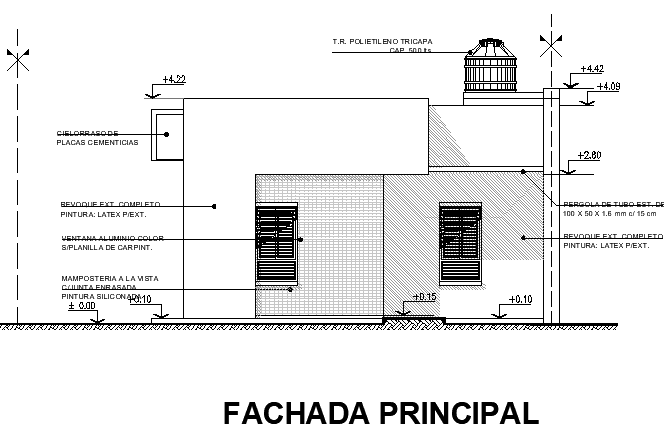
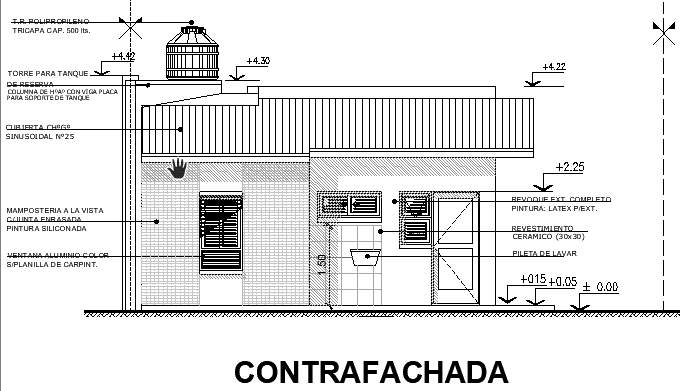
MEMORIA DE CÁLCULO

**PROTOTIPO – DUPLEX**





**COMITENTE:**



**Cálculo Ing. Ariel Fracalossi**

**Resistencia – Provincia del Chaco**

**Marzo de 2023**

**INDICE**

[1. Introducción 1](#_Toc130204281)

[2. Objetivo 2](#_Toc130204282)

[3. Normas y Reglamentos 2](#_Toc130204283)

[4. Materiales 2](#_Toc130204284)

[5. Descripción de la Obra 2](#_Toc130204285)

[6. Memoria de Cálculo 4](#_Toc130204286)

[6.1. Dimensionamiento de la Cubierta Metálica 4](#_Toc130204287)

[6.1.1. Análisis de cargas 4](#_Toc130204288)

[6.1.2. Dimensionado 6](#_Toc130204289)

[6.1.3. Verificación deformada en Estado de Servicio 8](#_Toc130204290)

[6.2. Viga tanque de reserva 10](#_Toc130204291)

[6.3. Ménsula galería trasera 11](#_Toc130204292)

[6.3.1. Verificación deformada en Estado de Servicio 13](#_Toc130204293)

[6.4. Dimensionado de la fundación 14](#_Toc130204294)

[6.4.1. Análisis de cargas 14](#_Toc130204295)

[6.4.2. Determinación de carga resistente de pilotines 14](#_Toc130204296)

[6.4.3. Verificación de tensiones en el terreno de vigas de encadenado 15](#_Toc130204297)

[6.4.4. Dimensionamiento de vigas de encadenado 15](#_Toc130204298)

[6.5. Análisis de voladizo en fachada 17](#_Toc130204299)

[6.6. Recomendaciones 19](#_Toc130204300)

[6.6.1. Capas Aisladoras 19](#_Toc130204301)

[6.6.2. Mampuestos Armados 19](#_Toc130204302)

[6.6.3. Fijación de Correas 19](#_Toc130204303)

[ANEXO 20](#_Toc130204304)

[Sobrecarga de Mantenimiento en Correas 21](#_Toc130204305)

[Carga de Tanque de Agua 21](#_Toc130204306)

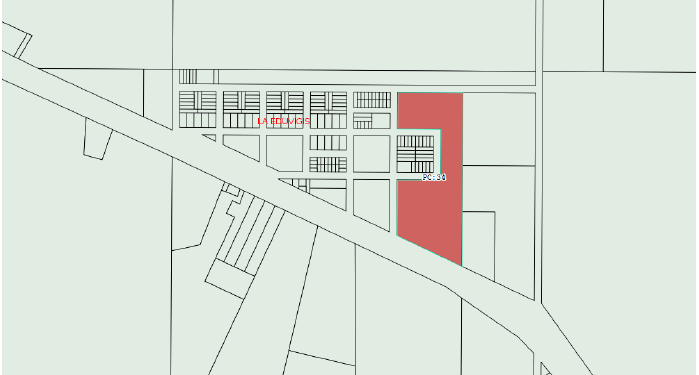
[Cargas de Viento 22](#_Toc130204307)

# Introducción

El presente constituye una memoria de cálculo del proyecto de viviendas de Prototipo Digna Standard elaboradas a pedido de Scala S.R.L. a realizarse en la localidad de La Eduvigis, Provincia del Chaco. A continuación, se presenta una imagen satelital con la ubicación de la obra y otra con su plano catastral: **Cambiar**



*Figura 1: Emplazamiento de la obra*



*Figura 2: Ubicación catastral*

# Objetivo

El objetivo del presente informe es diseñar y proyectar las estructuras que conforman la cubierta, tabiquería portante y las fundaciones para el proyecto; estableciendo conclusiones y recomendaciones constructivas para cada caso particular.

# Normas y Reglamentos

Son de aplicación las Normas y Reglamentos que a continuación se enumeran:

* Reglamento CIRSOC 101: “Cargas Permanentes y Sobrecargas Mínimas de Diseño para Edificios y otras Estructuras” – Julio 2005.
* Reglamento CIRSOC 102: “Acción del Viento sobre las Construcciones” – Julio 2005.
* Reglamento CIRSOC 201: “Estructuras de Hormigón” – Julio 2005.
* Reglamento INPRES-CIRSOC 301: “Estructuras de Acero para Edificios” – Julio 2005.
* Recomendación CIRSOC 303: “Elementos Estructurales de Acero de Sección Abierta Conformadas en Frío” – Julio 2009

# Materiales

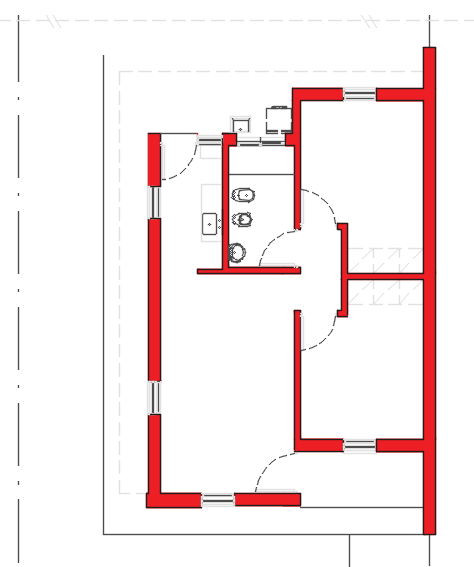
Los materiales a utilizar son:

* Hormigón estructural H-25 (f´c = 25 MPa)
* Hormigón para fundaciones H-25 (f´c = 25 MPa)
* Barras de acero para HºAº ADN-420 (Fy = 420 MPa)
* Acero estructural de correas F-24 (Fy = 240 MPa)

# Descripción de la Obra

Las viviendas cuentan con dos dormitorios, cocina-comedor, baño, lavadero y galerías. Todo ello en conjunto suma 70m² aproximadamente. La misma equipada con los servicios de luz, agua y las instalaciones de gas. A continuación, una vista preliminar de la planta tipo.

**Cambiar**



*Figura 3. Vista en planta de vivienda tipo*

En este caso se empleará mampostería de ladrillos comunes, la cual cumplirá con la función de cerramiento y la de soporte estructural. Este sistema se fundará sobre vigas de encadenado con pilotines.

La estructura de cubierta se resolverá con correas metálicas de chapa galvanizada apoyadas y vinculadas sobre mampostería perimetral o estructura metálica de refuerzo. El encadenado superior se substituyó por mampostería armada a partir de la altura a especificar en los planos correspondientes.

**Cambiar**

# Memoria de Cálculo

## Dimensionamiento de la Cubierta Metálica

### Análisis de cargas

Para dimensionar la estructura metálica se distinguen cuatro estados de carga a saber:

1. Peso propio y sobrecargas de uso y destino (Estado 1).
2. Peso propio y carga de montaje (Estado 2).
3. Peso propio y succión de viento (Estado 3).
4. Peso propio, termotanque y sobrecarga de montaje (Estado 4).

|  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| **ANÁLISIS DE CARGAS** | | | | | | |
|  |  | |  | |  |  |
| **CARGAS ACTUANTES** | | | | | | |
|  |  | |  | |  |  |
| **Designación** | **Cargas de Superficie** | | **Distancia entre correas** | | **Carga** | |
| **[kN/m²]** | | **[m]** | | **[kN]** | **[kN/m]** |
|  |  | |  | |  |  |
| **D - Cargas permanentes** | | | | | | |
| Cubierta de chapa galvanizada | 0,03 | | 0,84 | | - | 0,02 |
| Cielorraso suspendido | 0,20 | | 0,84 | | - | 0,17 |
| C 80 x 50 x 15 x 1.60 | 0,02 | | - | | - | 0,03 |
| **Total** | | | | | | **0,22** |
|  |  | |  | |  |  |
| **L - Sobrecargas de uso y destino** | 0,43 | | | 0,84 | - | **0,36** |
| **Lr - Sobrecarga de montaje** | - | | | - | **1,00** | - |
| **W - Acción del viento** | -0,62 | | | 0,84 | - | **-0,52** |
|  |  |  |  | |  |  |
| **COMBINACIÓN DE ACCIONES** | | | | | | |
|  |  | |  | |  |  |
| **Estados de Carga** | | | | | **Carga** | |
| **[kN]** | **[kN/m]** |
| **E1 – 1,2 D + 1,6 L** | | | | | - | **0,84** |
| **E2 – 1,2 D + 1,6 Lr** | | | | | **1,60** | **0,26** |
| **E3 – 0,9 D + 1,5 W** | | | | | - | **-0,58** |
| **E4 – 1,2 D + 1,6 Lr\*** | | | | | **2,00** | **0,26** |
| \* Sobrecarga debida a mantenimiento de termotanque | | | | | | |

Tabla 1. Análisis de cargas y combinaciones E.L.U. en cubiertas.

En la Figura 4 se observa la distribución de las correas del techo.

Diagrama

Descripción generada automáticamente

Figura 4: Estructura de cubierta de vivienda tipo.

Se considera a las correas como continuas a través de los ambientes correspondientes a las dos viviendas adosadas. Bajo estas consideraciones, los parámetros de cálculo serán los siguientes:

* Luz de Cálculo (Lc) *(según corresponda)*
* Separación máxima entre correas 0,84 m

### Dimensionado

**Estado 1:**

Carga actuante sobre correa: cargas permanentes + sobrecargas de uso

Imagen que contiene objeto

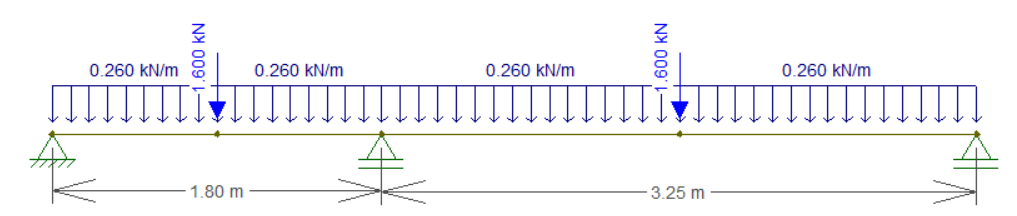
Descripción generada automáticamente

Gráfico, Gráfico de líneas

Descripción generada automáticamente

**Estado 2:**

Carga actuante sobre correa: cargas permanentes + sobrecarga de montaje

Gráfico, Gráfico de líneas

Descripción generada automáticamente

**Estado 3:**

Carga actuante sobre correa: cargas permanentes + acción del viento

Imagen que contiene Diagrama

Descripción generada automáticamente

Gráfico, Gráfico de líneas

Descripción generada automáticamente

**Estado 4:**

Carga actuante sobre correa: cargas permanentes + termotanque + sobrecarga de montaje

NOTA: Para el análisis de esta condición se suponen 2 (dos) operarios realizando los trabajos de mantenimiento del termotanque, que a su vez se lo supone cargado a tope con agua (240 litros). Estos trabajos se realizarán sobre una plataforma metálica, donde se ubicará el artefacto, la misma tendrá cuatro apoyos, dos por correa. Resulta entonces del análisis, cargas concentradas por apoyo de la plataforma de 125,00 kg, incidentes en los tercios de la luz.

Imagen que contiene Diagrama

Descripción generada automáticamente

Gráfico, Gráfico de líneas

Descripción generada automáticamente

Para una tensión de fluencia del acero de Fy = 235 MPa y un coeficiente de seguridad φ = 0,95 resultará que las correas deberán tener un módulo resistente igual o mayor a:

Se adopta la siguiente correa:

* Perfil de chapa de galvanizada: **C – 80 x 50 x 15 x 1,6 mm**

### Verificación deformada en Estado de Servicio

Para la luz de cálculo la deformación de las correas puede ser determinante por lo que se procede a verificar.

Para la condición de apoyo la flecha máxima de “Barras soportando cubiertas flexibles”, según CIRSOC 301 – Tabla A-L.4.1. resulta:

Las combinaciones para esta verificación serán las siguientes:

|  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| **COMBINACIÓN DE ACCIONES - ELS** | | | | | |
|  |  |  |  |  | |
| **Estados de Carga - Límite de Servicio** | | | **Carga** | | |
| **[kN]** | | **[kN/m]** |
| **ELS 1 - D + L** | | | - | | **0,58** |
| **ELS 2 - D + Lr** | | | **1,00** | | **0,22** |
| **ELS 3 - D + W** | | | - | | **-0,30** |
| **ELS 4 - D + Lr\*** | | | **1.25** | | **0.22** |
| \* Sobrecarga debida a mantenimiento de termotanque | | | | | |
|  | | | | | |

Tabla 2. Análisis de combinaciones E.L.S. en cubierta

**Estado 1**

Imagen que contiene objeto, antena

Descripción generada automáticamente

Gráfico, Gráfico de líneas

Descripción generada automáticamente

→ **VERIFICA.**

**Estado 2**

Imagen que contiene Diagrama

Descripción generada automáticamente

Gráfico, Gráfico de líneas

Descripción generada automáticamente

→ **VERIFICA.**

**Estado 3**

Imagen que contiene Gráfico

Descripción generada automáticamente

Gráfico, Gráfico de líneas

Descripción generada automáticamente

→ **VERIFICA.**

**Estado 4**

**Imagen que contiene Diagrama

Descripción generada automáticamente**

Gráfico, Gráfico de líneas

Descripción generada automáticamente

→ **VERIFICA.**

## Viga tanque de reserva

Se considera para el apoyo de los tanques de reserva 2 (dos) perfiles metálicos tipo IPN. Bajo estas consideraciones, los parámetros de cálculo serán los siguientes:

* Luz de Cálculo (Lc) 1,80 m
* Separación máxima entre correas *(necesaria)*

|  |  |  |
| --- | --- | --- |
| **CARGAS ACTUANTES** | | |
|  |  |  |
| **Designación** | **Carga** | |
| **[kN]** | **[kN/m]** |
|  |  |  |
| **D - Cargas permanentes** | | |
| IPN 80 | - | 0,06 |
| **L - Sobrecargas de uso y destino** | | |
| T.R. 500lts | - | 3,33 |
| **Lr - Sobrecarga de montaje** | | |
| Montaje | 1.00 | - |
|  |  |  |
| **COMBINACIÓN DE ACCIONES - ELU** | | |
|  |  |  |
| **Estados de Carga - Límite Último** | **Carga** | |
| **[kN]** | **[kN/m]** |
| **ELU 1 – 1,2 D + 1,6 L + f1 Lr** | 1,00 | 0,07 ; 5,40 |
| *f1 = 1,00* |  |  |
|  |  |  |

Tabla 3. Análisis de cargas y combinaciones E.L.U. para viga de tanque de reserva

**Estado 1:**

Escala de tiempo

Descripción generada automáticamente

Gráfico

Descripción generada automáticamente

Para una tensión de fluencia del acero de Fy = 235 MPa y un coeficiente de seguridad φ = 0,90 resultará que las vigas deberán tener un módulo resistente igual o mayor a:

Se adopta el siguiente perfil:

* 2 (DOS) Perfiles laminados en caliente: **IPN – 80**

## Ménsula

La zona en la que se encuentra dicho elemento estructural presenta solicitaciones críticas debidas a eventos accidentales de viento. Se realiza entonces el análisis considerando a la estructura semi abierta, afectando el coeficiente de presión interna GCpi nulo.

|  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- |
| **CARGAS ACTUANTES** | | | |
|  |  |  |  |
| **Designación** | **Carga de Superficie** | **Ancho Tributario** | **Carga** |
| **[kN/m²]** | **[m]** | **[kN/m]** |
|  |  |  |  |
| **D – Peso propio cubierta** | 0,03 | 1,00 | **0,03** |
| **W - Acción del viento** | -0,94 | 1,00 | **-0,94** |
|  |  |  |  |
|  |  |  |  |
| **COMBINACIÓN DE ACCIONES - ELU** | | | |
|  |  |  |  |
| **Estados de Carga - Límite Último** | **Carga** |  |  |
| **[kN/m]** |  |  |
| **ELU 1 - 0,9 D + 1.5 W** | -1,38 |  |  |

|  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- |
| **COMBINACIÓN DE ACCIONES - ELS** | | | |
|  |  |  |  |
| **Estados de Carga - Límite Último** | **Carga** |  |  |
| **[kN/m]** |  |  |
| **ELS 1 – D + W** | -0,91 |  |  |

Tabla 4. Análisis de carga y combinación para ménsula

**Estado 1:**

Carga actuante sobre M1:carga debido a la acción del viento

Un conjunto de letras blancas en un fondo blanco

Descripción generada automáticamente con confianza baja

Diagrama

Descripción generada automáticamente

Para una tensión de fluencia del acero de Fy = 235 MPa y un coeficiente de seguridad φ = 0,95 resultará que la ménsula deberá tener un módulo resistente igual o mayor a:

Se adoptan los siguientes perfiles para sección rectangular compuesta

* 2 (DOS) Perfiles de chapa galvanizada: **C – 80 x 50 x 15 x 1,6 mm**

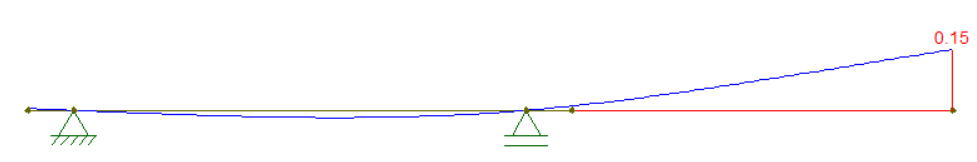
### Verificación deformada en Estado de Servicio

Para la luz de cálculo la deformación de las correas puede ser determinante por lo que se procede a verificar.

Para la condición de apoyo la flecha máxima de “Barras soportando cubiertas flexibles”, según CIRSOC 301 – Tabla A-L.4.1. resulta:

Un conjunto de letras blancas en un fondo blanco

Descripción generada automáticamente con confianza baja



→ **VERIFICA.**

Por otra parte, debido a las reacciones que se presentan, es de suma importancia el correcto anclaje a la mampostería. Se presenta a continuación detalle de anclaje recomendado.

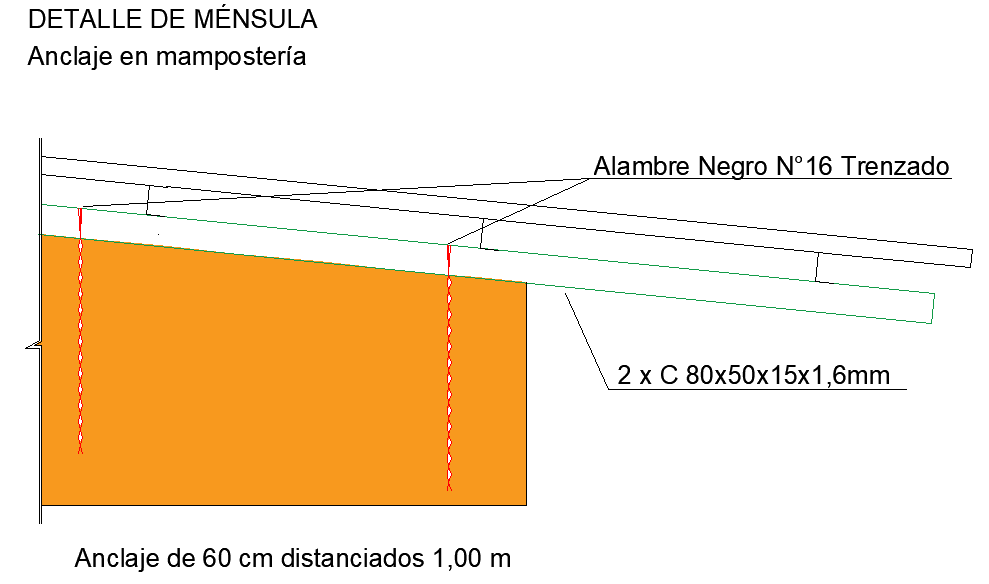


Figura 5. Estructura de cubierta de vivienda tipo.

## Entrepiso de viguetas

### Análisis de cargas

|  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- |
| **LV 17** | | | | |
|  |  |  |  |  |
| **Características** | | | **Destino** | |
| Luz | 3,20 m | A eje de viga | Residencial | |
| Ancho de calc. | 1,00 m |  | Sobrecarga de uso | |
| Peso propio | 178,00 kg/m² | s/catálogo | 3,00 kN/m² | |
| f'c | 25,00 MPa |  |  |  |
|  |  |  |  |  |
| **Análisis de Carga** | | | | |
|  |  |  |  |  |
| **Designación** |  | **Dimensión** | **Peso** | **Carga** |
| Peso propio |  | **-** | **-** | 1,78 kN/m² |
| Contrapiso HºPº |  | 0,05 m | 16,00 KN/m³ | 0,80 kN/m² |
| Carpeta de Nivelación | | 0,02 m | 21,00 KN/m³ | 0,42 kN/m² |
| Pegamento |  |  |  | 0,00 kN/m² |
| Piso Cerámico |  | 0,01 m | 23,00 KN/m³ | 0,20 kN/m² |
| Paredes internas | | 0,00 m³ | 17,00 KN/m³ | 0,00 kN/m² |
| **Total Cargas Permanentes** | |  |  | **3,20 kN/m²** |
| **Total Sobrecargas** |  |  |  | **3,00 kN/m²** |

### Dimensionado a flexión

Se adopta:

|  |  |  |
| --- | --- | --- |
| **VIGUETAS VIGUETEC** | |  |
| **Serie** | **1 SIMPLE** |  |
| **Longitud** | 3,20 m |  |
| **Bovedilla** | 0,13 m |  |
| **Capa de compresión** | 0,05 m |  |
| **Momento Admisible** | **845,00 kgm/m** | → S/ catálogo |

### Verificación al corte

**No es necesaria armadura de corte.**

## Dimensionado de la fundación

La fundación consiste en un sistema de pilotines de 0,20 m de diámetro con una profundidad de punta de -2,00 m respecto del T.N. Los mismos estarán rigidizados mediante una grilla ortogonal de vigas de encadenado de H°A°, con dimensiones de 0,20 m x 0,30 m y 0,30 x 0,30 m, fundadas a una profundidad de -0,30 m respecto del T.N.

### Análisis de cargas

Se realiza la evaluación de las cargas transmitidas al terreno para el posterior dimensionado del sistema de fundación.

La carga a transmitir se estima a través de un análisis de cargas:

* Mampostería e:0,30m
* Mampostería e:0,20m
* Mampostería e:0,15m

El peso propio de la cubierta es despreciable, y el análisis hecho resulta conservador.

### Determinación de carga resistente de pilotines

Se adopta una sección circular del elemento de 0,20 m de diámetro.

Siendo la resistencia de punta:

Los pilotines soportarán por punta el esfuerzo obtenido en la ecuación anterior, puesto que lo que resta de carga axial, deberá ser soportada por el fuste del elemento.

La longitud útil de los pilotines es de 1,70 m.

Siendo la resistencia por fuste:

La resistencia total por pilotín resulta:

Suponiendo una separación máxima de elementos de 1,20 m:

Se adopta armadura longitudinal de Acero ADN 420 - 1 ∅ 8 en “U” vinculada a las vigas de encadenado.

### Verificación de tensiones en el terreno de vigas de encadenado

Del análisis de cargas realizado con anterioridad, la carga resistente de los pilotines y la tensión del suelo admisible como dato del estudio de suelos, se verifican las tensiones transmitidas al terreno.

NOTA: en muros de e = 0,20 m, la carga resistente del pilotín es superior a la solicitante. Por tanto, las tensiones de contacto de las vigas de 0,20 m verifican.

### Dimensionamiento de vigas de encadenado

La armadura correspondiente surge del siguiente diseño a flexión y corte.

Se adopta:

* Hormigón H - 25
* Acero ADN 420

**Vigas de 0,30 m x 0,30 m**

**Dimensionamiento a Flexión**

Se adopta armadura longitudinal de Acero ADN 420 - 2 ∅ 10 en capa inferior y capa superior.

**Dimensionamiento a Corte**

Analizando la contribución del hormigón a los esfuerzos de corte, tenemos:

Se adoptan Estribos tipo doble gancho de Acero ADN 420 - Ø 6 mm c/ 0,20 m.

**Vigas de 0,20 m x 0,30 m**

**Dimensionamiento a Flexión**

Se adopta armadura longitudinal de Acero ADN 420 - 2 ∅ 8 en capa inferior y capa superior.

**Dimensionamiento a Corte**

Analizando la contribución del hormigón a los esfuerzos de corte, tenemos:

Se adoptan Estribos tipo doble gancho de Acero ADN 420 - Ø 6 mm c/ 0,20 m.

## Análisis de voladizo en fachada

Se realiza la verificación a tracción de mampostería suspendida en la fachada.

El esfuerzo de tracción de la mampostería debido al peso propio será:

Se determina el plano de falla del elemento:

La tensión de tracción será:

Siendo la resistencia a tracción de la mampostería de ladrillo común con mortero de cemento igual a 50,00 kN/m², lo analizado verifica ampliamente. Aun así, se recomienda colocar acero de refuerzo para controlar posibles fisuras de tracción.

A continuación, se presenta un esquema de refuerzos en fachada.

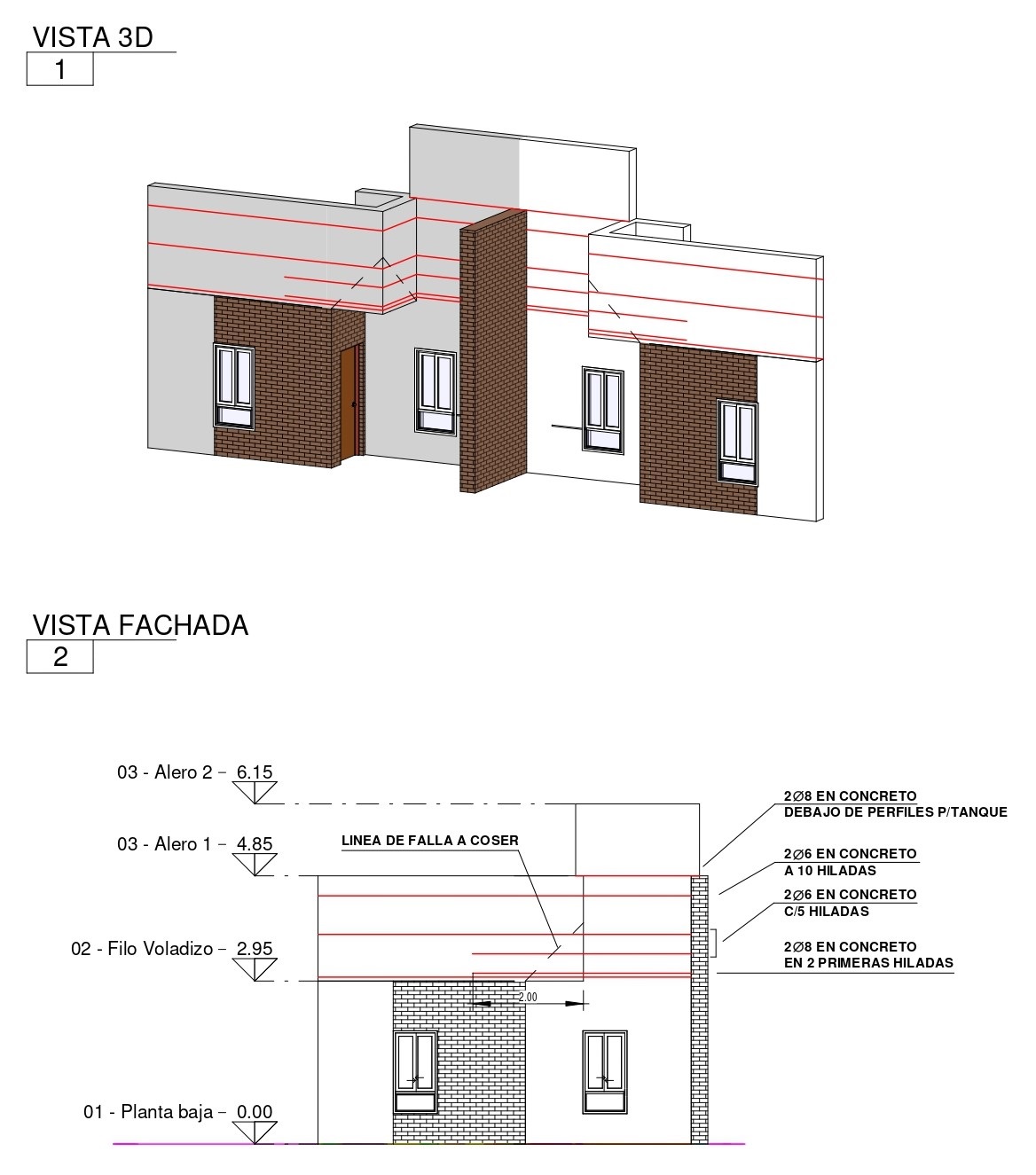


Figura 6. Esquema de refuerzos en fachada.

## Recomendaciones

### Capas Aisladoras

Es importante la interacción entre mampuestos y fundación, dada la alta rigidez que dicha alternativa genera al sistema. Para ello deben eliminarse de las capas aisladoras aquellos elementos que puedan cortar virtualmente la continuidad estructural, como ser films de polietilenos o pinturas asfálticas.

### Mampuestos Armados

Para darle ductilidad al sistema se armará la mampostería mediante barras ADN 420 asentado en mezcla de concreto 1:3 en los siguientes niveles:

* Hilada inmediata superior de capa aisladora: 2Ø6mm
* Hilada bajo antepecho: 2Ø8mm
* Hilada sobre dintel: 2Ø8mm
* Refuerzo superior: 2Ø6mm cada 10 hiladas

Se debe asegurar la continuidad de las armaduras en mamposterías, especialmente en esquinas y encuentro de paredes. Los empalmes deben ser como mínimo de 30cm. Esta continuidad solo será interrumpida en los casos de aberturas de vanos.

### Fijación de Correas

Todas las correas se deben fijar a la mampostería mediante tensores de alambre Nº9 de acero común. La tensión de ajuste se realizará mediante retorcido de los alambres fijados en un extremo a las correas y el otro a perno anclado en mampostería. La longitud del tensor será de 1,20m o como mínimo llegará hasta nivel de dintel. Las correas al ser de espesores delgados son sensibles a la corrosión, la cual puede ocasionar el consecuente debilitamiento de la sección, por lo que deben ser protegidas contra dicha acción.

ANEXO

**ANÁLISIS DE CARGAS PARA VIVIENDAS**

**PROTOTIPO – DUPLEX**

**LA EDUVIGIS – CHACO**

Sobrecarga de Mantenimiento en Correas

La determinación de la sobrecarga de mantenimiento de realizó siguiendo las recomendaciones dadas en *Troglia, G. (2010). Estructuras de Acero con Tubos y Secciones Abiertas Conformadas en Frío (1ra ed.). Universitas.*

Gráfico, Diagrama

Descripción generada automáticamente

Figura7. Área tributaria de la correa.

Carga de Tanque de Agua

Se considera un tanque de 0,87 m de diámetro y 500 l de capacidad apoyado sobre 2 perfiles laminados. La longitud de apoyo se considera igual a 0,75 m.

Cargas de Viento

|  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| **Características Geométricas** | |  |  |  |  |
| Lado Menor [m] | 7,62 |  |  |  |  |
| Lado Mayor [m] | 15,2 |  |  |  |  |
| Altura media de Cumbrera [m] | 6 |  |  |  |  |
| Pendiente | 6º |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |
| **Parámetros Generales** | | **Observaciones** | |  |  |
| Velocidad Básica [m/s] | 45 | P/ localidad de La Eduvigis. | |  |  |
| Factor de direccionalidad del viento (Kd) | 0,85 | - | |  |  |
| Factor topográfico (Kzt) | 1 | No existen efectos topográficos. | |  |  |
| Categoría | II |  | |  |  |
| Factor de importancia (I) | 1 | - | |  |  |
| Categoría de Exposición | B | Terrenos abiertos con obstrucciones dispersas y alturas menores que 10m. | |  |  |

|  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| **PRESIÓN DINÁMICA** | | | | | |
|  | |  | | --- | |  | |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |
| **VALORES DE Kz** | | | **PRESIÓN DINÁMICA** | |  |
| **Denominación** | **Altura** | **Exposición** | **q** | |  |
| **[m]** | **C** | **[N/m2]** | |  |
| Altura media - h | 6 | 0,62 | 654,18 | | **qh** |

|  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| **PRESIONES DE VIENTO DE DISEÑO - SPRFV** | | | | | |
|  |  |  |  |  |  |
|  |  | | |  |  |
|  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |
| **Factor de Ráfaga - G** | | | | |  |
| **Altura media h** | **Ancho menor** | **h/ancho menor** | **Estructura** | **G** |  |
| **[m]** | **[m]** |  |
| 6 | 7,62 | 0,79 | Rígida | 0,85 |  |

|  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- |
| **COEFICIENTE DE PRESION EXTERNA (Cp) p/Cubierta - VIENTO PARALELO A LA PENDIENTE** | | | |
| **Superficie** | **h/L** | **Angulo - Cp** | |
| **6º** | |
| Cubierta | 0,79 | 0-h | -0,9 |
| h a 2h | -0,5 |
| Alero | - | - | 0,8 |

|  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| **COEFICIENTE DE PRESION INTERNA (GCpi) p/ Edificios** | | | | | |
| P/ Edificios Cerrados | ±0,18 | | | | |
| P/ Alero | 0,00 | | | | |
|  |  |  |  |  |  |
| **PRESIONES DE DISEÑO SOBRE EL SPRFV - VIENTO PARAELO A LA PENDIENTE** | | | | | |
| **Superficie** | **z [m]** | **q [N/m2]** | **Cp** | **Presión Neta [N/m2]** | |
| **Gcpi+** | **Gcpi-** |
| Cubierta | 0 a h | 654,18 | -0,90 | -618,20 | -382,69 |
| h a 2h | 654,18 | -0,50 | -395,78 | -160,27 |
| Alero | Sup. Superior | 654,18 | -0,90 | -500,45 | |
| Sup. Inferior | 654,18 | 0,80 | 444,84 | |

**Alero**