = 5.86$$
; medianamente recular. $\langle 8 \rangle$

- II) Distribución vertical.
 - Esbeltez:; j= 8/7 = 1,14 (3: recular.
 - Uniformidad de alturas de pisos consecutivos:

k= 4/4 =1; repular

9.6. CUERPO "B1" = CUERPO "B3" (ver figura 8).

Estos cuerpos son similares desde el punto de vista de la forma.

- I) Distribución en planta.
 - Relación larco/ancho: b= 45/21 = 2,14 (5; repular.
- Discontinuidad del diafragma: d=162/945=0,17 (0.3: medianamente irrepular.

- II) Distribución vertical.
 - Irregularidad vertical: g = 3/18 = 0,13 (0,25; regular.
 - Esbeltez:: j = 14, 4/21 = 0,69; regular.
 - Uniformidad de alturas de pisos consecutivos:

k = 3.274 = 0.8; regular

917. CUERPO "82" (ver figura 10).

Las características de este cuerpo hacen dificil la adlicación de los criterios utilizados en la tabla de la fibura 5. Sin embargo, es notoria la gran irregularidad de diseño que lo caracteriza.

I) Distribución en planta.

Presenta varias y muy significativas discontinuidades en los diafragmas; así como varios salientes.

II) Distribución vertical.

Presenta irrepularidad vertical de diferentes tipos.

9.8. CUERPD "C1" (ver figura 9).

- 1) Distribución en olanta.
 - Relación laroc/ancho (lera y coa planta):

j= 45/24 = 1.88 (5: regular.

- Relación largo/ancho (Sera y 4ta planta):

j = 33/21 = 1.57 (5; regular.

Discontinuidad del diafragma (3ero y 4to piso): d≈ 153/693
 D.22: medianamente irrepular.

- II) Distribución vertical.
- Irregularidad vertical: q=15/45=0,33: medianamente resular.
 - Esbeltez: j = 14,4/21 = 0.69; repular.
 - Uniformidad de alturas de bisos consecutivos:

k = 3,2/4 = 0.8; recular

9.9. CUERPO "C2" (ver figura 9).

- 1) Distribución en planta.
 - Relación largo/ancho: b= 45/33 = 1,33 (5: regular.
 - Discontinuidad del diafraoma: d= 81/1485 = 0.05: resular
- II) Distribución vertical.
 - Esbeltez: j = 10,4/33 = 0.32 (3: regular.

9.10. CUERPO "C3" (ver figura 8).

- I) Distribución en planta.
 - Relacion largo/ancho: b= 45/21 = 2,14 (5; regular.
- Discontinuidad del diafragma: d= 144/945 = U.15: medianamente regular.
 - II) Distribución vertical.
 - Irredularidad vertical: p = 3/18 = 0.17 (0.25: redular.
 - Esbeltez: j= 10.4/18 = 0.58 (3: recular.

9.11. CUERPO "E" -sector sur- (ver figura 12).

- 1) Distribución en planta.
 - Relación larco/ancho: b= 19,35/18,4 = 1,05 < 5: recular.

- Discontinuidad del diafragma: d= 14,86/356 \pm 0.04 (0,10; regular
 - II) Distribución vertical.
 - Esbeltez: j = 4/14.05 = 0.29 (3: regular.

9.12. CUERPO "E" -sector norte- (ver figura 12).

- I) Distribución en planta.
 - Simetria en planta: a = 33/626.69 = 0.05 < 0.10: regular.
 - Relacion largo/ancho: b=34.85/18.4=1.89 (5: regular.
 - Salientes:

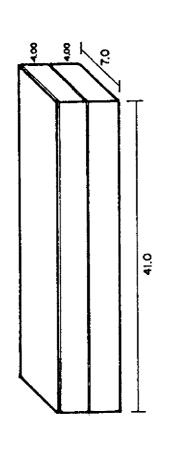
$$c=18,4/24,4\approx0,75$$
; medianamente regular. > 0.5

- Discontinuidad del diafragma: d= 14,86/674,24 = 0.02 (0,10; regular.
 - II) Distribución vertical.
 - Esbelter: j = 4/14,05 = 0.29 (3: regular.

9.13. RESUMEN.

De la observación de los parametros de calidad de diseño calculados para los diferentes plocues se desprende que los querpos "A1-2": "A3"; "A4": "C2" v "E" (sur) pueden definirse como regulares no esperandose, por lo tanto, un comportamiento inadecuado de los mismos a consecuencia de formas inconvenientes: por su parte, los querpos "A5": "B1": "B3": "C1"; "C3" y "E" (norte) presentan alguna irregularidad moderada que pudiera ocesionar problemas de respuesta sismica, mientras que los

cuerpos "A1-1": "A2" (por la presencia de la chimenea) y "B2" gueden considerarse como irregulares y por lo tanto. Susceptibles de sufrir daños de consideración ante un sismo fuerte. en especial el último de los nombrados.



CUERPO A5

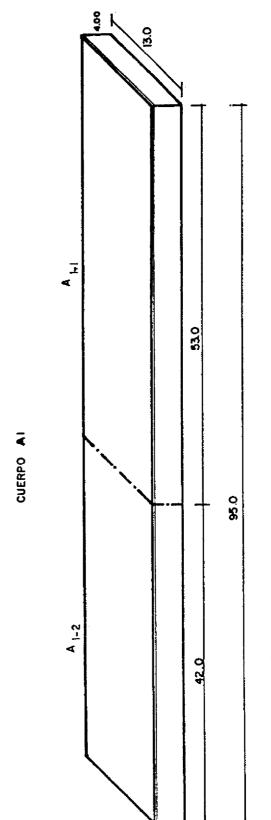


Fig. 6 Estudio de la Forma. Cuerpos Al y AS

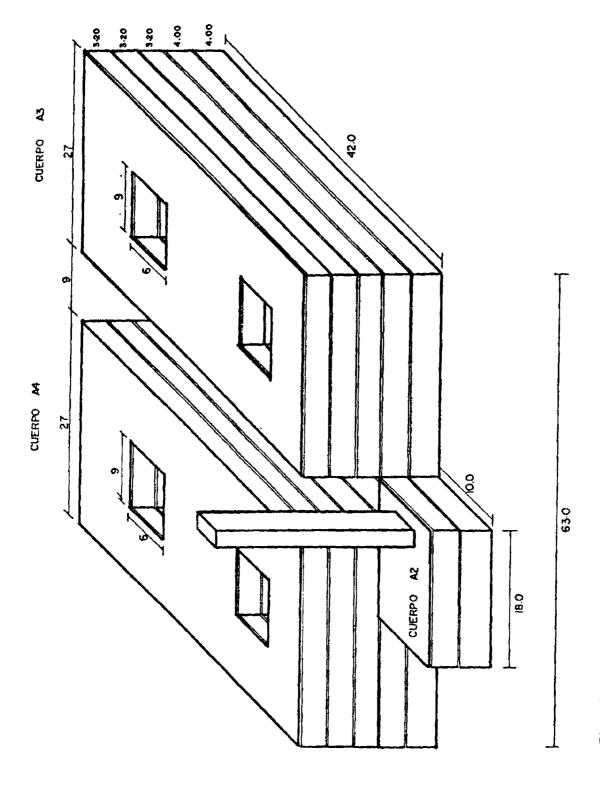
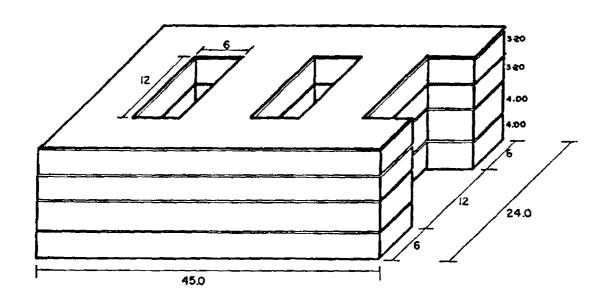


Fig. 7 Estudio de la Forma. Cuerpos AZ, AS y A4.

CUERPO BI 3 83



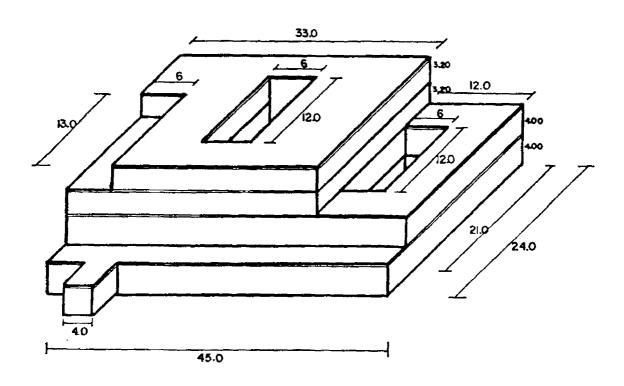
3-20 3-20 4-00 7

CUERPO C 3

Figura N°8 ESTUDIO DE LA FORMA CUERPOS B1 y C3

13-0

CUERPO CI



CUERPO C2

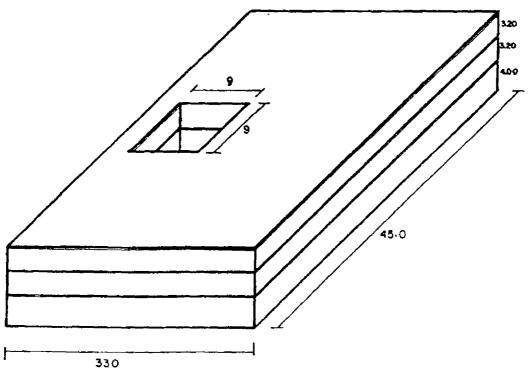


Figura N°9 ESTUDIO DE LA FORMA CUERPOS C1 y C2

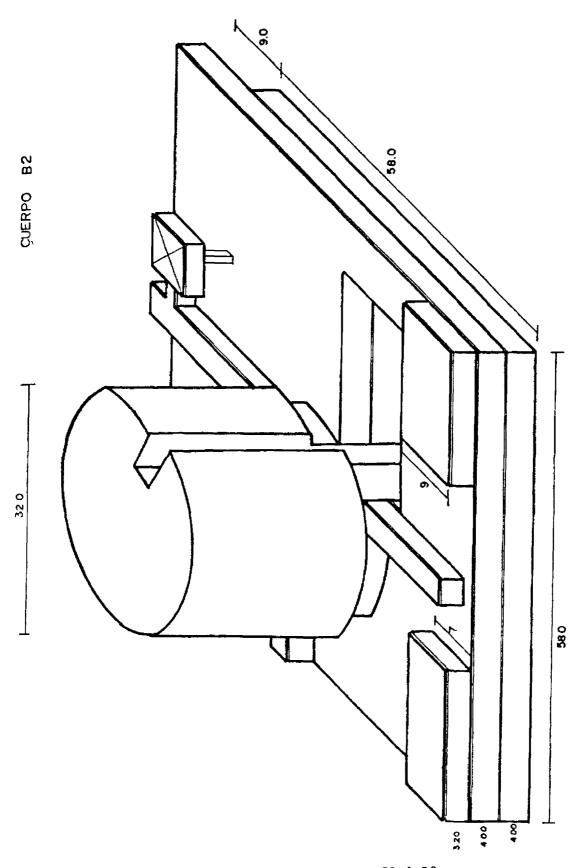


Figura N°10 ESTUDIO DE LA FORMA CUERPO B2

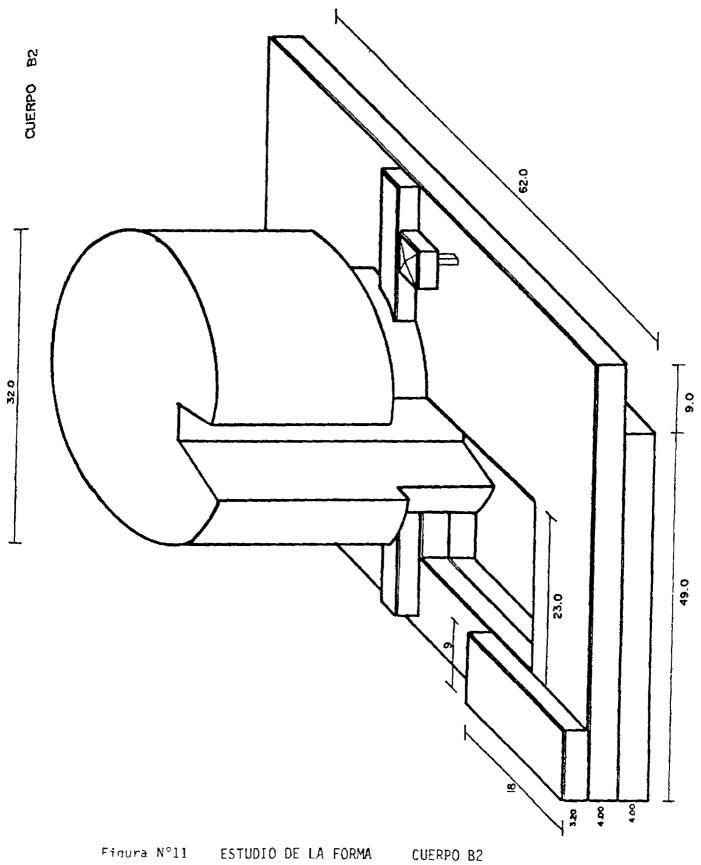


Figura N°11 ESTUDIO DE LA FORMA

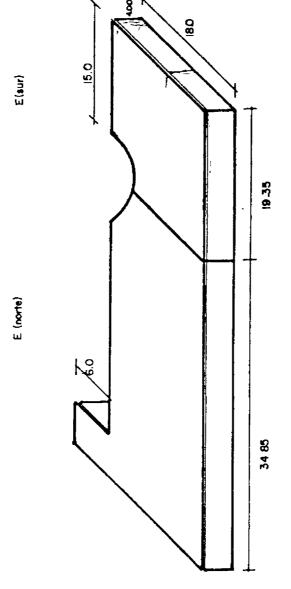


Fig. 12 Estudio de la Forma. Cuerpo E.