



GRADO EN INGENIERÍA EN TECNOLOGÍAS INDUSTRIALES

TRABAJO FIN DE GRADO OPTIMIZACIÓN ENERGÉTICA DE LA CLIMATIZACIÓN DE UN EDIFICIO INDUSTRIAL EN MADRID

Autor: Ruth Chocarro Segura

Director: Fernando Cepeda Fernández

Madrid

Julio de 2025

Declaro, bajo mi responsabilidad, que el Proyecto presentado con el título
Optimización Energética de la Climatización de un Edificio Industrial en Madrid
en la ETS de Ingeniería - ICAI de la Universidad Pontificia Comillas en el
curso académico 2024/25 es de mi autoría, original e inédito y
no ha sido presentado con anterioridad a otros efectos.

El Proyecto no es plagio de otro, ni total ni parcialmente y la información que ha sido
tomada de otros documentos está debidamente referenciada.



Fdo.: Ruth Chocarro Segura

Fecha: .24../ .07../ 2025

Autorizada la entrega del proyecto

EL DIRECTOR DEL PROYECTO



Fdo.: Fernando Cepeda Fernández

Fecha: .24../ .07../ 2025



GRADO EN INGENIERÍA EN TECNOLOGÍAS INDUSTRIALES

TRABAJO FIN DE GRADO OPTIMIZACIÓN ENERGÉTICA DE LA CLIMATIZACIÓN DE UN EDIFICIO INDUSTRIAL EN MADRID

Autor: Ruth Chocarro Segura

Director: Fernando Cepeda Fernández

Madrid

Julio de 2025

OPTIMIZACIÓN ENERGÉTICA DE LA CLIMATIZACIÓN DE UN EDIFICIO INDUSTRIAL EN MADRID

Autor: Chocarro Segura, Ruth

Director: Cepeda Fernández, Fernando

Entidad Colaborada: ICAI – Universidad Pontificia de Comillas

RESUMEN DEL PROYECTO

El objetivo de este Trabajo de Fin de Grado es el diseño del sistema completo de climatización de un edificio industrial en Madrid, cumpliendo en todo momento con la normativa vigente. Se presta especial atención al Reglamento de Instalaciones Térmicas en los Edificio (RITE), que regula el diseño, instalación y mantenimiento en este tipo de instalaciones.

Se trata de un edificio compuesto por un sótano destinado a garaje, una planta baja, dos plantas superiores y una cubierta. Tanto el sótano como la cubierta no serán climatizados y los baños y pasillos se consideran locales no climatizados (LNC). Teniendo todas las estancias en cuenta, supone un total de 8.609,77 m² para climatizar.

El propósito de la climatización de cada estancia consistirá en garantizar el confort térmico y bienestar de los ocupantes del edificio. Para ello, se mantendrán la temperatura y la humedad relativa dentro de los rangos establecidos por el RITE, tanto en condiciones de verano como de invierno.

En primer lugar, se analizarán las características interiores y exteriores del edificio. Se distribuirá cada planta en diferentes estancias más reducidas para poder realizar de manera más sencilla y precisa el estudio, y se examinará el uso de cada espacio. Además, también se tendrán en cuenta factores como la ocupación, la iluminación o la ventilación. En cuanto al exterior, se estudiarán las condiciones climatológicas de la ciudad de Madrid.

El siguiente paso consistirá en el cálculo de las cargas térmicas del edificio en los dos casos más desfavorables del año, verano (refrigeración) e invierno (calefacción). El momento de máxima demanda de frío variará en función del tipo de cerramiento y de la orientación de cada zona, por lo que no será uniforme en todo el edificio. Por su parte, la máxima demanda de calor se dará siempre a las 8:00 de la mañana en el mes de febrero, cuando el edificio aún no está en uso. Estos cálculos permitirán determinar las potencias necesarias para el diseño de la instalación.

Posteriormente, se realizará la selección de los equipos de climatización, distinguiendo entre los equipos terminales, como los fan-coils, y los equipos centrales, como enfriadoras, calderas y unidades de tratamiento de aire (UTA). La elección se basará en cubrir las necesidades calculadas, garantizando la eficiencia energética de la instalación y su correcto funcionamiento.

Además, se dimensionarán las redes de distribución de agua y aire, asegurando un diseño que permita un reparto homogéneo y eficiente de la energía térmica a todas las zonas climatizadas del edificio. Se tendrán en cuenta las limitaciones de velocidad y pérdidas de carga tanto en tuberías como en conductos, respetando los valores recomendados por el RITE.

El proyecto se completará con la elaboración del presupuesto de la instalación, el pliego de condiciones técnicas y los planos de la instalación detallados en Autocad. De esta forma, se ofrece una propuesta completa que garantiza el confort térmico, la eficiencia energética y la sostenibilidad en el edificio de oficinas.

ENERGY EFFICIENCY OPTIMIZATION OF THE HVAC SYSTEM IN AN INDUSTRIAL FACILITY IN MADRID

Author: Chocarro Segura, Ruth

Director: Cepeda Fernández, Fernando

Collaborating Entity: ICAI – Universidad Pontificia Comillas

ABSTRACT

The objective of this Final Degree Project is to design the complete Heating, Ventilation, and Air Conditioning (HVAC) system for an industrial building in Madrid, complying at all times with current regulations. Special attention is given to the Spanish Technical Regulation for Thermal Installations in Buildings (RITE), which governs the design, installation, and maintenance of this type of system.

The building consists of a basement used as a parking garage, a ground floor, two upper floors, and a rooftop. Both the basement and the rooftop will not be air-conditioned, and bathrooms and corridors are considered non-conditioned spaces. Taking all relevant areas into account, the total area to be conditioned is 8,609.77 m².

The purpose of conditioning each space is to ensure thermal comfort and well-being for the building's occupants. To achieve this, temperature and relative humidity will be kept within the ranges established by RITE, for both summer and winter conditions.

First, the internal and external characteristics of the building will be analyzed. Each floor will be divided into smaller zones to allow for a simpler and more accurate study, and the use of each space will be examined. Factors such as occupancy, lighting, and ventilation will also be taken into account. For the external analysis, the climate conditions in Madrid will be studied.

The next step will be calculating the building's thermal loads for the two most demanding scenarios of the year: summer (cooling) and winter (heating). The peak cooling demand will vary depending on the type of enclosure and the orientation of each zone and therefore will not be uniform throughout the building. Meanwhile, the peak heating demand will always occur at 8:00 a.m. in February, when the building is still not in use. These calculations will determine the power requirements for the HVAC system design.

Next, the appropriate HVAC equipment will be selected, distinguishing between terminal units, such as fan-coils, and central systems, such as chillers, boilers, and air handling units

(AHUs). The selection will aim to meet the calculated needs while ensuring energy efficiency and proper operation of the system.

Additionally, the water and air distribution networks will be sized, ensuring a design that allows for a uniform and efficient distribution of thermal energy to all conditioned zones. Flow speed limitations and pressure losses in both pipes and ducts will be considered, following the values recommended by RITE.

The project will conclude with the preparation of the installation budget, the technical specifications, and detailed installation plans drawn in AutoCAD. In this way, a complete proposal is presented, ensuring thermal comfort, energy efficiency, and sustainability for the office building.

Índice del proyecto

<i>Parte I</i>	<i>MEMORIA</i>	<i>I</i>
<i>Parte II</i>	<i>PLANOS</i>	<i>142</i>
<i>Parte III</i>	<i>PLIEGO DE CONDICIONES.....</i>	<i>154</i>
<i>Parte IV</i>	<i>PRESUPUESTO</i>	<i>194</i>

PARTE I MEMORIA

Índice de la memoria

Capítulo 1. Introducción	9
1.1 Objeto y alcance del proyecto	9
1.2 Motivación	9
1.3 Herramientas utilizadas	10
1.3.1 Programas	10
1.3.2 Manuales	11
1.4 Normativa de aplicación.....	11
1.4.1 Reglamento de Instalaciones Térmicas en los Edificios (RITE)	11
1.4.2 Código Técnico de la Edificación (CTE)	11
1.4.3 Guía Técnica de Condiciones Climáticas Exteriores.....	12
Capítulo 2. Descripción del edificio.....	13
2.1 Distribución arquitectónica y zonas a climatizar.....	13
2.2 Ubicación y entorno climático.....	15
Capítulo 3. Análisis de necesidades y condiciones de diseño	16
3.1 Condiciones interiores	16
3.2 Ocupación e iluminación.....	16
3.3 Ventilación mínima requerida.....	17
3.4 Coeficientes de transmisión.....	17
Capítulo 4. Cálculo de cargas térmicas	19
4.1 Cálculo de cargas en verano	19
4.1.1 Sensible.....	20
4.1.2 Latente	23
4.1.3 Resultados	25
4.2 Cálculo de cargas en invierno	28
4.2.1 Resultados	30
Capítulo 5. Selección de equipos e instalación.....	31
5.1 Sistema de climatización proyectado	31

5.2	Enfriadoras	32
5.3	Calderas	32
5.4	Climatizadores.....	33
5.5	Fan-coils	33
5.6	Red de tuberías	38
5.6.1	Cálculo de caudales	38
5.6.2	Dimensionamiento de la red.....	40
5.6.3	Selección de bombas.....	40
5.7	Red de conductos.....	41
5.7.1	Balance de caudales	42
5.7.2	Selección de difusores	43
5.7.3	Selección de rejillas.....	44
5.7.4	Dimensionamiento de la red.....	45
5.8	Colectores.....	47
5.9	Acumuladores de inercia	49
5.10	Vasos de expansión	50
Capítulo 6. Alineación con los Objetivos de Desarrollo Sostenible (ODS).....		53
Capítulo 7. Bibliografía.....		55
ANEXO I Cálculo de cargas verano		56
ANEXO II Cálculo de pérdidas invierno		85
ANEXO III Red de tuberías		99
ANEXO IV Red de conductos.....		109
ANEXO V Catálogos de equipos.....		119
	Enfriadoras.....	119
	Calderas	121
	Climatizadores	123
	Fan-coils.....	125
	Bombas	127

Difusores.....	130
Rejillas	132
Colectores	133
Acumulador de inercia.....	135
Vasos de expansión.....	138

Índice de ilustraciones

Ilustración 1. Cálculo de cargas verano - Planta Baja Estafeta	56
Ilustración 2. Cálculo de cargas verano - Planta Baja Manipulado.....	57
Ilustración 3. Cálculo de cargas verano - Planta Baja Oficina Control.....	58
Ilustración 4. Cálculo de cargas verano - Planta Baja Zona 1.....	59
Ilustración 5. Cálculo de cargas verano - Planta Baja Zona 2.....	60
Ilustración 6. Cálculo de cargas verano - Planta Baja Zona 3.....	61
Ilustración 7. Cálculo de cargas verano - Planta Baja Zona 4.....	62
Ilustración 8. Cálculo de cargas verano - Planta Baja Zona 5.....	63
Ilustración 9. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Comedor.....	64
Ilustración 10. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Despacho 1.....	65
Ilustración 11. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Despacho 2.....	66
Ilustración 12. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Despacho 3.....	67
Ilustración 13. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Grabación.....	68
Ilustración 14. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Informática.....	69
Ilustración 15. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Oficina 1.....	70
Ilustración 16. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Oficina 2.....	71
Ilustración 17. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Sala de Reuniones 1.....	72
Ilustración 18. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Sala de Reuniones 2.....	73
Ilustración 19. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Comedor.....	74
Ilustración 20. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Dirección 1.....	75
Ilustración 21. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Dirección 2.....	76
Ilustración 22. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Oficina Grande 1.....	77
Ilustración 23. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Oficina Grande 2.....	78
Ilustración 24. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Oficinas Pequeñas.....	79
Ilustración 25. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Oficina I.....	80
Ilustración 26. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Oficina II.....	81

Ilustración 27. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Oficina III.....	82
Ilustración 28. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Oficina IV.	83
Ilustración 29. Cálculo de pérdidas verano - Global Simultáneo.....	84
Ilustración 30. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Estafeta.	85
Ilustración 31. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Manipulado.	86
Ilustración 32. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Oficina Control.	86
Ilustración 33. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Zona 1.	87
Ilustración 34. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Zona 2.	87
Ilustración 35. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Zona 3.	88
Ilustración 36. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Zona 4.	88
Ilustración 37. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Zona 5.	89
Ilustración 38. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Comedor.	89
Ilustración 39. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Despacho 1.	90
Ilustración 40. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Despacho 2.	90
Ilustración 41. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Despacho 3.	91
Ilustración 42. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Grabación.	91
Ilustración 43. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Informática.	92
Ilustración 44. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Oficina 1.	92
Ilustración 45. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Oficina 2.	93
Ilustración 46. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Sala de Reuniones 1.	93
Ilustración 47. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Sala de Reuniones 2.	94
Ilustración 48. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Comedor.	94
Ilustración 49. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Dirección 1.	95
Ilustración 50. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Dirección 2.	95
Ilustración 51. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Oficina Grande 1.	96
Ilustración 52. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Oficina Grande 2.	96
Ilustración 53. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Oficinas Pequeñas.	97
Ilustración 54. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Oficina I.	97
Ilustración 55. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Oficina II.	98
Ilustración 56. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Oficina IV.....	98

Ilustración 57. Tablas según el diagrama de Moody para tuberías de acero – agua fría.....	99
Ilustración 58. Tablas según el diagrama de Moody para tuberías de acero – agua caliente.	100
Ilustración 59. Accesorios de tuberías.....	101
Ilustración 60. Valvulería climatizadores.....	101
Ilustración 61. Valvulería fan-coils.	102
Ilustración 62. Valvulería Bombas.	102
Ilustración 63. Circuito refrigeración - Planta Baja Zona A.....	103
Ilustración 64. Circuito calefacción - Planta Baja Zona A.....	103
Ilustración 65. Circuito refrigeración - Planta Baja Zona B.....	104
Ilustración 66. Circuito calefacción - Planta Baja Zona B.	104
Ilustración 67. Circuito refrigeración - Planta Primera Zona A.	105
Ilustración 68. Circuito calefacción - Planta Primera Zona A.....	106
Ilustración 69. Circuito refrigeración - Planta Segunda Zona A.	107
Ilustración 70. Circuito calefacción - Planta Segunda Zona A.....	107
Ilustración 71. Circuito refrigeración - Planta Segunda Zona B.	108
Ilustración 72. Circuito calefacción - Planta Segunda Zona B.....	108
Ilustración 73. Diagrama para el cálculo de pérdidas de carga de aire en conductos circulares.	109
Ilustración 74. Diagrama de transformación de los conductos rectangulares en conductos circulares.....	110
Ilustración 75. Pérdidas de carga en accesorios de conductos.	111
Ilustración 76. Circuito Impulsión - Planta Baja Zona A.....	112
Ilustración 77. Circuito Retorno - Planta Baja Zona A.	112
Ilustración 78. Circuito Impulsión - Planta Baja Zona B.	113
Ilustración 79. Circuito Retorno - Planta Baja Zona B.....	114
Ilustración 80. Circuito Impulsión - Planta Primera Zona A.....	115
Ilustración 81. Circuito Retorno - Planta Primera Zona A.	116
Ilustración 82. Circuito Impulsión - Planta Segunda Zona A.	117
Ilustración 83. Circuito Retorno - Planta Segunda Zona B.	117

Ilustración 84. Circuito Impulsión - Planta Segunda Zona B.....	118
Ilustración 85. Circuito Retorno - Planta Segunda Zona B.	118

Índice de tablas

Tabla 1. Dimensiones de las zonas climatizadas.....	14
Tabla 2. Características de localización.	15
Tabla 3. Condiciones exteriores.	15
Tabla 4. Condiciones interiores.	16
Tabla 5. Caudales de aire exterior.	17
Tabla 6. Coeficientes de transmisión.....	18
Tabla 7. Cargas térmicas verano – Planta Baja.	25
Tabla 8. Cargas térmicas verano – Planta Primera.....	26
Tabla 9. Cargas térmicas verano - Planta Segunda.	27
Tabla 10. Parámetros para el cálculo de cargas en invierno.....	29
Tabla 11. Cargas térmicas invierno.	30
Tabla 12. Climatizadores.....	33
Tabla 13. Selección de fan-coils - Planta Baja.	35
Tabla 14. Selección de fan-coils - Planta Primera.....	36
Tabla 15. Selección de fan-coils - Planta Segunda.....	37
Tabla 16. Caudal requerido por cada equipo (l/h).....	39
Tabla 17. Bombas circuito de refrigeración.	41
Tabla 18. Bombas circuito calefacción.....	41
Tabla 19. Balance de caudales.....	42
Tabla 20. Selección de difusores.	44
Tabla 21. Selección de rejillas.....	45
Tabla 22. Colector circuito refrigeración.	48
Tabla 23. Colector circuito calefacción.....	48
Tabla 24. Colectores de enfriadoras y calderas.	48
Tabla 25. Acumuladores de inercia.	49

Capítulo 1. INTRODUCCIÓN

1.1 OBJETO Y ALCANCE DEL PROYECTO

El objetivo de este Trabajo de Fin de Grado es diseñar y dimensionar el sistema de climatización y ventilación de un edificio industrial. Se busca garantizar el confort térmico de los usuarios tanto en invierno como en verano.

Para ello, se realizará un estudio completo de la instalación. Esto incluye el cálculo de cargas térmicas, la selección de los equipos, el diseño de las redes de distribución de aire y agua, y la definición del sistema de control. También se diseñarán los conductos, las tuberías, los terminales de impulsión y retorno, y otros elementos necesarios para que el sistema funcione correctamente.

Durante el desarrollo del trabajo se tendrán en cuenta los criterios establecidos por el Reglamento de Instalaciones Térmicas en los Edificios (RITE) y el Código Técnico de la Edificación (CTE), asegurando el cumplimiento de la normativa vigente en aspectos como eficiencia energética, calidad del aire y confort interior.

Por último, se realizará un análisis económico aproximado. Se estudiará el coste de los equipos y materiales, así como el coste total de la instalación. También se tendrá en cuenta el impacto ambiental y la eficiencia energética del sistema, en línea con los Objetivos de Desarrollo Sostenible (ODS), buscando siempre una solución responsable y sostenible.

1.2 MOTIVACIÓN

La motivación de este proyecto parte de la idea de aplicar de forma práctica los conocimientos aprendidos durante la carrera en un proyecto real. Hoy en día, es cada vez más importante encontrar soluciones que no solo funcionen bien, sino que también sean sostenibles y respetuosas con el medio ambiente.

El proyecto responde a esta necesidad, teniendo en cuenta la normativa vigente y la importancia de reducir el uso de energía no renovable. Además, busca mejorar las condiciones de temperatura, humedad y ventilación en espacios de trabajo, algo clave para el confort y la productividad de las personas.

También se ha planteado como una oportunidad para trabajar con criterios de eficiencia energética desde el principio, seleccionando los equipos adecuados, dimensionando correctamente tuberías y conductos, y asegurando una buena distribución del aire y del agua.

En resumen, este proyecto combina la parte técnica con una visión práctica y actual, buscando una instalación que sea eficiente, cómoda para los usuarios y alineada con los objetivos de sostenibilidad.

1.3 HERRAMIENTAS UTILIZADAS

1.3.1 PROGRAMAS

Para la realización del presente proyecto se han empleado herramientas informáticas que permiten tanto el diseño gráfico como el cálculo técnico:

- **AutoCAD 2021:** Utilizado para la elaboración de los planos de la instalación, incluyendo la distribución de equipos, redes de conductos y tuberías. Su uso facilita una representación clara y precisa del sistema propuesto, respetando la escala y las características del edificio.
- **Microsoft Excel 365:** Herramienta fundamental para la organización y procesamiento de datos. Se ha empleado en el cálculo de cargas térmicas, dimensionado de equipos, análisis de resultados y recopilación de condiciones exteriores, permitiendo una mayor agilidad en los cálculos.

1.3.2 MANUALES

Para la selección adecuada de los equipos que forman parte del sistema de climatización, se han consultado distintos catálogos técnicos y fichas de producto proporcionados por los fabricantes. Estos documentos contienen información clave como potencias nominales, rendimientos, dimensiones y condiciones de instalación, lo que ha permitido realizar una elección fundamentada y acorde a las necesidades del edificio.

Todos los catálogos utilizados se encuentran adjuntos en el *ANEXO V*.

1.4 *NORMATIVA DE APLICACIÓN*

Durante el desarrollo del proyecto se han seguido una serie de normativas y documentos técnicos que regulan tanto el diseño de las instalaciones térmicas como los aspectos generales de la edificación. Estas normativas garantizan que la solución propuesta cumpla con los requisitos legales en materia de confort, eficiencia energética, seguridad y sostenibilidad.

A continuación, se resumen los principales textos utilizados como referencia.

1.4.1 REGLAMENTO DE INSTALACIONES TÉRMICAS EN LOS EDIFICIOS (RITE)

Ha sido el documento clave para definir los criterios técnicos de diseño, dimensionado y mantenimiento de los sistemas de climatización. El reglamento establece condiciones mínimas para asegurar el bienestar térmico de los usuarios y la eficiencia energética de las instalaciones.

1.4.2 CÓDIGO TÉCNICO DE LA EDIFICACIÓN (CTE)

Se ha tenido en cuenta principalmente el Documento Básico de Ahorro de Energía (DB-HE), que establece los requisitos para mejorar la eficiencia energética de las instalaciones. También se han considerado aspectos del Documento Básico de Salubridad (DB-HS), especialmente en lo relacionado con la ventilación mínima necesaria para garantizar una buena calidad del aire interior.

1.4.3 GUÍA TÉCNICA DE CONDICIONES CLIMÁTICAS EXTERIORES

Este documento ha servido de apoyo para la elección de los datos climáticos de partida, como temperaturas extremas, humedad o radiación solar, necesarios para el cálculo de las cargas térmicas. La guía proporciona valores de referencia específicos para cada localidad, siendo en este caso la ciudad de Madrid.

La aplicación conjunta de estas normativas ha permitido que la propuesta cumpla con los estándares actuales en cuanto a eficiencia energética, calidad ambiental interior y seguridad, aportando una base sólida tanto técnica como legal al diseño del sistema.

Capítulo 2. DESCRIPCIÓN DEL EDIFICIO

2.1 DISTRIBUCIÓN ARQUITECTÓNICA Y ZONAS A CLIMATIZAR

El edificio a climatizar consta de cinco plantas en total, de las cuales una corresponde al sótano, destinado a garaje, y otra a la cubierta. Ninguna de estas dos plantas requiere climatización, considerándose el sótano como un local no climatizado (LNC), y la cubierta como tejado. Por tanto, el sistema de climatización se desarrollará únicamente para las tres plantas intermedias.

Cada una de estas plantas presenta una altura libre de 4 metros, distribuidos en 3 metros de pared opaca y 1 metro de superficie de cristal. Esta característica constructiva influirá tanto en la carga térmica como en el diseño del sistema.

En cuanto a la distribución de espacios, la planta baja es la de mayor superficie climatizable, con 5.629,20 m² repartidos en ocho zonas diferenciadas. La primera planta cuenta con diez zonas, que suman en torno a 1.000 m² a climatizar, y la segunda planta también consta de diez zonas, con una superficie aproximada de 2.000 m² a climatizar.

Para el diseño del sistema de climatización, se ha optado por dividir el edificio en dos núcleos principales: la zona sur, denominada zona A, y la zona norte, denominada zona B. En el caso de la primera planta, se considerará como una única zona, ya que en el sector norte predominan los locales no climatizados (LNC).

Por otro lado, en la planta de cubierta se situarán los principales equipos del sistema, incluyendo los climatizadores y las enfriadoras. Desde allí se trazará el recorrido de los conductos de aire y las tuberías de agua que abastecerán a las distintas estancias del edificio.

En la *Tabla 1* se recogen las dimensiones de cada una de las zonas a climatizar, que servirá como base para el cálculo de cargas térmicas y el dimensionamiento del sistema.

Planta	Zona		Dimensiones (m2)
Baja	A	Estafeta	483.21
		Manipulado	224.11
		Oficina Control	47.68
	B	Zona 1	2073.59
		Zona 2	799.10
		Zona 3	156.76
		Zona 4	569.45
Zona 5		1275.30	
TOTAL PLANTA BAJA			5629.20
Primera	A	Comedor	77.36
		Despacho 1	21.50
		Despacho 2	21.84
		Despacho 3	20.95
		Grabación	394.39
		Informática	102.44
		Oficina 1	129.50
		Oficina 2	163.83
		Sala de Reuniones 1	36.72
		Sala de Reuniones 2	30.25
TOTAL PLANTA PRIMERA			998.78
Segunda	A	Comedor	63.62
		Dirección 1	33.45
		Dirección 2	65.70
		Oficina Grande 1	73.25
		Oficina Grande 2	77.34
		Oficinas Pequeñas	87.69
	B	Oficina I	391.07
		Oficina II	399.3
		Oficina III	391.07
		Oficina IV	399.30
TOTAL PLANTA SEGUNDA			1981.795
TOTAL EDIFICIO			8609.77

Tabla 1. Dimensiones de las zonas climatizadas.

2.2 UBICACIÓN Y ENTORNO CLIMÁTICO

El edificio objeto del proyecto se encuentra en la ciudad de Madrid. Para el correcto diseño de la instalación, se ha considerado la información climática oficial recogida en la *Guía Técnica de Condiciones Climáticas de Proyecto*, que recoge los valores que deben usarse según la localización del edificio.

Altura sobre el nivel del mar	667m
Latitud	40°24'40"
Longitud	03°40'41" W

Tabla 2. Características de localización.

A partir de esta localización, se han establecido las condiciones exteriores que se utilizarán para calcular las necesidades de calefacción y refrigeración del edificio. Estos valores representan situaciones estándar recogidas en la normativa y permiten un dimensionamiento adecuado del sistema.

Temperatura seca verano	34.2 °C
Humedad relativa	69%
Variación diurna	16 °C
Variación anual	40 °C
Temperatura seca invierno	-3.4 °C
Temperatura húmeda verano	19.9 °C
Contenido Vapor	8.8.

Tabla 3. Condiciones exteriores.

Capítulo 3. ANÁLISIS DE NECESIDADES Y

CONDICIONES DE DISEÑO

3.1 CONDICIONES INTERIORES

Para fijar las condiciones interiores, se han seguido las indicaciones del RITE, que establece unos rangos recomendados de temperatura operativa y humedad relativa.

Estación	Tª operativa (°C)	Humedad relativa (%)
Verano	23 – 25	45 – 60
Invierno	21 – 23	40 – 50

Tabla 4. Condiciones interiores.

3.2 OCUPACIÓN E ILUMINACIÓN

La ocupación de los espacios es un factor clave a la hora de calcular las cargas internas del edificio, ya que influye directamente tanto en el calor sensible como en el latente que generan las personas. Para este proyecto se ha estimado una densidad de 1 persona por cada 8 m² de superficie útil.

Además de la ocupación, se ha considerado otra fuente interna de calor: la iluminación. Para su cálculo, se ha aplicado el valor medio recomendado por el *Reglamento Electrotécnico de Baja Tensión* (REBT), que es de 20 W/m². Este dato permite estimar con mayor precisión las cargas internas generadas en cada espacio.

3.3 VENTILACIÓN MÍNIMA REQUERIDA

Para asegurar una adecuada ventilación en el edificio, se han aplicado los criterios que establece la normativa vigente en cuanto a calidad del aire interior. En este caso, se ha tomado como referencia el RITE, concretamente el apartado IT 1.1.4.2 "*Exigencia de calidad del aire interior*", que define distintas categorías según el uso y características del espacio.

Para el edificio de estudio, se ha optado por cumplir con los requisitos de la categoría IDA 2, que garantiza un nivel de calidad de aire considerado bueno. Esto implica asegurar un caudal mínimo de aire exterior de 12,5 l/s por cada persona presente en el espacio.

En la *Tabla 5* se muestran los caudales mínimos de ventilación adoptados en función del tipo de espacio y la categoría de calidad del aire:

Categoría	l/s/persona	m ³ /h/persona
IDA 1	20	72
IDA 2	12,5	45
IDA 3	8	28,8
IDA 4	5	18

Tabla 5. Caudales de aire exterior.

3.4 COEFICIENTES DE TRANSMISIÓN

Para calcular las pérdidas y ganancias de calor a través de las paredes, techos y ventanas del edificio, es necesario conocer sus coeficientes de transmisión térmica, también llamados valores U. Estos valores indican cuánta energía pasa por cada metro cuadrado de un cerramiento cuando hay una diferencia de temperatura entre el interior y el exterior.

En este trabajo se han definido los valores U según los materiales y espesores usados en cada parte del edificio. En el caso de los cristales, también se ha tenido en cuenta el factor solar, que indica cuánta radiación solar entra al interior.

Los valores elegidos cumplen con los límites establecidos en la normativa del CTE, concretamente en el Artículo 15. “Exigencias básicas de ahorro de energía”, apartado HE 1. Además, se ha considerado a partir de la Tabla D.1. del Apéndice D del Documento Básico HE Ahorro de Energía (DB -HE), que el edificio se encuentra en la zona climática D3, lo cual influye en los requisitos que deben cumplirse.

En la *Tabla 6*, se presentan en forma de tabla los coeficientes de transmisión utilizados en el proyecto.

CRISTALES (F.G.S.)	0.48
CRISTALES (K)	2.60 Kcal/h.m2.°K
MUROS EXTERIORES (K)	0.65 Kcal/h.m2.°K
TABIQUES (K)	1.20 Kcal/h.m2.°K
TEJADOS (K)	0.46 Kcal/h.m2.°K
SUELOS INTERIORES (K)	1.10 Kcal/h.m2.°K
SUELOS EXTERIORES (K)	1.10 Kcal/h.m2.°K
TECHOS (K)	2.02 Kcal/h.m2.°K
PUERTAS (K)	2.00 Kcal/h.m2.°K

Tabla 6. Coeficientes de transmisión.

Capítulo 4. CÁLCULO DE CARGAS TÉRMICAS

Antes de seleccionar los equipos y dimensionar la instalación, es necesario conocer cuánta energía será necesaria para climatizar correctamente cada espacio del edificio. Para ello, se han calculado las cargas térmicas de refrigeración y calefacción teniendo en cuenta las condiciones más desfavorables de verano e invierno.

El estudio se ha realizado para cada zona del edificio de forma individual, considerando factores como la orientación, las superficies acristaladas, la ventilación, la ocupación y la transmisión térmica a través de los cerramientos. El objetivo es asegurar que la instalación pueda cubrir la demanda térmica en cualquier momento del año.

Los cálculos de carga térmica se han realizado de forma automatizada, utilizando hojas de cálculo basadas en los métodos del manual de Carrier. Esta herramienta permite estimar de forma precisa las necesidades de calefacción y refrigeración para cada zona del edificio, teniendo en cuenta las condiciones más exigentes. En los resultados se indica tanto el mes como la hora en que se produce la carga máxima, así como un desglose detallado de los distintos factores que influyen: pérdidas por transmisión, radiación solar, ocupación, iluminación y ventilación.

Los cálculos de cargas térmicas de verano e invierno para cada estancia se encuentran recogidos en el *ANEXO I* y el *ANEXO II* , respectivamente.

4.1 CÁLCULO DE CARGAS EN VERANO

Para el cálculo de refrigeración en verano se tienen en cuenta todas las fuentes de calor que afectan al edificio, como la radiación solar, la transmisión a través de cerramientos, la ocupación, la iluminación y la ventilación.

Las cargas se dividen en dos grupos, sensible y latente.

4.1.1 SENSIBLE

En verano, la mayor parte de la energía que debe absorber el sistema de climatización corresponde a cargas sensibles, ya que el principal objetivo es reducir la temperatura del aire. Estas cargas provienen de los factores mencionados a continuación.

4.1.1.1 Radiación

La radiación solar es una de las principales fuentes de ganancia térmica en verano, especialmente en los espacios con grandes superficies acristaladas.

Su efecto varía notablemente según la hora del día, el mes del año y la orientación de la fachada. Por este motivo, el cálculo se realiza en las condiciones más desfavorables, que serán distintas para cada zona del edificio por lo mencionado.

El calor transmitido por radiación a través de los vidrios se calcula en función de la superficie expuesta, el nivel de radiación solar incidente y el factor de ganancia solar del vidrio. Este último representa la cantidad de energía solar que atraviesa el acristalamiento y se transmite al interior.

La siguiente formula describe la cantidad de radiación solar que entra en un espacio a través de un vidrio:

$$Q_r = G \cdot S \cdot FGS$$

Siendo:

- Q_r : energía solar total que atraviesa el vidrio
- G : irradiancia solar incidente, la cantidad de energía solar que impacta sobre la superficie.
- S : superficie del vidrio expuesta.
- FGS : Factor de Ganancia Solar, indica la proporción de radiación solar que atraviesa el vidrio. En este proyecto se ha considerado un valor de 0.48.

4.1.1.2 Transmisión

La transmisión es otra fuente importante de carga sensible en verano. Se produce cuando existe una diferencia de temperatura entre el interior del edificio y el exterior, y el calor se transfiere a través de los cerramientos.

Este fenómeno se basa en la conducción del calor a través de los materiales, y también interviene la convección en las superficies en contacto con el aire. Cuanto mayor es el salto térmico, mayor será la cantidad de calor que entra al espacio.

El cálculo de la transmisión se realiza mediante la fórmula:

$$Q_t = K \cdot S \cdot \Delta T$$

Siendo

- Q_t : cantidad total de calor transferido (J).
- K : conductividad térmica del material (W/m·K)
- S : superficie de transmisión de calor (m²).
- ΔT : diferencia de temperatura entre las dos superficies (K).

En el caso de tabiques que separan espacios no climatizados (LNC), se considera una reducción en el salto térmico efectivo, aplicando un factor corrector de 0,5.

4.1.1.3 Iluminación

La iluminación artificial dentro del edificio también genera carga térmica sensible, ya que las luminarias emiten calor que se transfiere al ambiente por radiación, conducción y convección.

Se calcula de la siguiente forma:

$$Q_i = C \cdot S$$

Siendo:

- Q_i : carga térmica generada por la iluminación.
- C : carga por alumbrado. En este proyecto se ha considerado un valor de 20 W/m².
- S : superficie afectada por la iluminación.

4.1.1.4 Ocupación

Las personas que ocupan los espacios interiores generan una carga térmica sensible, ya que desprenden calor corporal que contribuye al aumento de temperatura del ambiente. Esta ganancia de calor debe ser tomada en cuenta en el cálculo de refrigeración, especialmente en espacios con alta densidad de ocupación.

En este proyecto se ha estimado una ocupación de 1 persona por cada 8 m². A partir de la superficie útil de cada zona, se calcula el número de ocupantes y, con ello, la cantidad de calor sensible que aportan.

El cálculo de la carga sensible por ocupación se realiza aplicando la siguiente ecuación:

$$Q_{os} = O_e \cdot S \cdot CS$$

Siendo:

- Q_{os} : calor sensible por ocupación
- O_e : ocupación estimada
- S : superficie útil ocupada
- CS : Calor sensible por ocupante. En este proyecto se ha considerado un valor de 57 kcal/h.

4.1.1.5 Ventilación

El aire exterior que se introduce en el edificio para ventilar también representa una fuente de carga sensible, ya que suele estar a una temperatura más alta que la del interior. Para mantener unas condiciones de confort estables, este aire debe ser enfriado hasta alcanzar la

temperatura de consigna, lo que genera una demanda térmica adicional para el sistema de climatización.

Esta carga depende principalmente del caudal de aire exterior introducido, de la diferencia de temperatura entre el exterior y el interior, y del factor de by-pass del climatizador, que indica la proporción de aire que no pasa completamente por las baterías de tratamiento. Cuanto mayor sea el volumen de aire que entra o mayor sea ese salto térmico, mayor será la carga a compensar.

Además, esta carga debe tenerse en cuenta desde el diseño inicial, ya que es constante durante el horario de funcionamiento, y no está sujeta a variaciones como otras fuentes (radiación solar u ocupación). Por tanto, representa una parte importante del dimensionado de los equipos, especialmente en sistemas con altos niveles de ventilación por normativa o uso.

4.1.2 LATENTE

4.1.2.1 Ocupación

La ocupación, además de generar carga sensible, también influye en la carga latente, ya que las personas emiten humedad al respirar y transpirar. Este aporte de vapor de agua al ambiente incrementa la humedad relativa del aire interior, lo que hace necesario que el sistema de climatización no solo enfríe, sino también deshumidifique el ambiente para mantener las condiciones de confort.

La carga latente es especialmente importante en espacios con alta densidad de ocupación o poca ventilación, ya que el exceso de humedad puede afectar al bienestar de los usuarios y al correcto funcionamiento de la instalación.

En este proyecto, la carga latente por persona se ha estimado a partir de valores estándar, aplicados según el número de ocupantes calculado en cada zona. Estos valores se tienen en cuenta durante el dimensionado de los equipos, ya que determinan la capacidad de deshumidificación necesaria.

El cálculo de la carga latente por ocupación se realiza aplicando la siguiente ecuación:

$$Q_{ol} = O_e \cdot S \cdot CL$$

Siendo:

- Q_{ol} : calor latente por ocupación
- O_e : ocupación estimada
- S : superficie útil ocupada
- CS : Calor latente por ocupante. En este proyecto se ha considerado un valor de 55 kcal/h.

4.1.2.2 Ventilación

Además del calor sensible, el aire exterior introduce también carga latente, sobre todo en verano, cuando el nivel de humedad ambiental suele ser elevado. Este aire húmedo entra en contacto con el aire interior, más seco, y obliga al sistema a deshumidificarlo para mantener una humedad relativa adecuada en los espacios climatizados.

El exceso de humedad no solo afecta al confort térmico de los ocupantes, sino que también puede provocar condensaciones en superficies frías, sensación de bochorno o incluso afectar a ciertos materiales del edificio. Por ello, esta carga latente debe tratarse correctamente para garantizar la calidad del ambiente interior.

La capacidad del sistema para reducir la humedad depende de las condiciones de diseño, del caudal de aire introducido y del rendimiento de las baterías de frío, que deben estar preparadas no solo para enfriar el aire, sino también para condensar parte del vapor de agua presente en él. Esta función es esencial en zonas con climas húmedos o con alta renovación de aire por ocupación o normativa.

4.1.3 RESULTADOS

Planta	Zona		Aire Exterior (m3/h)	Personas	Calor Latente Efectivo del Local (Kcal/h)	Calor Sensible Efectivo del Local (Kcal/h)	Calor Total Efectivo del Local (Kcal/h)	Gran Calor Total (Kcal/h)
Baja	A	Estafeta	2700	60	3630	33566	37196	43530
		Manipulado	1260	28	1694	13492	15186	18142
		Oficina Control	270	6	363	5500	5863	6379
	B	Zona 1	7459.20	259	15670	148919	164589	182089
		Zona 2	2880	100	6050	63313	69363	76120
		Zona 3	576	20	1210	10641	11851	13202
		Zona 4	2044.80	71	4296	39896	44192	48989
		Zona 5	4579.20	159	9620	97701	107321	118064
TOTAL PLANTA BAJA			21769.20	703	42,533 Kcal/h	413,028 Kcal/h	455,561 Kcal/h	506,515 Kcal/h

Tabla 7. Cargas térmicas verano – Planta Baja.

Planta	Zona		Aire Exterior (m3/h)	Personas	Calor Latente Efectivo del Local (Kcal/h)	Calor Sensible Efectivo del Local (Kcal/h)	Calor Total Efectivo del Local (Kcal/h)	Gran Calor Total (Kcal/h)
Primera	A	Comedor	288	10	605	5072	5677	6352
		Despacho 1	135	3	182	1478	1660	1977
		Despacho 2	135	3	182	1328	1510	1827
		Despacho 3	135	3	182	1284	1466	1782
		Grabación	2205	49	2965	22803	25768	30941
		Informática	585	13	787	10224	11011	12339
		Oficina 1	720	16	968	12967	13935	15624
		Oficina 2	900	20	1210	16322	17532	19734
		Sala de Reuniones 1	225	5	303	2227	2530	3058
		Sala de Reuniones 2	180	4	242	1826	2068	2490
TOTAL PLANTA PRIMERA			5508	126	7,626 Kcal/h	75,531 Kcal/h	83,157 Kcal/h	96,124 Kcal/h

Tabla 8. Cargas térmicas verano – Planta Primera.

Planta	Zona		Aire Exterior (m3/h)	Personas	Calor Latente Efectivo del Local (Kcal/h)	Calor Sensible Efectivo del Local (Kcal/h)	Calor Total Efectivo del Local (Kcal/h)	Gran Calor Total (Kcal/h)
Segunda	A	Comedor	230.4	8	484	6230	6714	7254
		Dirección 1	180	4	242	3663	3905	4313
		Dirección 2	360	8	484	7315	7799	8616
		Oficina Grande 1	405	9	545	7933	8478	9429
		Oficina Grande 2	450	10	605	5324	5929	6984
		Oficinas Pequeñas	495	11	666	6422	7088	8249
	B	Oficina I	2205	49	2965	37246	40211	45383
		Oficina II	2250	50	3025	38426	41451	46730
		Oficina III	2205	49	2965	29934	32899	38071
		Oficina IV	2250	50	3025	30975	34000	39279
TOTAL PLANTA SEGUNDA			11030.40	248	15,006 Kcal/h	173,468 Kcal/h	188474 Kcal/h	214,308 Kcal/h

Tabla 9. Cargas térmicas verano - Planta Segunda.

4.2 CÁLCULO DE CARGAS EN INVIERNO

Para estimar la demanda de calefacción en el edificio, se parte de las condiciones más desfavorables: una mañana fría de invierno, sin radiación solar y con el edificio aún sin ocupar. Estas condiciones suelen darse alrededor de las 8 de la mañana en el mes de febrero.

En esta situación, el cálculo se basa principalmente en las pérdidas térmicas por transmisión, ya que no hay aportes internos relevantes (como ocupación o iluminación). El calor se pierde a través de todos los cerramientos.

Además, se considera el efecto del viento (f_v), que incrementa la pérdida de calor en función de la orientación de la superficie expuesta, y un coeficiente de régimen, que tiene en cuenta el esfuerzo adicional que debe hacer la instalación para recuperar la temperatura interior tras una noche sin climatización.

El cálculo de las pérdidas térmicas se realiza mediante la siguiente fórmula:

$$Q = K \cdot S \cdot \Delta T \cdot f_v \cdot C.p. \text{ régimen}$$

Siendo:

- Q: calor transferido
- K: constante de transmisión de calor
- S: superficie de transmisión de calor
- ΔT : variación de temperatura del interior con el exterior
- f_v : factor de viento, dependiendo de la orientación de la estancia.
- C.p. régimen: coeficiente de régimen. En este proyecto se ha considerado un valor de 1,15.

El aire exterior que se introduce por ventilación también representa una pérdida de calor que debe compensarse, especialmente cuando hay una gran diferencia de temperatura con el interior.

En el caso de tabiques que separan zonas climatizadas de espacios no climatizados (LNC), se aplica una corrección reduciendo el salto térmico a la mitad, ya que la temperatura en esos espacios es intermedia entre el exterior y el interior.

Los parámetros empleados según la orientación son los siguientes:

MATERIAL	ORIENTACIÓN	K (Kcal/hm ² °C)	f _v	C.p.régimen
CRISTAL	N	2.60	1.35	1.15
CRISTAL	NE	2.60	1.35	1.15
CRISTAL	E	2.60	1.25	1.15
CRISTAL	SE	2.60	1.15	1.15
CRISTAL	S	2.60	1.00	1.15
CRISTAL	SO	2.60	1.10	1.15
CRISTAL	O	2.60	1.20	1.15
CRISTAL	NO	2.60	1.25	1.15
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N	0.65	1.20	1.15
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE	0.65	1.20	1.15
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E	0.65	1.15	1.15
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE	0.65	1.10	1.15
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S	0.65	1.00	1.15
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO	0.65	1.05	1.15
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O	0.65	1.10	1.15
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO	0.65	1.15	1.15
CUBIERTA	H	0.46	1.00	1.15
SUELO (en contacto con el terreno)		1.10	1.00	1.15
SUELO EXTERIOR		1.10	1.00	1.15
SUELO O TECHO A LNC		1.10	1.00	1.15
TABICUES A LNC (Superficies a Locales No Climatizados)		1.20	1.00	1.15

Tabla 10. Parámetros para el cálculo de cargas en invierno.

4.2.1 RESULTADOS

Planta	Zona		Carga total Calefacción (Kcal/h)
Baja	A	Estafeta	30354.60
		Manipulado	13708.37
		Oficina Control	4708.62
	B	Zona 1	94667.82
		Zona 2	37544.76
		Zona 3	6635.61
		Zona 4	27035.97
	Zona 5	67916.36	
TOTAL PLANTA BAJA			282,572 Kcal/h
Primera	A	Comedor	3410.53
		Despacho 1	1872.43
		Despacho 2	1415.16
		Despacho 3	1397.65
		Grabación	21303.58
		Informática	10719.98
		Oficina 1	9836.33
		Oficina 2	12078.40
		Sala de Reuniones 1	2364.89
		Sala de Reuniones 2	1908.88
TOTAL PLANTA PRIMERA			66,308 Kcal/h
Segunda	A	Comedor	5544.44
		Dirección 1	3044.49
		Dirección 2	6132.13
		Oficina Grande 1	6518.35
		Oficina Grande 2	5672.18
		Oficinas Pequeñas	7313.09
	B	Oficina I	26244.60
		Oficina II	31967.73
		Oficina III	30187.63
		Oficina IV	32147.24
TOTAL PLANTA SEGUNDA			154,772 Kcal/h
TOTAL EDIFICIO			503,652 Kcal/h

Tabla 11. Cargas térmicas invierno.

Capítulo 5. SELECCIÓN DE EQUIPOS E INSTALACIÓN

Una vez realizado el cálculo de las cargas térmicas en las condiciones más desfavorables, se procede a seleccionar los equipos necesarios para cubrir las necesidades de climatización del edificio. La elección de cada elemento se ha realizado teniendo en cuenta las particularidades térmicas de cada planta, así como las diferencias de orientación, ocupación y uso.

El objetivo principal ha sido diseñar una solución técnica eficiente, que garantice confort térmico durante todo el año, al mismo tiempo que permita un control flexible por zonas y asegure un mantenimiento sencillo. Para ello, se ha optado por una combinación de equipos terminales y unidades centrales, capaces de adaptarse a las diferentes exigencias térmicas de cada planta.

5.1 SISTEMA DE CLIMATIZACIÓN PROYECTADO

El sistema escogido combina fan-coils y climatizadores de aire primario. Los fan-coils estarán distribuidos por las distintas zonas del edificio, integrados en el falso techo, y se encargarán de aportar el frío o el calor necesario en cada espacio, según la época del año. Esto permite ajustar la temperatura de cada zona de forma independiente.

La producción de agua fría y caliente se realizará mediante enfriadoras y calderas. Esta agua se transporta a los fan-coils mediante un sistema de distribución a cuatro tubos, lo que permite climatizar distintas zonas del edificio en modos diferentes (refrigeración o calefacción) de forma simultánea.

Para garantizar la calidad del aire interior y la correcta renovación del aire exterior, el sistema se complementa con climatizadores de aire primario. Estos equipos tratan e impulsan el aire exterior a través de una red de conductos, permitiendo cumplir con los requisitos establecidos por el RITE. El aire tratado se introduce en los recintos mediante difusores, mientras que el aire de retorno es recogido por rejillas.

Este sistema proporciona un alto nivel de confort, eficiencia energética y facilidad de control en todas las plantas del edificio.

5.2 ENFRIADORAS

La producción de agua fría para la climatización del edificio se realizará mediante dos enfriadoras aire-agua. Estos equipos se han seleccionado tras calcular la carga máxima simultánea en condiciones de verano, garantizando de esta forma un funcionamiento eficiente sin sobredimensionar el sistema.

El modelo elegido es el Carrier 30KAV 500A, con una potencia frigorífica nominal de 493 kW por unidad, lo que proporciona una potencia total instalada de 986 kW, superior a la demanda del edificio, estimada en 894 kW. Este margen adicional permite operar con mayor eficiencia energética y ofrece una mayor seguridad ante posibles aumentos de carga.

El agua enfriada se distribuye a través de la red hidráulica a los fan-coils y climatizadores instalados en las distintas zonas del edificio, encargados de climatizar el aire ambiente.

La ficha técnica de los equipos seleccionados se encuentra en el *ANEXO V*.

5.3 CALDERAS

Para la calefacción del edificio se han elegido dos calderas del modelo ADI CD-375 del fabricante BAXI, con una potencia útil máxima de 350,9 kW cada una. En total, suman 701,8 kW, lo que permite cubrir sin problema la demanda térmica del edificio, que alcanza un máximo de 586 kW en las condiciones más desfavorables.

Este modelo se ha seleccionado por su eficiencia, fiabilidad y facilidad de uso. Las calderas permiten regular su funcionamiento en función de las necesidades del edificio en cada momento, lo que ayuda a ahorrar energía.

Las dos unidades se conectarán a la red de distribución hidráulica, aportando el agua caliente necesaria para los fan-coils y climatizadores, que se encargarán de calefactar las distintas zonas del edificio.

La ficha técnica del modelo seleccionado se incluye en el *ANEXO V*.

5.4 CLIMATIZADORES

En este proyecto se han incluido unidades de tratamiento de aire (UTAs) como solución para garantizar la renovación del aire exterior y cumplir con los requisitos de ventilación e higiene establecidos por la normativa vigente. Estos equipos se encargan del tratamiento térmico y del filtrado del aire antes de su distribución a las zonas climatizadas mediante la red de conductos.

Dado el tamaño y la configuración del edificio se han incorporado tres unidades: una para atender la zona sur (núcleo A) y dos para la zona norte (núcleo B), cuya mayor superficie y complejidad han requerido una cobertura adicional.

Las UTAs se han ubicado en la cubierta del edificio, facilitando así la captación directa de aire exterior, reduciendo el impacto acústico en el interior y optimizando el trazado de conductos de impulsión.

Zona		Caudal impulsión (l/s)	UTA	Unidades
A		13831.67	AQX 27	1
B	PB	30630.28	AQX 28	2
	PS	11444.72	AQX 9	1

Tabla 12. Climatizadores.

Los equipos seleccionados son de la marca CLIVET y sus fichas técnicas correspondiente están adjuntas en el *ANEXO V*.

5.5 FAN-COILS

Para cubrir las necesidades de climatización de los distintos espacios del edificio, se han seleccionado fan-coils tipo cassette de 4 tubos, instalados en el falso techo de cada local.

Este tipo de configuración permite impulsar agua fría y caliente de forma simultánea, ya que cuenta con dos circuitos independientes: uno para refrigeración y otro para calefacción (ida y retorno en cada caso). Gracias a esto, el sistema puede adaptarse a situaciones en las que

distintos espacios del edificio requieren condiciones térmicas diferentes, como ocurre habitualmente en épocas intermedias (primavera y otoño).

Los fan-coils funcionan haciendo circular el aire del espacio a través de una batería por la que fluye agua caliente o fría, transfiriendo calor por convección forzada. El aire tratado se impulsa de nuevo al ambiente, generando así el efecto de climatización.

La selección de fan-coils se ha realizado en base a los resultados del cálculo de cargas térmicas de invierno y verano, el tamaño de cada estancia y las características de instalación. Cada equipo ha sido dimensionado según la potencia sensible y total requerida en refrigeración, y la potencia calorífica en calefacción, lo que permite garantizar el confort térmico en cualquier condición.

Se ha optado por equipos de diferentes potencias en función de la carga térmica de cada local, manteniendo una distribución homogénea para cubrir toda la superficie útil.

Los fan-coils elegidos son de la marca AIRMEC, cuya ficha técnica con sus características se incluye en el *ANEXO V*.

Los equipos se han seleccionado asegurando que se cumple con la velocidad media recomendada.

Planta	Zona		Calor sensible (KW)	Gran Calor Total (KW)	Carga total Calefacción (KW)	Tipo Fan-coil	Unidades	Calor Sensible (KW)	Pot. Frío (KW)	Pot. Calor (KW)
Baja	A	Estafeta	39.04	50.63	35.30	FCL 124	9	42.03	55.89	83.7
		Manipulado	15.69	21.10	15.94	FCL 104	5	17.65	24.55	46.5
		Oficina Control	6.40	7.42	5.48	FCL 104	2	7.06	9.82	14.62
	B	Zona 1	173.19	211.77	110.10	FCL 124	38	177.46	235.98	353.4
		Zona 2	73.63	88.53	43.66	FCL 124	16	74.72	99.36	148.8
		Zona 3	12.38	15.35	7.72	FCL 104	4	14.12	19.64	29.24
		Zona 4	46.40	56.97	31.44	FCL 124	10	46.7	62.1	93
		Zona 5	113.63	137.31	78.99	FCL 124	25	116.75	155.25	232.5
TOTAL PLANTA BAJA			480.35	589.08	328.63	-	109	496.49	662.59	1001.76

Tabla 13. Selección de fan-coils - Planta Baja.

Planta	Zona		Calor sensible (KW)	Gran Calor Total (KW)	Carga total Calefacción (KW)	Tipo Fan-coil	Unidades	Calor Sensible (KW)	Pot. Frío (KW)	Pot. Calor (KW)
Primera	A	Comedor	5.90	7.39	3.97	FCL 84	3	8.28	12.12	19.2
		Despacho 1	1.72	2.30	2.18	FCL 64	1	2.08	2.96	2.81
		Despacho 2	1.54	2.12	1.65	FCL 64	1	2.08	2.96	2.81
		Despacho 3	1.49	2.07	1.63	FCL 64	1	2.08	2.96	2.81
		Grabación	26.52	35.98	24.78	FCL 124	6	28.02	37.26	55.8
		Informática	11.89	14.35	12.47	FCL 104	4	14.12	19.64	29.24
		Oficina 1	15.08	18.17	11.44	FCL 104	5	17.65	24.55	36.55
		Oficina 2	18.98	22.95	14.05	FCL 104	6	21.18	29.46	43.86
		Sala de Reuniones 1	2.59	3.56	2.75	FCL 84	1	2.76	4.04	6.4
		Sala de Reuniones 2	2.12	2.90	2.22	FCL 84	1	2.76	4.04	6.4
TOTAL PLANTA PRIMERA			87.84	111.79	77.12	-	29	101.01	139.99	205.88

Tabla 14. Selección de fan-coils - Planta Primera.

Planta	Zona		Calor sensible (KW)	Gran Calor Total (KW)	Carga total Calefacción (KW)	Tipo Fan-coil	Unidades	Calor Sensible (KW)	Pot. Frío (KW)	Pot. Calor (KW)
Segunda	A	Comedor	7.25	8.44	6.45	FCL 84	3	8.28	12.12	19.2
		Dirección 1	4.26	5.02	3.54	FCL 84	2	5.52	8.08	12.8
		Dirección 2	8.51	10.02	7.13	FCL 124	2	9.34	12.42	18.6
		Oficina Grande 1	9.23	10.97	7.58	FCL 124	2	9.34	12.42	18.6
		Oficina Grande 2	6.19	8.12	6.60	FCL 104	2	7.06	9.82	14.62
		Oficinas Pequeñas	7.47	9.59	8.51	FCL 124	2	9.34	12.42	18.6
	B	Oficina I	43.32	52.78	30.52	FCL 124	10	46.7	62.1	93
		Oficina II	44.69	54.35	37.18	FCL 124	10	46.7	62.1	93
		Oficina III	34.81	44.28	35.11	FCL 124	8	37.36	49.68	74.4
		Oficina IV	36.02	45.68	37.39	FCL 124	8	37.36	49.68	74.4
TOTAL PLANTA SEGUNDA			201.74	249.24	180.00	-	49	217	290.84	437.22

Tabla 15. Selección de fan-coils - Planta Segunda.

5.6 RED DE TUBERÍAS

El objetivo de la red de tuberías es transportar el agua caliente y fría desde los equipos de producción (caldera y enfriadora) hasta los climatizadores y fan-coils repartidos por el edificio. Un buen diseño garantiza que el agua llegue con el caudal y temperatura adecuados, sin pérdidas de energía innecesarias y con un consumo eficiente de las bombas.

En este proyecto se ha dividido la instalación en dos sistemas, uno para la parte norte y otro para la parte sur. Cada sistema consta de dos circuitos cerrados: uno para agua fría (refrigeración) y otro para agua caliente (calefacción), ambos con tuberías de ida y retorno. Estos circuitos se dividen en ramas para cada zona del edificio, conectando los fan-coils de cada planta con los equipos situados en la cubierta.

El recorrido de las tuberías se ha definido sobre los planos en AutoCAD, partiendo desde los equipos terminales más alejados y subiendo por los patinillos hasta la cubierta. Cada tramo se ha numerado y se han sumado también las pérdidas causadas por codos, válvulas y otros accesorios, usando tablas de equivalencias adjuntadas en el *ANEXO III*.

La distribución empleada para la red de tuberías está detallada en la sección *PLANOS*.

5.6.1 CÁLCULO DE CAUDALES

El primer paso ha sido calcular el caudal de agua que necesita circular por cada tramo de tubería. Este caudal depende de la potencia térmica que necesita cada zona y del salto de temperatura del agua al pasar por los equipos. La fórmula utilizada ha sido la siguiente:

$$Q_{\text{agua}} (l/h) = \frac{\text{Potencia térmica (Kcal/h)}}{\Delta T}$$

Para refrigeración se ha considerado un salto térmico de 5 °C (agua de ida a 7 °C y retorno a 12 °C), y para calefacción un salto de 10 °C (ida a 60 °C y retorno a 50 °C).

En la *Tabla 16*, se recogen los caudales requeridos por cada equipo terminal en cada zona del edificio cuando se alcanza la mayor exigencia térmica.

PLANTA	ZONA		Q Verano (l/h)	Q Invierno (l/h)
BAJA	A	Estafeta	967.33	337.27
		Manipulado	725.68	274.17
		Oficina de Control	637.90	235.43
	B	Zona 1	958.36	249.13
		Zona 2	951.50	234.65
		Zona 3	660.10	165.89
		Zona 4	979.78	270.36
		Zona 5	944.51	271.67
PRIMERA	A	Comedor	423.47	113.68
		Despacho 1	395.40	187.24
		Despacho 2	365.40	141.52
		Despacho 3	356.40	139.77
		Grabación	1031.37	355.06
		Informática	616.95	268.00
		Oficina 1	624.96	196.73
		Oficina 2	657.80	201.31
		Sala de Reuniones 1	611.60	236.49
		Sala de Reuniones 2	498.00	190.89
SEGUNDA	A	Comedor	483.60	184.81
		Dirección 1	431.30	152.22
		Dirección 2	861.60	306.61
		Oficina Grande 1	942.90	325.92
		Oficina Grande 2	698.40	283.61
		Oficinas Pequeñas	824.90	365.65
	B	Oficina I	907.66	262.45
		Oficina II	934.60	319.68
		Oficina III	951.78	377.35
		Oficina IV	981.98	401.84

Tabla 16. Caudal requerido por cada equipo (l/h).

5.6.2 DIMENSIONAMIENTO DE LA RED

Una vez conocido el caudal, se ha determinado el diámetro nominal (DN) de cada tramo de tubería. Para ello se han seguido dos criterios básicos:

- La velocidad del agua no debe superar los 2 m/s, para evitar ruidos y desgastes.
- La pérdida de carga debe ser inferior a 30 mm.c.a por metro, para asegurar que el sistema funcione sin exigir demasiado a las bombas.

Para el dimensionamiento se utilizan las “*Tablas según el diagrama de Moody para tuberías de acero*” para las temperaturas mencionadas. Estas cumplen con las normas DIN 2440 y 2448. Además, también se tienen en cuenta las válvulas del elemento terminal y de la bomba, que conllevan una serie de pérdidas de carga. Estas se obtendrán en la tabla de “*Accesorios de tuberías*”.

Las tablas mencionadas anteriormente y los resultados completos de estos cálculos se encuentran adjuntos en el *ANEXO III*.

5.6.3 SELECCIÓN DE BOMBAS

Una vez dimensionada la red y calculado la pérdida de carga máxima que se debe vencer, se seleccionan las bombas necesarias para cada circuito.

Estas permiten mantener en movimiento el agua por toda la red, tanto en los tramos de ida como de retorno, de manera que todos los espacios del edificio reciban el caudal necesario para cubrir sus necesidades térmicas.

La elección de la bomba se basa principalmente en dos factores: por un lado, el caudal de agua que necesita mover en el sistema, y por otro, la altura que debe vencer para asegurar que el flujo alcance sin problemas el equipo más alejado de la instalación.

Las bombas que se han elegido son de la marca KBS, el modelo Amarex KRT. Las Bombas escogidas para cada zona, con sus características de caudal, altura y revoluciones vienen recogidas en las siguientes tablas, y el catálogo respectivo está adjunto el *ANEXO V*.

ZONA		CAUDAL (l/h)	CAUDAL (m3/h)	ALTURA (m)	BOMBA	r.p.m.
A	Planta Baja	13610.2	13.61	6.6	50-215/ 4p	1450
	Planta Primera	19224.8	19.22	7.96	50-215/ 4p	1450
	Planta Segunda	8969	8.97	6.45	50-215/ 4p	1450
B	Planta Baja	87692	87.69	8.4	80-215/ 2p	2900
	Planta Segunda	33892	33.89	7.48	65-217/ 2p	2900

Tabla 17. Bombas circuito de refrigeración.

ZONA		CAUDAL (l/h)	CAUDAL (m3/h)	ALTURA (m)	BOMBA	r.p.m.
A	Planta Baja	4877.16	4.88	4.94	50-215/ 4p	1450
	Planta Primera	6630.78	6.63	6.36	50-215/ 4p	1450
	Planta Segunda	3422.47	3.42	5.02	50-215/ 4p	1450
B	Planta Baja	23380.05	23.38	8	65-217/ 2p	2900
	Planta Segunda	12054.72	12.05	6.21	50-215/ 4p	1450

Tabla 18. Bombas circuito calefacción.

5.7 RED DE CONDUCTOS

Para garantizar una correcta distribución del aire por todo el edificio, se ha diseñado una red de conductos que conecta las unidades de tratamiento de aire con los diferentes espacios interiores. Esta red permite transportar el caudal necesario a cada zona, tanto para la ventilación como para el acondicionamiento térmico.

El diseño se ha realizado teniendo en cuenta la velocidad del aire y las pérdidas de carga, buscando una instalación eficiente, equilibrada y silenciosa. La red se ha dividido según las distintas zonas del edificio y adaptada a la ubicación de los fan-coils.

El trazado se ha representado sobre los planos en AutoCAD, identificando cada tramo y considerando los elementos que generan pérdidas adicionales, como codos, reducciones o derivaciones.

La distribución empleada para la red de conductos está detallada en la sección *PLANOS*.

5.7.1 BALANCE DE CAUDALES

Antes de dimensionar la red de conductos, es necesario realizar el balance de caudales del edificio, para asegurar que cada zona recibe el flujo de aire necesario, tanto en impulsión como en retorno. Este análisis es esencial para que el sistema distribuya el aire de forma uniforme y mantenga unas condiciones óptimas de confort en todo el edificio.

Planta	Zona		Caudal impulsión (m ³ /h)	Caudal aire exterior (m ³ /h)	Caudal retorno (m ³ /h)
Baja	A	Estafeta	10125	2700	7425
		Manipulado	4070	1260	2810
		Oficina Control	1659	270	1389
	B	Zona 1	44923	7459.2	37463.8
		Zona 2	19099	2880	16219
		Zona 3	3210	576	2634
		Zona 4	12035	2044.8	9990.2
		Zona 5	29472	4579.2	24892.8
Primera	A	Comedor	1530	288	1242
		Despacho 1	446	135	311
		Despacho 2	401	135	266
		Despacho 3	387	135	252
		Grabación	6879	2205	4674
		Informática	3084	585	2499
		Oficina 1	3912	720	3192
		Oficina 2	4951	900	4051
		Sala de Reuniones 1	672	225	447
		Sala de Reuniones 2	551	180	371
Segunda	A	Comedor	1879	230.4	1648.6
		Dirección 1	1105	180	925
		Dirección 2	2207	360	1847
		Oficina Grande 1	2393	405	1988
		Oficina Grande 2	1606	450	1156
		Oficinas Pequeñas	1937	495	1442
	B	Oficina I	11235	2205	9030
		Oficina II	11592	2250	9342
		Oficina III	9030	2205	6825
		Oficina IV	9344	2250	7094

Tabla 19. Balance de caudales.

5.7.2 SELECCIÓN DE DIFUSORES

Los difusores son los elementos encargados de distribuir el aire de impulsión dentro de los espacios climatizados. Se sitúan en el falso techo y constituyen el punto final del recorrido del aire desde las unidades de tratamiento. Su correcta selección y ubicación resulta fundamental para garantizar un reparto uniforme del aire, el confort térmico y un nivel sonoro adecuado.

Durante el diseño se han considerado varios aspectos técnicos y normativos. En especial, se han seguido las indicaciones del RITE, que establece que el nivel de ruido no debe superar los 45 dB y que la separación mínima entre difusores debe ser de 2,4 metros.

El número de difusores en cada zona se ha dimensionado a partir del caudal de aire que debe impulsarse, dividiendo el total por el caudal nominal recomendado para cada tipo de difusor. En muchos casos, se ha optado por instalar más de una unidad por estancia para mejorar la distribución del aire y reducir la velocidad de salida.

Los difusores seleccionados para este proyecto son de la marca TROX, de la serie VDW. Se ha optado por el tamaño 500x24, que ofrece un nivel sonoro de 40 dB y permite un caudal de impulsión de 470 m³/h. Esta elección asegura un buen reparto del aire en las estancias y un funcionamiento silencioso.

Planta	Zona		Caudal impulsión (m ³ /h)	Caudal/ fan-coil (mm ³ /h)	Difusor/ fan-coil	Caudal/ Difusor (m ³ /h)	Difusores
Baja	A	Estafeta	10125	1125.00	3	375.00	27
		Manipulado	4070	814.00	2	407.00	10
		Oficina Control	1659	829.50	2	414.75	4
	B	Zona 1	44923	1182.18	3	394.06	114
		Zona 2	19099	1193.69	3	397.90	48
		Zona 3	3210	802.50	2	401.25	8
		Zona 4	12035	1203.50	3	401.17	30
		Zona 5	29472	1178.88	3	392.96	75
Primera	A	Comedor	1530	510.00	2	255.00	6
		Despacho 1	446	446.00	2	223.00	2
		Despacho 2	401	401.00	2	200.50	2

		Despacho 3	387	387.00	2	193.50	2
		Grabación	6879	1146.50	3	382.17	18
		Informática	3084	771.00	2	385.50	8
		Oficina 1	3912	782.40	2	391.20	10
		Oficina 2	4951	825.17	2	412.58	12
		Sala de Reuniones 1	672	672.00	2	336.00	2
		Sala de Reuniones 2	551	551.00	2	275.50	2
Segunda	A	Comedor	1879	626.33	2	313.17	6
		Dirección 1	1105	552.50	2	276.25	4
		Dirección 2	2207	1103.50	3	367.83	6
		Oficina Grande 1	2393	1196.50	3	398.83	6
		Oficina Grande 2	1606	803.00	2	401.50	4
		Oficinas Pequeñas	1937	968.50	3	322.83	6
	B	Oficina I	11235	1123.50	3	374.50	30
		Oficina II	11592	1159.20	3	386.40	30
		Oficina III	9030	1128.75	3	376.25	24
		Oficina IV	9344	1168.00	3	389.33	24

Tabla 20. Selección de difusores.

5.7.3 SELECCIÓN DE REJILLAS

Las rejillas son los elementos encargados de recoger el aire del local para canalizarlo a través de los conductos de retorno hasta el climatizador. Su función es fundamental para garantizar una correcta renovación del aire y un equilibrio adecuado en el sistema de ventilación del edificio.

El caudal de aire de retorno se ha calculado como la diferencia entre el caudal de impulsión y el caudal de aire exterior aportado, tal y como se muestra en la *Tabla 19* del apartado de balance de caudales. Este valor ha servido de base para determinar el número de rejillas necesario en cada zona, así como para seleccionar modelos que se adapten al caudal requerido sin superar los límites acústicos establecidos.

Las rejillas seleccionadas son de la marca TROX, con aletas fijas a 45°, y sus características específicas se detallan en la tabla correspondiente incluida a continuación.

Planta	Zona		Caudal retorno (m3/h)	Dimensiones	Nº rejillas	Caudal/rejilla
Baja	A	Estafeta	7425	225x325	8	928.13
		Manipulado	2810	225x325	3	936.67
		Oficina Control	1389	225x325	2	694.50
	B	Zona 1	37463.8	325x525	15	2497.59
		Zona 2	16219	325x525	7	2317.00
		Zona 3	2634	225x325	3	878.00
		Zona 4	9990.2	325x525	4	2497.55
		Zona 5	24892.8	325x525	10	2489.28
Primera	A	Comedor	1242	125x325	3	414.00
		Despacho 1	311	125x325	1	311.00
		Despacho 2	266	125x325	1	266.00
		Despacho 3	252	125x325	1	252.00
		Grabación	4674	325x525	2	2337.00
		Informática	2499	325x525	1	2499.00
		Oficina 1	3192	225x325	4	798.00
		Oficina 2	4051	225x325	5	810.20
		Sala de Reuniones 1	447	125x325	1	447.00
		Sala de Reuniones 2	371	125x325	1	371.00
Segunda	A	Comedor	1648.6	225x325	2	824.30
		Dirección 1	925	225x325	1	925.00
		Dirección 2	1847	225x325	2	923.50
		Oficina Grande 1	1988	225x325	2	994.00
		Oficina Grande 2	1156	225x325	2	578.00
		Oficinas Pequeñas	1442	225x325	2	721.00
	B	Oficina I	9030	225x325	10	903.00
		Oficina II	9342	225x325	10	934.20
		Oficina III	6825	225x325	7	975.00
		Oficina IV	7094	225x325	8	886.75

Tabla 21. Selección de rejillas.

5.7.4 DIMENSIONAMIENTO DE LA RED

Para distribuir el aire de forma eficiente por el edificio, se ha diseñado una red de conductos compuesta por un circuito de impulsión, que lleva el aire climatizado desde las unidades a los difusores en cada zona, y otro circuito de retorno, que recoge el aire mediante rejillas y lo dirige de vuelta al climatizador.

El cálculo se ha realizado por tramos, comenzando desde los puntos más alejados de los equipos. Según el caudal de impulsión o de retorno de cada tramo, se ha calculado el diámetro del conducto circular equivalente utilizando el “*Diagrama para el cálculo de pérdidas de carga de aire en conductos circulares*”. Se han tenido en cuenta los criterios de diseño habituales, manteniendo velocidades inferiores a 10 m/s y pérdidas unitarias entre 0,08 y 0,1 mm.c.a./ml.

Si el espacio disponible lo permitiera, como en instalaciones vistas o con techos altos, podría optarse por mantener los conductos con sección circular. Sin embargo, lo más habitual en este tipo de edificios es contar con un espacio limitado en los falsos techos, lo que obliga a transformarlos en conductos rectangulares. Esta adaptación se ha hecho utilizando el “*Diagrama de transformación de los conductos rectangulares en conductos circulares*”, asegurando unas proporciones adecuadas que eviten pérdidas de rendimiento o problemas acústicos.

Finalmente, se han tenido en cuenta las pérdidas adicionales generadas por accesorios como codos, derivaciones o reducciones. Para ello se ha utilizado la tabla de “*Pérdidas de carga en accesorios de conductos*”, que permite incorporar estas pérdidas al cálculo de cada tramo como metros equivalentes de conducto recto.

Los detalles completos de los cálculos, las dimensiones de los conductos y las pérdidas consideradas están recogidos en el *ANEXO IV*.

Además del diseño principal de la red de conductos, se han incluido ciertos elementos complementarios esenciales tanto para el control del caudal como para la seguridad del sistema.

Por un lado, se han instalado reguladores de caudal, cuya función es adaptar y mantener constante el flujo de aire hacia cada zona del edificio. Esto permite ajustar la ventilación en función de las necesidades reales de cada espacio y contribuye al equilibrio general del sistema. Se han utilizado dispositivos de la marca TROX TECHNIK, considerando en el cálculo una pérdida de carga de 2 mm.c.a. por unidad.

Por otro lado, se han incorporado compuertas cortafuegos en los puntos necesarios del trazado, especialmente en pasos críticos donde se requiere protección frente a la propagación del fuego. Estos elementos se activan de forma automática en caso de detección de altas temperaturas, cerrando el paso del aire a través del conducto. También en este caso se ha optado por equipos de la marca TROX TECHNIK, asignando una pérdida adicional de 0,7 mm.c.a. en los tramos donde están presentes.

5.8 COLECTORES

En las instalaciones de climatización, los colectores cumplen una función esencial en la distribución del fluido térmico. Se trata de elementos que agrupan las conexiones de varias tuberías en un único punto, facilitando la organización y el reparto eficiente del agua hacia los distintos circuitos secundarios del sistema, ya sea para refrigeración o calefacción.

Su uso es especialmente relevante en zonas donde confluyen varias líneas hidráulicas, como la entrada o salida de bombas, enfriadoras o calderas. Gracias a su diseño, permiten centralizar el caudal y distribuirlo de forma equilibrada entre los diferentes ramales, optimizando el rendimiento del sistema y mejorando su mantenimiento.

Para seleccionar el tamaño adecuado del colector, se parte del análisis de las secciones de las tuberías que se conectarán a él. A partir de esas secciones individuales, se calcula la sección necesaria del colector con la siguiente fórmula:

$$S_c = 1.6 \cdot (S_1 + S_2 + \dots + S_n)$$

Conociendo la sección del colector, se puede calcular su diámetro interno, a partir del cual se obtiene el diámetro nominal utilizando las “*Tablas según el diagrama de Moody para tuberías de acero*”.

	Zona	DN	Diámetro interior (mm)	Superficie (mm ²)
A	Baja	3"	80.8	5127.58
	Primera	3"	80.8	5127.58
	Segunda	2 1/2"	68.8	3717.64
B	Baja	6"	155.4	18966.71
	Segunda	4"	105.3	8708.57
COLECTOR		12"	291.2812249	66636.91

Tabla 22. Colector circuito refrigeración.

	Zona	DN	Diámetro interior (mm)	Superficie (mm ²)
A	Baja	2"	53	2206.18
	Primera	2"	53	2206.18
	Segunda	1 1/2"	41.8	1372.28
B	Baja	3"	80.8	5127.58
	Segunda	2 1/2"	68.8	3717.64
COLECTOR		8"	172.6375162	23407.78

Tabla 23. Colector circuito calefacción.

Las características de los colectores escogidos se encuentran adjuntos en el *ANEXO V*.

Además de los colectores necesarios en la generación, también se han dimensionado colectores específicos para las bombas de las enfriadoras y de las calderas, con el fin de garantizar una correcta distribución hidráulica en cada circuito. El cálculo de sus dimensiones se recoge en la *Tabla 24*, y sus características técnicas completas se encuentran adjuntas en el *ANEXO V*.

CIRCUITO	Caudal (m ³ /h)	DN	D. interior	Superficie	Superficie colector	D. interior COLECTOR	COLECTOR
Refrigeración	163.39	6"	155.4	18966.71	30346.73	196.567	8"
Calefacción	50.37	4"	105.3	8708.57	13933.70	133.195	5"

Tabla 24. Colectores de enfriadoras y calderas.

5.9 ACUMULADORES DE INERCIA

Los acumuladores de inercia son elementos que permiten almacenar energía en forma de agua caliente o fría y mantener la estabilidad del sistema ante variaciones en la demanda. Gracias a su capacidad de amortiguación térmica, los equipos generadores trabajan de forma más continua y eficiente, evitando esfuerzos innecesarios derivados de cambios bruscos en el consumo energético.

En el caso de la producción de frío, el acumulador ayuda a mantener estable la temperatura del agua de impulsión, especialmente durante momentos de baja demanda, evitando así fluctuaciones en el funcionamiento de las enfriadoras. Para la producción de calor, actúan como amortiguador térmico, acumulando energía cuando la caldera está en funcionamiento y liberándola posteriormente de forma progresiva hacia la instalación.

El volumen necesario de estos depósitos se ha calculado en función de la potencia térmica de los generadores, el salto térmico del agua y el número de fases de potencia. Para el cálculo de su volumen se utiliza la siguiente fórmula:

$$V = \frac{72 \cdot Q}{n \cdot \Delta T}$$

Donde:

- V es el volumen del acumulador (en litros).
- Q la potencia de la enfriadora (en kW).
- n el número de fases de potencia.
- ΔT el salto térmico del agua (en °C).

Los resultados obtenidos están adjuntos en la *Tabla 25*.

Generador	Q (kW)	n	ΔT (°C)	V (L)
Enfriadora	493	4	5	1774.80
Caldera	350.9	4	10	631.62

Tabla 25. Acumuladores de inercia.

En este proyecto se han seleccionado acumuladores de inercia independientes tanto para la producción de frío como de calor, con el fin de optimizar el rendimiento de cada circuito y garantizar una distribución térmica equilibrada en todas las zonas del edificio.

Se ha seleccionado un acumulador por generador. Para las enfriadoras se ha optado por el modelo MV-2000-I/-IB, con una capacidad de 2000 L, mientras que para las calderas por el modelo G-800-I/-II, con una capacidad de 800L. Ambos modelos son de la marca IDROGAS, y sus características técnicas se incluyen en el *ANEXO V*.

5.10 VASOS DE EXPANSIÓN

En los sistemas de climatización con circuitos de agua cerrados, los vasos de expansión son componentes clave para absorber los cambios de volumen que experimenta el fluido debido a las variaciones de temperatura. Esta función permite mantener la presión dentro de márgenes seguros, evitando sobrepresiones o vacíos que podrían afectar negativamente al funcionamiento de la instalación.

El método para el cálculo de estos elementos está regulado por el RITE en la norma UNE 100155, donde se establecen los procedimientos y fórmulas necesarias para su correcto dimensionado. En este proyecto se han instalado vasos de expansión independientes tanto para el circuito de calefacción como para el de refrigeración.

La fórmula para el cálculo del volumen total de los vasos de expansión es la siguiente:

$$V_t = V \cdot C_e \cdot C_p$$

Donde:

- V: volumen total de agua de la instalación.
- C_e: coeficiente de expansión del agua.
- C_p: coeficiente de presión del vaso.

En primer lugar, el *volumen total de agua de la instalación [V]* se obtiene con la siguiente fórmula:

$$V = \frac{Q \cdot 15}{1.16}$$

Siendo Q la potencia en kW del generador (caldera y enfriadora).

$$V \text{ refrigeración} = \frac{893.28 \cdot 15}{1.16} = 11,551.03 \text{ L}$$

$$V \text{ calefacción} = \frac{585.75 \cdot 15}{1.16} = 7,574.35 \text{ L}$$

El cálculo del *coeficiente de expansión del agua* [Ce] se calcula de la siguiente manera:

$$Ce = (3,24 \cdot T^2 + 102,13 \cdot T - 2708,3) \cdot 10^{-6} \quad \text{para } 30^\circ\text{C} < T < 120^\circ\text{C}$$

Siendo T la temperatura del agua, dándole valores de 30°C para invierno y 70°C para verano, se obtienen los siguientes valores:

$$Ce (30^\circ\text{C}) = 0,00328$$

$$Ce (70^\circ\text{C}) = 0,0204$$

Por último, el *coeficiente de presión del vaso* [Cp] se obtiene con la siguiente fórmula:

$$Cp = \frac{P_M}{(P_M - P_m)}$$

Siendo:

- P_M : presión máxima en el vaso [bar]
- P_m : presión mínima en el vaso [bar]

La presión máxima se obtiene sumando la presión de tarado de la válvula de seguridad a la presión atmosférica. Por otro lado, la presión mínima resulta de la suma entre la presión manométrica de llenado del circuito y la presión atmosférica.

Considerando como valores de referencia una presión máxima de 3,5 bar y una presión mínima de 1,5 bar, el coeficiente de presión resultante es de 1,75. A partir de estos valores, obtenemos:

V_t refrigeración = 66,32 L

V_t calefacción = 270,54 L

Los vasos de expansión seleccionados para este proyecto son de la marca FLEXCON. En el circuito de refrigeración se ha incorporado una unidad de 80 litros, mientras que para el circuito de calefacción se ha elegido una de 300 litros, garantizando así la absorción del volumen de fluido dilatado en ambas redes de forma segura y eficiente.

Los catálogos correspondientes se encuentran adjuntos en el *ANEXO V*.

Capítulo 6. ALINEACIÓN CON LOS OBJETIVOS DE DESARROLLO SOSTENIBLE (ODS)

Este proyecto no solo busca mejorar la eficiencia energética de un edificio industrial, sino que también se compromete con la sostenibilidad y el respeto al medioambiente. En concreto, contribuye de forma directa a varios de los Objetivos de Desarrollo Sostenible establecidos por la ONU en la Agenda 2030, que marcan el camino hacia un desarrollo equilibrado, inclusivo y responsable.

Uno de los objetivos que se tiene en cuenta es el *ODS 3: Salud y bienestar*, ya que una buena climatización permite mantener unas condiciones térmicas adecuadas y una correcta calidad del aire interior. Esto es fundamental para el confort y la salud de las personas que trabajan en el edificio, reduciendo molestias térmicas o problemas asociados a una mala ventilación.

También se alinea con el *ODS 7: Energía asequible y no contaminante*, al apostar por un sistema energético eficiente. La instalación utiliza bombas de bajo consumo, enfriadoras con alto rendimiento y sistemas de recuperación de energía en la ventilación, todo ello con el objetivo de reducir el consumo eléctrico sin perder prestaciones.

En cuanto al *ODS 11: Ciudades y comunidades sostenibles*, el diseño busca reducir el impacto ambiental del edificio mediante un uso más racional de la energía y la integración de tecnologías eficientes. Esto permite avanzar hacia una edificación más respetuosa con el entorno urbano y más sostenible en el largo plazo.

El *ODS 12: Producción y consumo responsables* también está presente en el proyecto. Se han seleccionado solo los equipos necesarios y se han dimensionado correctamente, evitando sobredimensionamientos que aumentan el consumo sin aportar beneficios. Así, se fomenta un uso más responsable de los recursos.

Por último, este trabajo contribuye al *ODS 13: Acción por el clima*, ya que, al reducir el consumo energético y las emisiones asociadas, y al utilizar refrigerantes con bajo impacto ambiental, se disminuye la huella de carbono del edificio. Esto supone una pequeña pero importante aportación frente al reto del cambio climático.

En conjunto, este proyecto no solo responde a criterios técnicos y de eficiencia, sino que también integra valores de sostenibilidad, salud y responsabilidad ambiental.

Capítulo 7. BIBLIOGRAFÍA

Gobierno de España – Ministerio de la Presidencia. (2021). *Real Decreto 178/2021, de 23 de marzo, por el que se modifica el Reglamento de Instalaciones Térmicas en los Edificios (RITE)*. Boletín Oficial del Estado. <https://www.boe.es/eli/es/rd/2021/03/23/178>

Gobierno de España – Ministerio de Transportes, Movilidad y Agenda Urbana. (2019). *Código Técnico de la Edificación (CTE)*. <https://www.codigotecnico.org>

IDAE – Instituto para la Diversificación y Ahorro de la Energía. (2011). *Guía técnica: condiciones climáticas exteriores de proyecto*. <https://www.idae.es/publicaciones/guia-tecnica-condiciones-climaticas-exteriores-de-proyecto>

Naciones Unidas. (2015). *Transformar nuestro mundo: la Agenda 2030 para el Desarrollo Sostenible*. <https://www.un.org/sustainabledevelopment/es/>

Ministerio de Ciencia y Tecnología. (2002). *Reglamento electrotécnico para baja tensión* (Real Decreto 842/2002, de 2 de agosto). Boletín Oficial del Estado, núm. 224, de 18 de septiembre de 2002, páginas 34397 a 34558. <https://www.boe.es/buscar/doc.php?id=BOE-A-2002-18099>

ANEXO I CÁLCULO DE CARGAS VERANO

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																							
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025											
Planta:		Planta Baja			Zona:		Estafeta																
DIMENSIONES:		37.17 m		X	13.00 m		=	483.21 m2			HORA SOLAR:		16		MADRID								
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.			FACTOR		Kcal/h		MES:		AGOSTO										
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE		Cristal		m2 x		34 x		0.48				Exteriores		34.2		19.9		27		8.9			
NE		Cristal		m2 x		34 x		0.48				Interiores		25.0		18.0		50		10.0			
ESTE		Cristal		m2 x		34 x		0.48				DIFERENCIA		9.2						-1.1			
SE										Cristal		m2 x		34 x		0.48							
SUR		Cristal		8.26 m2 x		77 x		0.48		305		Infiltración				m3/h x		x		0.72			
SO		Cristal		m2 x		444 x		0.48				Personas		60		Personas		x		55			
OESTE		Cristal		14.07 m2 x		521 x		0.48		3,519		Aplicaciones											
NO		Cristal		m2 x		263 x		0.48															
Claraboya				m2 x		322 x		0.48															
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES													
NORTE		Pared		m2 x		4.3 x		0.65				Aire Ext.		2,700.00		m3/h x				0.15 BF x 0.72			
NE		Pared		m2 x		5.5 x		0.65															
ESTE		Pared		m2 x		5.5 x		0.65															
SE		Pared		m2 x		8.8 x		0.65															
SUR		Pared		24.78 m2 x		13.2 x		0.65		213													
SO		Pared		m2 x		16.6 x		0.65															
OESTE		Pared		42.21 m2 x		13.2 x		0.65		362		Sensible		2,700.00		m3/h x		9.2 x (1- 0.15 BF) x 0.3		6,334			
NO		Pared		m2 x		5.5 x		0.65				Latente		2,700.00		m3/h x		0.15 BF) x 0.72					
Tejado-Sol				m2 x		18.2 x		0.46															
Tejado-Sombra				m2 x		3.2 x		0.46															
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES													
Total Cristal		22.33 m2 x		9.2 x		2.60		534				FACTOR CALOR SENSIBLE		33,566		Efec. Sens. Local				0.90			
Tabiques LNC		m2 x		4.6 x		1.20								37,196		Efec. Total Local							
Techo LNC		m2 x		4.6 x		2.02						ADP Indicador=								°C			
Suelo		483.21 m2 x		4.6 x		1.10		2,445				ADP Seleccionado=				12				°C			
Suelo exterior		m2 x		9.2 x		1.10																	
Puertas		m2 x		9.2 x		2.00																	
Infiltración		m3/h x		9.2 x		0.30																	
CALOR INTERNO										TOTALES													
Personas		60		Personas		x		57		3,420													
Alumbrado		9,664		Wattios x 0.86		x		1.25		10,389													
Aplicaciones, etc.				9,664		x		0.86		8,311													
Potencia						x																	
Ganancias Adicionales						x																	
SUBTOTAL										29,498													
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10 %		2,950											
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL										32,448													
Aire Exterior		2,700.00		m3/h x		9.2 x		0.15 BF x 0.3		1,118													
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL										33,566													
Observaciones:																							

Ilustración 1. Cálculo de cargas verano - Planta Baja Estafeta

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																						
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025										
Planta:		Planta Baja			Zona:		Manipulado															
DIMENSIONES:		8.59 m		X	26.09 m		=	224.11 m2			HORA SOLAR:		14		MADRID							
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h			MES:		AGOSTO									
GANANCIA SOLAR-CRISTAL								TOTALES			CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE		Cristal		m2 x		45		x		0.48			Exteriores		34.2		19.9		27		8.9	
NE		Cristal		m2 x		45		x		0.48			Interiores		25.0		18.0		50		10.0	
ESTE		Cristal		6.66		m2 x		45		x 0.48			144		DIFERENCIA		9.2				-1.1	
SE		Cristal		m2 x		45		x		0.48			CALOR LATENTE						TOTALES			
SUR		Cristal		m2 x		286		x		0.48			Infiltración		m3/h x		x		0.72			
SO		Cristal		m2 x		447		x		0.48			Personas		28		Personas		x		55	
OESTE		Cristal		m2 x		324		x		0.48			Aplicaciones									
NO		Cristal		m2 x		51		x		0.48			SUBTOTAL						1,540			
Claraboya		m2 x		594		x		0.48			COEFICIENTE DE SEGURIDAD						10		%		154	
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS								TOTALES			CALOR LATENTE DEL LOCAL						1,694					
NORTE		Pared		m2 x		2.1		x		0.65			Aire Ext.		1,260.00		m3/h x		0.15		BF x 0.72	
NE		Pared		m2 x		4.3		x		0.65			CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL						1,694			
ESTE		Pared		19.98		m2 x		6.6		x 0.65			CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL						15,186			
SE		Pared		m2 x		12.7		x		0.65			CALOR AIRE EXTERIOR						TOTALES			
SUR		Pared		m2 x		12.1		x		0.65			Sensible		1,260.00		m3/h x		9.2 x (1-		0.15 BF) x 0.3	
SO		Pared		m2 x		5.5		x		0.65			Latente		1,260.00		m3/h x		0.15 BF) x 0.72			
OESTE		Pared		m2 x		4.3		x		0.65			SUBTOTAL						2,956			
NO		Pared		m2 x		3.2		x		0.65			GRAN CALOR TOTAL						18,142			
Tejado-Sol		m2 x		13.8		x		0.46			A.D.P.											
Tejado-Sombra		m2 x		1.0		x		0.46			FACTOR CALOR SENSIBLE						13,492		Efec. Sens. Local		=	
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS								TOTALES			15,186						Efec. Total Local		=		0.89	
Total Cristal		6.66		m2 x		9.2		x		2.60			ADP Indicado=								°C	
Tabiques LNC		m2 x		4.6		x		1.20			ADP Seleccionado=						12		°C			
Techo LNC		m2 x		4.6		x		2.02			CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)											
Suelo		224.11		m2 x		4.6		x 1.10		1,134			▲ T=(1-0.15 BF)x(°C Loc		25.0		-		12		ADP)=	
Suelo exterior		m2 x		9.2		x		1.10			CAUDAL DE AIRE M3/H						13,492		Sensible Local		=	
Puertas		m2 x		9.2		x		2.00			0.3 X						11.05		▲ T			
Infiltración		m3/h x		9.2		x		0.30			Observaciones:											
CALOR INTERNO								TOTALES			Personas						28		Personas		x	
Personas		28		Personas		x		57			1,596											
Alumbrado		4,482		Wattios x 0.86		x		1.25			4,818											
Aplicaciones, etc.				4,482		x		0.86			3,855											
Potencia						x																
Ganancias Adicionales						x																
SUBTOTAL								11,792														
COEFICIENTE DE SEGURIDAD								10 %			1,179											
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL								12,971														
Aire Exterior		1,260.00		m3/h x		9.2 x		0.15		BF x 0.3			522									
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL								13,492														

Ilustración 2. Cálculo de cargas verano - Planta Baja Manipulado.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																							
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025											
Planta:		Planta Baja			Zona:		Oficina Control																
DIMENSIONES:		4.91 m		X	9.71 m		=	47.68 m2			HORA SOLAR:		10		MADRID								
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.			FACTOR		Kcal/h		MES:		AGOSTO										
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE		Cristal		m2 x		45		x		0.48		Exteriores		32.5		18.2		23		7.4			
NE		Cristal		m2 x		51		x		0.48		Interiores		25.0		18.0		50		10.0			
ESTE		Cristal		4.91 m2 x		324		x		0.48		DIFERENCIA		7.5						-2.6			
SE		Cristal		m2 x		447		x		0.48		CALOR LATENTE								TOTALES			
SUR		Cristal		9.71 m2 x		286		x		0.48		Infiltración		m3/h x		x		0.72					
SO		Cristal		m2 x		45		x		0.48		Personas		6		Personas		x		55			
OESTE		Cristal		m2 x		45		x		0.48		Aplicaciones											
NO		Cristal		m2 x		45		x		0.48										SUBTOTAL			
Claraboya		m2 x		594		x		0.48				COEFICIENTE DE SEGURIDAD		10		%				33			
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL								363			
NORTE		Pared		m2 x				x		0.65		Aire Ext.		270.00		m3/h x				0.15 BF x 0.72			
NE		Pared		m2 x		12.1		x		0.65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL								363			
ESTE		Pared		14.73 m2 x		15.5		x		0.65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL								5,863			
SE		Pared		m2 x		9.9		x		0.65		CALOR AIRE EXTERIOR								TOTALES			
SUR		Pared		29.13 m2 x				x		0.65		Sensible		270.00		m3/h x		7.5 x (1- 0.15 BF) x 0.3		516			
SO		Pared		m2 x				x		0.65		Latente		270.00		m3/h x		0.15 BF) x 0.72					
OESTE		Pared		m2 x				x		0.65		SUBTOTAL								516			
NO		Pared		m2 x				x		0.65		GRAN CALOR TOTAL								6,379			
Tejado-Sol		m2 x		3.2		x		0.46				A.D.P.											
Tejado-Sombra		m2 x				x		0.46				FACTOR CALOR SENSIBLE		5,500		Efec. Sens. Local		=		0.94			
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES		5,863		Efec. Total Local									
Total Cristal		14.62 m2 x		7.5		x		2.60		285		ADP Indicado=				°C							
Tabiques LNC		m2 x		3.8		x		1.20				ADP Seleccionado=		12		°C							
Techo LNC		m2 x		3.8		x		2.02				CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)											
Suelo		47.68 m2 x		3.8		x		1.10		199		ΔT=(1-0.15 BF)x(°C Loc		25.0		-		12		ADP)=			
Suelo exterior		m2 x		7.5		x		1.10				CAUDAL DE AIRE MDH		5,500		Sensible Local		=		1,659			
Puertas		m2 x		7.5		x		2.00				0.3 X		11.05		ΔT							
Infiltración		m3/h x		7.5		x		0.30				Observaciones:											
CALOR INTERNO										TOTALES		Personas		6		Personas		x		57			
Personas		6		Personas		x		57		342		Alumbrado		954		Wattios x 0.86		x		1.25			
Alumbrado		954		Wattios x 0.86		x		1.25		1,026		Aplicaciones, etc.				954		x		0.86			
Aplicaciones, etc.				954		x		0.86		820		Potencia						x					
Potencia						x						Ganancias Adicionales						x					
Ganancias Adicionales						x						SUBTOTAL								4,917			
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10		%										492	
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL																						5,409	
Aire Exterior		270.00		m3/h x		7.5		x		0.15		BF x 0.3								91			
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL																						5,500	

Ilustración 3. Cálculo de cargas verano - Planta Baja Oficina Control.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																											
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025															
Planta:		Planta Baja			Zona:		1																				
DIMENSIONES:		66.68 m		X	31.10 m		=	2,073.59 m2			HORA SOLAR:		16		MADRID												
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h			MES:		AGOSTO														
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr					
NORTE		Cristal		m2 x		34 x		0.48		534		Exteriores		34.2		19.9		27		8.9							
NE		Cristal		m2 x		34 x		0.48				Interiores		25.0		18.0		50		10.0							
ESTE		Cristal		32.69 m2 x		34 x		0.48				DIFERENCIA		9.2						-1.1							
SE		Cristal		m2 x		34 x		0.48				CALOR LATENTE								TOTALES							
SUR		Cristal		m2 x		77 x		0.48				Infiltración		m3/h x		x		0.72									
SO		Cristal		m2 x		444 x		0.48		5,119		Personas		259		Personas		x		55		14,245					
OESTE		Cristal		20.47 m2 x		521 x		0.48				Aplicaciones															
NO		Cristal		m2 x		263 x		0.48												SUBTOTAL		14,245					
		Claraboya		m2 x		322 x		0.48												COEFICIENTE DE SEGURIDAD		10		%		1,425	
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS												TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL										15,670			
NORTE		Pared		m2 x		4.3 x		0.65		351		Aire Ext.		7,459.20		m3/h x		0.15		BF x 0.72							
NE		Pared		m2 x		5.5 x		0.65				CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL										15,670					
ESTE		Pared		98.07 m2 x		5.5 x		0.65				CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL										164,589					
SE		Pared		m2 x		8.8 x		0.65				CALOR AIRE EXTERIOR										TOTALES					
SUR		Pared		m2 x		13.2 x		0.65				Sensible		7,459.20		m3/h x		9.2 x (1-		0.15 BF		) x 0.3		17,499			
SO		Pared		m2 x		16.6 x		0.65		527		Latente		7,459.20		m3/h x		0.15 BF		) x 0.72							
OESTE		Pared		61.41 m2 x		13.2 x		0.65												SUBTOTAL		17,499					
NO		Pared		m2 x		5.5 x		0.65																			
		Tejado-Sol		m2 x		18.2 x		0.46												GRAN CALOR TOTAL				182,089			
		Tejado-Sombra		m2 x		3.2 x		0.46																			
GANANCIA TRANS. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES		A. D. P.															
Total Cristal		53.16		m2 x		9.2 x		2.60		1,272		FACTOR CALOR SENSIBLE		148,919		Efec. Sens. Local		=				0.90					
Tabiques LNC				m2 x		4.6 x		1.20						164,589		Efec. Total Local											
Techo LNC		2,073.59		m2 x		4.6 x		2.02						ADP Indicado=								°C					
Suelo		2,073.59		m2 x		4.6 x		1.10						ADP Seleccionado=		12						°C					
Suelo exterior				m2 x		9.2 x		1.10																			
Puertas				m2 x		9.2 x		2.00		Observaciones:																	
Infiltración				m3/h x		9.2 x		0.30				CAUDAL DE AIRE MOH		148,919		Sensible Local		=				44,923					
												0.3 X		11.05		▲ T											
Personas		259		Personas		x		57																			
Alumbrado		41,472		Wattios x 0,86		x		1.25																			
Aplicaciones, etc.				41,472		x		0.86																			
Potencia						x																					
Ganancias Adicionales						x																					
SUBTOTAL										132,574																	
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10		%										13,257					
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL										145,831																	
Aire Exterior		7,459.20		m3/h x		9.2 x		0.15		BF x 0.3		3,088															
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL										148,919																	

Ilustración 4. Cálculo de cargas verano - Planta Baja Zona 1.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																							
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025											
Planta:		Planta Baja			Zona:		2																
DIMENSIONES:		28.58 m		X	27.96 m		=	799.10 m2			HORA SOLAR:		16		MADRID								
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h			MES:		AGOSTO										
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE		Cristal		m2 x		34 x		0.48				Exteriores		34.2		19.9		27		8.9			
NE		Cristal		m2 x		34 x		0.48				Interiores		25.0		18.0		50		10.0			
ESTE		Cristal		m2 x		34 x		0.48				DIFERENCIA		9.2						-1.1			
												CALOR LATENTE						TOTALES					
SE		Cristal		m2 x		34 x		0.48				Infiltración		m3/h x		x		0.72					
SUR		Cristal		m2 x		77 x		0.48				Personas		100		Personas		x		55			
SO		Cristal		m2 x		444 x		0.48				Aplicaciones								5,500			
OESTE		Cristal		27.96 m2 x		521 x		0.48		6,992													
NO		Cristal		m2 x		263 x		0.48															
		Claraboya		m2 x		322 x		0.48															
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL						6,050					
NORTE		Pared		m2 x		4.3 x		0.65				Aire Ext.		2,880.00		m3/h x		0.15		BF x 0.72			
NE		Pared		m2 x		5.5 x		0.65				CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL						6,050					
ESTE		Pared		m2 x		5.5 x		0.65				CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL						69,363					
SE		Pared		m2 x		8.8 x		0.65				CALOR AIRE EXTERIOR						TOTALES					
SUR		Pared		m2 x		13.2 x		0.65				Sensible		2,880.00		m3/h x		9.2 x (1- 0.15 BF		) x 0.3			
SO		Pared		m2 x		16.6 x		0.65				Latente		2,880.00		m3/h x		0.15 BF		) x 0.72			
OESTE		Pared		83.88 m2 x		13.2 x		0.65		720													
NO		Pared		m2 x		5.5 x		0.65															
		Tejado-Sol		m2 x		18.2 x		0.46															
		Tejado-Sombra		m2 x		3.2 x		0.46															
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES		A.D.P.											
Total Cristal		27.96 m2 x		9.2 x		2.60		669				FACTOR CALOR SENSIBLE		63,313		Efec. Sens. Local		=		0.91			
Tabiques LNC		m2 x		4.6 x		1.20								69,363		Efec. Total Local							
Techo LNC		799.10 m2 x		4.6 x		2.02		7,425				ADP Indicado=								°C			
Suelo		799.10 m2 x		4.6 x		1.10		4,043				ADP Seleccionado=		12						°C			
Suelo exterior		m2 x		9.2 x		1.10						CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)											
Puertas		m2 x		9.2 x		2.00						ΔT=(1-0.15 BF)x(°C Loc		25.0		-		12		ADP)=			
Infiltración		m3/h x		9.2 x		0.30						CAUDAL DE AIRE MDH		63,313		Sensible Local		=		19,099			
				0.3 X		11.05		ΔT															
Observaciones:																							
CALOR INTERNO										TOTALES													
Personas		100		Personas		x		57		5,700													
Alumbrado		15,982		Wattios x 0.86		x		1.25		17,181													
Aplicaciones, etc.				15,982		x		0.86		13,745													
Potencia						x																	
Ganancias Adicionales						x																	
										SUBTOTAL						56,474							
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10		%						5,647					
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL																62,121							
Aire Exterior										2,880.00		m3/h x		9.2 x		0.15		BF x 0.3		1,192			
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL																63,313							

Ilustración 5. Cálculo de cargas verano - Planta Baja Zona 2.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																																	
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025																					
Planta:		Planta Baja			Zona:		3																										
DIMENSIONES:		24.08 m		X	6.51 m		=	156.76 m2			HORA SOLAR:		16		MADRID																		
CONCEPTO		SUPERFICIE				FACTOR		Kcal/h			MES:		AGOSTO																				
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr											
NORTE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		Exteriores		34.2		19.9		27				8.9											
NE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		Interiores		25.0		18.0		50				10.0											
ESTE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		DIFERENCIA		9.2								-1.1											
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE										TOTALES											
NORTE		Pared		m2 x		4.3		x		0.65		Infiltración		m3/h x				x		0.72													
NE		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		Personas		20		Personas		x		55		1,100											
ESTE		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		Aplicaciones																					
SE		Pared		m2 x		8.8		x		0.65		SUBTOTAL										1,100											
SUR		Pared		m2 x		13.2		x		0.65		COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10		%		110							
SO		Pared		m2 x		16.6		x		0.65		CALOR LATENTE DEL LOCAL														1,210							
OESTE		Pared		m2 x		13.2		x		0.65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL														1,210							
NO		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL														11,851							
Tejado-Sol										m2 x		18.2		x		0.46		CALOR AIRE EXTERIOR										TOTALES					
Tejado-Sombra										m2 x		3.2		x		0.46		Sensible		576.00		m3/h x		9.2 x (1-		0.15 BF		) x 0.3		1,351			
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES		GRAN CALOR TOTAL														13,202							
Total Cristal		m2 x		9.2		x		2.60				FACTOR		10,641		Efec. Sens. Local		=				0.90											
Tabiques LNC		m2 x		4.6		x		1.20				CALOR SENSIBLE		11,851		Efec. Total Local																	
Techo LNC		156.76		m2 x		4.6		x		2.02		1,457		ADP Indicado=								°C											
Suelo		156.76		m2 x		4.6		x		1.10		793		ADP Seleccionado=		12						°C											
Suelo exterior		m2 x		9.2		x		1.10						CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (0 impulsión)																			
Puertas		m2 x		9.2		x		2.00						ΔT=(1-0.15 BF)x(°C) Loc										25.0		-		12		ADP)=		11.05	
Infiltración		m3/h x		9.2		x		0.30						CAUDAL DE AIRE M3/h		10,641		Sensible Local		=				3,210									
CALOR INTERNO										TOTALES		Observaciones:																					
Personas		20		Personas		x		57		1,140																							
Alumbrado		3,135		Wattios x 0.86		x		1.25		3,370																							
Aplicaciones, etc.				3,135		x		0.86		2,696																							
Potencia						x																											
Ganancias Adicionales						x																											
SUBTOTAL										9,456																							
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10		%		946																			
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL										10,402																							
Aire Exterior		576.00		m3/h x		9.2		x		0.15		BF x 0.3		238																			
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL										10.641																							

Ilustración 6. Cálculo de cargas verano - Planta Baja Zona 3.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																										
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025														
Planta:		Planta Baja			Zona:		4																			
DIMENSIONES:		21.28 m		X	26.76 m		=	569.45 m2			HORA SOLAR:		14		MADRID											
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h			MES:		AGOSTO													
GANANCIA SOLAR-CRISTAL									TOTALES			CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr				
NORTE		Cristal		m2 x		45		x		0.48		460			Exteriores		34.2		19.9		27		8.9			
NE		Cristal		m2 x		45		x		0.48					Interiores		25.0		18.0		50		10.0			
ESTE		Cristal		21.28 m2 x		45		x		0.48					DIFERENCIA		9.2						-1.1			
SE		Cristal		m2 x		45		x		0.48					CALOR LATENTE					TOTALES						
SUR		Cristal		m2 x		286		x		0.48					Infiltración		m3/h x		x		0.72					
SO		Cristal		m2 x		447		x		0.48		Personas		71		Personas		x		55		3,905				
OESTE		Cristal		m2 x		324		x		0.48		Aplicaciones														
NO		Cristal		m2 x		51		x		0.48							SUBTOTAL			3,905						
Claraboya		m2 x		594		x		0.48							COEFICIENTE DE SEGURIDAD			10		%		391				
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS									TOTALES			CALOR LATENTE DEL LOCAL					4,296									
NORTE		Pared		m2 x		2.1		x		0.65		274			Aire Ext.		2,044.80		m3/h x		0.15		BF x 0.72			
NE		Pared		m2 x		4.3		x		0.65					CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL					4,296						
ESTE		Pared		63.84 m2 x		6.6		x		0.65					CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL					44,192						
SE		Pared		m2 x		12.7		x		0.65					CALOR AIRE EXTERIOR					TOTALES						
SUR		Pared		m2 x		12.1		x		0.65					Sensible		2,044.80		m3/h x		9.2 x (1-		0.15 BF		) x 0.3	
SO		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		Latente		2,044.80		m3/h x				0.15 BF		) x 0.72				
OESTE		Pared		m2 x		4.3		x		0.65							SUBTOTAL			4,797						
NO		Pared		m2 x		3.2		x		0.65							GRAN CALOR TOTAL					48,989				
Tejado-Sol		m2 x		13.8		x		0.46																		
Tejado-Sombra		m2 x		1.0		x		0.46																		
GANANCIA TRANS. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS									TOTALES			A. D. P.														
Total Cristal		21.28 m2 x		9.2		x		2.60		509			FACTOR CALOR SENSIBLE		39,896		Efec. Sens. Local		=		0.90					
Tabiques LNC		m2 x		4.6		x		1.20							44,192		Efec. Total Local									
Techo LNC		569.45 m2 x		4.6		x		2.02		5,291			ADP Indicado=								°C					
Suelo		569.45 m2 x		4.6		x		1.10		2,881			ADP Seleccionado=		12						°C					
Suelo exterior		m2 x		9.2		x		1.10					CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)													
Puertas		m2 x		9.2		x		2.00					ΔT=(1-0.15 BF)x(°C Loc		25.0		-		12		ADP)=		11.05			
Infiltración		m3/h x		9.2		x		0.30					CAUDAL DE AIRE MDH		39,896		Sensible Local		=		12,035					
		0.3 X		11.05		ΔT							Observaciones:													
CALOR INTERNO									TOTALES																	
Personas		71		Personas		x		57		4,047																
Alumbrado		11,389		Wattios x 0.86		x		1.25		12,243																
Aplicaciones, etc.				11,389		x		0.86		9,795																
Potencia						x																				
Ganancias Adicionales						x																				
SUBTOTAL									35,500																	
COEFICIENTE DE SEGURIDAD									10 %			3,550														
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL									39,050																	
Aire Exterior		2,044.80		m3/h x		9.2		x		0.15		BF x 0.3		847												
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL									39.896																	

Ilustración 7. Cálculo de cargas verano - Planta Baja Zona 4.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																											
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025															
Planta:		Planta Baja			Zona:		5																				
DIMENSIONES:		50.91 m		X	25.05 m		=	1.275.30 m2			HORA SOLAR:		17		MADRID												
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h			MES:		AGOSTO														
GANANCIA SOLAR-CRISTAL									TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr						
NORTE		Cristal		36.66		m2 x		25		x		0.48		440		Exteriores		34.2		19.6		26		8.5			
NE		Cristal				m2 x		25		x		0.48				Interiores		25.0		18.0		50		10.0			
ESTE		Cristal		25.05		m2 x		25		x		0.48		301		DIFERENCIA		9.2						-1.5			
SE		Cristal				m2 x		25		x		0.48				CALOR LATENTE				TOTALES							
SUR		Cristal				m2 x		25		x		0.48				Infiltración				m3/h x		x		0.72			
SO		Cristal				m2 x		337		x		0.48				Personas		159		Personas		x		55		8,745	
OESTE		Cristal		13.00		m2 x		472		x		0.48		2,945		Aplicaciones											
NO		Cristal		18.92		m2 x		327		x		0.48		2,970						SUBTOTAL				8,745			
Claraboya				m2 x		151		x		0.48				COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10		%				875			
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS									TOTALES				CALOR LATENTE DEL LOCAL				9,620										
NORTE		Pared		109.98		m2 x		4.9		x		0.65		350		Aire Ext.		4,579.20		m3/h x		0.15		BF x 0.72			
NE		Pared				m2 x		6.0		x		0.65				CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL				9,620							
ESTE		Pared		75.15		m2 x		6.0		x		0.65		293		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL				107,321							
SE		Pared				m2 x		7.1		x		0.65				CALOR AIRE EXTERIOR				TOTALES							
SUR		Pared				m2 x		11.6		x		0.65				Sensible		4,579.20		m3/h x		9.2 x (1-		0.15 BF) x 0.3		10,743	
SO		Pared				m2 x		18.2		x		0.65				Latente		4,579.20		m3/h x		0.15 BF) x 0.72					
OESTE		Pared		39.00		m2 x		17.7		x		0.65		449						SUBTOTAL				10,743			
NO		Pared		56.76		m2 x		10.5		x		0.65		387		GRAN CALOR TOTAL				118,064							
Tejado-Sol				m2 x		19.9		x		0.46						A. D. P.											
Tejado-Sombra				m2 x		3.8		x		0.46						FACTOR CALOR SENSIBLE		97.701		Efec. Sens. Local		=		0.91			
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS									TOTALES				107,321		Efec. Total Local												
Total Cristal		93.63		m2 x		9.2		x		2.60		2,240		ADP Indicado=													
Tabiques LNC				m2 x		4.6		x		1.20				11,850		ADP Seleccionado=		12						°C			
Techo LNC		1.275.30		m2 x		4.6		x		2.02		6,453		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)													
Suelo		1.275.30		m2 x		4.6		x		1.10				ΔT=(1-0.15 BF)x(°C Loc		25.0		-		12		ADP)=		11.05			
Suelo exterior				m2 x		9.2		x		1.10				CAUDAL DE AIRE M3/h		97.701		Sensible Local		=				29,472			
Puertas				m2 x		9.2		x		2.00				0.3 X		11.05		ΔT									
Infiltración				m3/h x		9.2		x		0.30				Observaciones:													
CALOR INTERNO									TOTALES																		
Personas		159		Personas		x				57		9,063															
Alumbrado		25,506		Wattios x 0.86		x				1.25		27,419															
Aplicaciones, etc.				25,506		x				0.86		21,935															
Potencia						x																					
Ganancias Adicionales						x																					
SUBTOTAL									87,095																		
COEFICIENTE DE SEGURIDAD									10 %		8,710																
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL									95,805																		
Aire Exterior		4,579.20		m3/h x		9.2		x		0.15		BF x 0.3		1,896													
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL									97,701																		

Ilustración 8. Cálculo de cargas verano - Planta Baja Zona 5.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																							
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025											
Planta:		Primera Planta			Zona:		Comedor																
DIMENSIONES:		16.60 m		X	4.66 m		=	77.36 m2			HORA SOLAR:		16		MADRID								
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR 0 DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h			MES:		AGOSTO										
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		Exteriores		34.2		19.9		27		8.9			
NE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		Interiores		25.0		18.0		50		10.0			
ESTE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		DIFERENCIA		9.2						-1.1			
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE											
NORTE		Pared		m2 x		4.3		x		0.65		Infiltración		m3/h x		x		0.72					
NE		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		Personas		10		Personas		x		55			
ESTE		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		Aplicaciones											
SE		Pared		m2 x		8.8		x		0.65													
SUR		Pared		m2 x		13.2		x		0.65													
SO		Pared		m2 x		16.6		x		0.65													
OESTE		Pared		m2 x		13.2		x		0.65													
NO		Pared		m2 x		5.5		x		0.65													
Tejado-Sol				m2 x		18.2		x		0.46													
Tejado-Sombra				m2 x		3.2		x		0.46													
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL											
Total Cristal				m2 x		9.2		x		2.60		Aire Ext.		288.00		m3/h x		0.15		BF x 0.72			
Tabiques LNC		170.08		m2 x		4.6		x		1.20													
Techo LNC				m2 x		4.6		x		2.02													
Suelo				m2 x		4.6		x		1.10													
Suelo exterior				m2 x		9.2		x		1.10													
Puertas				m2 x		9.2		x		2.00													
Infiltración				m3/h x		9.2		x		0.30													
CALOR INTERNO										TOTALES		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL											
Personas		10		Personas		x				57		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL											
Alumbrado		1,547		Wattios x 0.86		x				1.25													
Aplicaciones, etc.				1,547		x				0.86													
Potencia						x																	
Ganancias Adicionales						x																	
SUBTOTAL										4,502													
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10 %													
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL										4,952													
Aire Exterior		288.00		m3/h x		9.2		x		0.15		BF x 0.3											
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL										5,072													
Observaciones:																							

Ilustración 9. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Comedor.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																							
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025											
Planta:		Primera Planta			Zona:		Despacho 1																
DIMENSIONES:		6.89 m		X	3.12 m		=	21.50 m2			HORA SOLAR:		16		MADRID								
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h			MES:		AGOSTO										
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		Exteriores		34.2		19.9		27		8.9			
NE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		Interiores		25.0		18.0		50		10.0			
ESTE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		DIFERENCIA		9.2						-1.1			
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE								TOTALES			
NORTE		Pared		m2 x		4.3		x		0.65		Infiltración		m3/h x		x		0.72					
NE		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		Personas		3		Personas		x		55			
ESTE		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		Aplicaciones								165			
SE		Pared		m2 x		8.8		x		0.65													
SUR		Pared		m2 x		13.2		x		0.65													
SO		Pared		m2 x		16.6		x		0.65													
OESTE		Pared		m2 x		13.2		x		0.65													
NO		Pared		m2 x		5.5		x		0.65													
Tejado-Sol				m2 x		18.2		x		0.46													
Tejado-Sombra				m2 x		3.2		x		0.46													
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL								182			
NORTE		Total Cristal		m2 x		9.2		x		2.60		Aire Ext.		135.00		m3/h x		0.15		BF x 0,72			
NE		Tabiques LNC		52.52 m2 x		4.6		x		1.20													
ESTE		Techo LNC		m2 x		4.6		x		2.02													
SE		Suelo		m2 x		4.6		x		1.10													
SUR		Suelo exterior		m2 x		9.2		x		1.10													
SO		Puertas		m2 x		9.2		x		2.00													
OESTE		Infiltración		m3/h x		9.2		x		0.30													
CALOR INTERNO										TOTALES		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL								182			
Personas		3		Personas		x		57		290													
Alumbrado		430		Wattios x 0,86		x		1.25															
Aplicaciones, etc.				430		x		0.86															
Potencia						x																	
Ganancias Adicionales						x																	
SUBTOTAL												CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL								1,660			
COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10		%				129													
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL												CALOR AIRE EXTERIOR								TOTALES			
Aire Exterior		135.00		m3/h x		9.2		x		0.15		Sensible		135.00		m3/h x		9.2 x (1- 0.15 BF)		} x 0,3			
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL												Latente		135.00		m3/h x		0.15 BF		} x 0,72		317	
SUBTOTAL												SUBTOTAL										317	
GRAN CALOR TOTAL												GRAN CALOR TOTAL										1,977	
A.D.P.												A.D.P.											
FACTOR CALOR SENSIBLE		1,478		Efec. Sens. Local		=		0.89															
		1,660		Efec. Total Local																			
ADP Indicado=																							
ADP Seleccionado=				12																			
CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)																							
Δ T=(1-0,15 BF)x(°C Loc		25.0		-		12		ADP)=												11.05			
CAUDAL DE AIRE MDH		1,478		Sensible Local		=		446															
		0.3 x		11.05		Δ T																	
Observaciones:																							

Ilustración 10. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Despacho 1.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																													
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025																	
Planta:		Primera Planta			Zona:		Despacho 2																						
DIMENSIONES:		6.89 m		X	3.17 m		=	21.84 m2			HORA SOLAR:		17		MADRID														
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:		AGOSTO																	
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr							
NORTE		Cristal		m2 x		25		x		0.48		Exteriores		34.2		19.6		26		8.5									
NE		Cristal		m2 x		25		x		0.48		Interiores		25.0		18.0		50		10.0									
ESTE		Cristal		m2 x		25		x		0.48		DIFERENCIA		9.2						-1.5									
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CALOR LATENTE										TOTALES							
SUR		Cristal		m2 x		25		x		0.48		Infiltración		m3/h x		x		0.72											
SO		Cristal		m2 x		337		x		0.48		Personas		3		Personas		x		55									
OESTE		Cristal		m2 x		472		x		0.48		Aplicaciones																	
NO		Cristal		m2 x		327		x		0.48		SUBTOTAL										165							
Claraboya		m2 x		151		x		0.48		COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10		%		17					
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL										182							
NORTE		Pared		m2 x		4.9		x		0.65		Aire Ext.		135.00		m3/h x		0.15		BF x 0.72									
NE		Pared		m2 x		6.0		x		0.65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL										182							
ESTE		Pared		m2 x		6.0		x		0.65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL										1,510							
SE		Pared		m2 x		7.1		x		0.65		CALOR AIRE EXTERIOR										TOTALES							
SUR		Pared		m2 x		11.6		x		0.65		Sensible		135.00		m3/h x		9.2 x (1- 0.15 BF) x 0.3		317									
SO		Pared		m2 x		18.2		x		0.65		Latente		135.00		m3/h x		0.15 BF) x 0.72											
OESTE		Pared		m2 x		17.7		x		0.65		SUBTOTAL										317							
NO		Pared		m2 x		10.5		x		0.65		GRAN CALOR TOTAL										1,827							
Tejado-Sol		m2 x		19.9		x		0.46		A.D.P.																			
Tejado-Sombra		m2 x		3.8		x		0.46		FACTOR										1,328		Efec. Sens. Local		=		0.88			
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES		1,510										Efec. Total Local							
Total Cristal		m2 x		9.2		x		2.60		ADP Indicado=												°C							
Tabiques LNC		25.36		m2 x		4.6		x		1.20		ADP Seleccionado=										12		°C					
Techo LNC		m2 x		4.6		x		2.02		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)																			
Suelo		m2 x		4.6		x		1.10		ΔT=(1-0.15 BF)x(°C Loc										25.0		-		12		ADP=		11.05	
Suelo exterior		m2 x		9.2		x		1.10		CAUDAL DE AIRE M3/H										1,328		Sensible Local		=		401			
Puertas		m2 x		9.2		x		2.00		0.3 X										11.05		ΔT							
Infiltración		m3/h x		9.2		x		0.30		Observaciones:																			
CALOR INTERNO										TOTALES																			
Personas		3		Personas		x		57		171																			
Alumbrado		437		Wattios x 0,86		x		1.25		470																			
Aplicaciones, etc.				437		x		0.86		376																			
Potencia						x																							
Ganancias Adicionales						x																							
SUBTOTAL										1,157																			
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10 %		116																	
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL										1,273																			
Aire Exterior		135.00		m3/h x		9.2		x		0.15		BF x 0.3		56															
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL										1,328																			

Ilustración 11. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Despacho 2.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																															
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025																			
Planta:		Primera Planta			Zona:		Despacho 3																								
DIMENSIONES:		6.89 m		X	3.04 m		=	20.95 m2			HORA SOLAR:		16		MADRID																
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h			MES:		AGOSTO																		
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr									
NORTE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		Exteriores		34.2		19.9		27		8.9											
NE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		Interiores		25.0		18.0		50		10.0											
ESTE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		DIFERENCIA		9.2						-1.1											
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CALOR LATENTE																			
SUR		Cristal		m2 x		77		x		0.48		Infiltración		m3/h x		x		0.72													
SO		Cristal		m2 x		444		x		0.48		Personas		3		Personas		x		55											
OESTE		Cristal		m2 x		521		x		0.48		Aplicaciones																			
NO		Cristal		m2 x		263		x		0.48		SUBTOTAL																			
Claraboya		m2 x		322		x		0.48		COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10		%		17							
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL																			
NORTE		Pared		m2 x		4.3		x		0.65		Aire Ext.		135.00		m3/h x		0.15		BF x 0.72											
NE		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL																			
ESTE		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL																			
SE		Pared		m2 x		8.8		x		0.65		CALOR AIRE EXTERIOR																			
SUR		Pared		m2 x		13.2		x		0.65		TOTALES																			
SO		Pared		m2 x		16.6		x		0.65		Sensible		135.00		m3/h x		9.2 x (1- 0.15 BF)		x 0.3											
OESTE		Pared		m2 x		13.2		x		0.65		Latente		135.00		m3/h x		0.15 BF)		x 0.72											
NO		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		SUBTOTAL																			
Tejado-Sol		m2 x		18.2		x		0.46		GRAN CALOR TOTAL																					
Tejado-Sombra		m2 x		3.2		x		0.46		1,782																					
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES		A.D.P.																			
Total Cristal		m2 x		9.2		x		2.60		134		FACTOR CALOR SENSIBLE		1,284		Efec. Sens. Local		=		0.88											
Tabiques LNC		24.32 m2 x		4.6		x		1.20						1,466		Efec. Total Local															
Techo LNC		m2 x		4.6		x		2.02				ADP Indicado=										°C									
Suelo		m2 x		4.6		x		1.10				ADP Seleccionado=										12		°C							
Suelo exterior		m2 x		9.2		x		1.10				CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)																			
Puertas		m2 x		9.2		x		2.00				ΔT=(1-0.15 BF)x(°C Loc										25.0		-		12		ADP)=		11.05	
Infiltración		m3/h x		9.2		x		0.30				CAUDAL DE AIRE MDH		1,284		Sensible Local		=		387											
		0.3 X												0.3 X		11.05		ΔT													
CALOR INTERNO										TOTALES		Observaciones:																			
Personas		3		Personas		x		57		171																					
Alumbrado		419		Wattios x 0.86		x		1.25		450																					
Aplicaciones, etc.				419		x		0.86		360																					
Potencia						x																									
Ganancias Adicionales						x																									
SUBTOTAL										1,116																					
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10 %		112																			
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL										1,228																					
Aire Exterior		135.00		m3/h x		9.2		x		0.15		BF x 0.3		56																	
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL										1,284																					

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																				
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial									4 de julio de 2025									
Planta:		Primera Planta			Zona:		Grabación													
DIMENSIONES:		20.52 m		X	19.22 m		=	394.39 m2			HORA SOLAR: 14		MADRID							
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES: AGOSTO										
GANANCIA SOLAR-CRISTAL									TOTALES		CONDICIONES		BS	BH	%HR	TR	Gr/Kgr			
NORTE		Cristal	m2 x		45		x	0.48				Exteriores		34.2	19.9		27	8.9		
NE		Cristal	m2 x		45		x	0.48				Interiores		25.0	18.0		50	10.0		
ESTE		Cristal	19.22 m2 x		45		x	0.48		415		DIFERENCIA		9.2				-1.1		
SE		Cristal	m2 x		45		x	0.48				CALOR LATENTE				TOTALES				
SUR		Cristal	m2 x		286		x	0.48				Infiltración		m3/h x		x	0.72			
SO		Cristal	m2 x		447		x	0.48				Personas		49		Personas	x	55	2,695	
OESTE		Cristal	m2 x		324		x	0.48				Aplicaciones								
NO		Cristal	m2 x		51		x	0.48								SUBTOTAL		2,695		
Claraboya			m2 x		594		x	0.48				COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10		%	270	
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS									TOTALES				CALOR LATENTE DEL LOCAL				2,965			
NORTE		Pared	m2 x		2.1		x	0.65				Aire Ext.		2.205.00		m3/h x	0.15	BF x 0.72		
NE		Pared	m2 x		4.3		x	0.65				CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL				2,965				
ESTE		Pared	57.66 m2 x		6.6		x	0.65		247		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL				25,768				
SE		Pared	m2 x		12.7		x	0.65				CALOR AIRE EXTERIOR				TOTALES				
SUR		Pared	m2 x		12.1		x	0.65				Sensible		2.205.00		m3/h x	9.2 x (1-	0.15 BF) x 0.3	5,173	
SO		Pared	m2 x		5.5		x	0.65				Latente		2.205.00		m3/h x	0.15 BF) x 0.72			
OESTE		Pared	m2 x		4.3		x	0.65								SUBTOTAL		5,173		
NO		Pared	m2 x		3.2		x	0.65				GRAN CALOR TOTAL				30,941				
Tejado-Sol			m2 x		13.8		x	0.46												
Tejado-Sombra			m2 x		1.0		x	0.46												
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS									TOTALES				A. D. P.							
Total Cristal		19.22 m2 x		9.2		x	2.60		460		FACTOR CALOR SENSIBLE		22,803		Efec. Sens. Local		=		0.88	
Tabiques LNC		130.72 m2 x		4.6		x	1.20		722				25,768		Efec. Total Local					
Techo LNC		m2 x		4.6		x	2.02						ADP Indicado=							
Suelo		m2 x		4.6		x	1.10						ADP Seleccionado=		12		°C			
Suelo exterior		m2 x		9.2		x	1.10						CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)							
Puertas		m2 x		9.2		x	2.00						ΔT=(1-0.15 BF)x(°C Loc		25.0		-	12	ADP)=	11.05
Infiltración		m3/h x		9.2		x	0.30						CAUDAL DE AIRE M3/H		22,803		Sensible Local		=	6,879
												0.3 X		11.05		ΔT				
Observaciones:																				
Personas		49		Personas		x		57		2,793										
Alumbrado		7,888		Wattios x 0.86		x		1.25		8,480										
Aplicaciones, etc.				7,888		x		0.86		6,784										
Potencia						x														
Ganancias Adicionales						x														
SUBTOTAL									19,900											
COEFICIENTE DE SEGURIDAD									10		%									
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL									21,890											
Aire Exterior		2.205.00		m3/h x		9.2 x		0.15		BF x 0.3				913						
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL									22,803											

Ilustración 13. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Grabación.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																						
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025										
Planta:		Primera Planta			Zona:		Informática															
DIMENSIONES:		4.98 m		X	20.57 m		=	102.44 m2			HORA SOLAR:		13		MADRID							
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:		AGOSTO										
GANANCIA SOLAR-CRISTAL									TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE		Cristal		m2 x		45		x		0.48		Exteriores		33.9		19.6		26		8.6		
NE		Cristal		m2 x		45		x		0.48		Interiores		25.0		18.0		50		10.0		
ESTE		Cristal		4.98 m2 x		45		x		0.48		DIFERENCIA		8.9						-1.4		
SE		Cristal		m2 x		79		x		0.48		CALOR LATENTE				TOTALES						
SUR		Cristal		20.57 m2 x		312		x		0.48		Infiltración		m3/h x		x		0.72				
SO		Cristal		m2 x		344		x		0.48		Personas		13		Personas		x		55		
OESTE		Cristal		m2 x		145		x		0.48		Aplicaciones										
NO		Cristal		m2 x		45		x		0.48		SUBTOTAL				715						
		Claraboya		m2 x		660		x		0.48		COEFICIENTE DE SEGURIDAD		10		%		72				
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS									TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL		787									
NORTE		Pared		m2 x		0.5		x		0.65		Aire Ext.		585.00		m3/h x		0.15		BF x 0.72		
NE		Pared		m2 x		7.1		x		0.65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL				787						
ESTE		Pared		14.94 m2 x		9.4		x		0.65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL				11,011						
SE		Pared		m2 x		13.2		x		0.65		CALOR AIRE EXTERIOR				TOTALES						
SUR		Pared		61.71 m2 x		9.9		x		0.65		Sensible		585.00		m3/h x		8.9 x (1- 0.15 BF) x 0.3		1,328		
SO		Pared		m2 x		3.2		x		0.65		Latente		585.00		m3/h x		0.15 BF) x 0.72				
OESTE		Pared		m2 x		2.7		x		0.65		SUBTOTAL				1,328						
NO		Pared		m2 x		2.1		x		0.65		GRAN CALOR TOTAL				12,339						
		Tejado-Sol		m2 x		11.0		x		0.46		A.D.P.										
		Tejado-Sombra		m2 x				x		0.46		FACTOR CALOR SENSIBLE		10,224		Efec. Sens. Local		=		0.93		
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS									TOTALES		ADP Indicado=		°C									
Total Cristal		25.55 m2 x		8.9		x		2.60		591		ADP Seleccionado=		12								
Tabiques LNC		19.92 m2 x		4.5		x		1.20		108		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)										
Techo LNC		m2 x		4.5		x		2.02				▲T=(1-0.15 BF)x(°C Loc		25.0		-		12		ADP)=		
Suelo		m2 x		4.5		x		1.10				CAUDAL DE AIRE MDH		10,224		Sensible Local		=		3,084		
Suelo exterior		m2 x		8.9		x		1.10				0.3 X		11.05		▲T						
Puertas		m2 x		8.9		x		2.00				Observaciones:										
Infiltración		m3/h x		8.9		x		0.30														
CALOR INTERNO									TOTALES													
Personas		13		Personas		x		57		741												
Alumbrado		2,049		Wattios x 0.86		x		1.25		2,203												
Aplicaciones, etc.				2,049		x		0.86		1,762												
Potencia						x																
Ganancias Adicionales						x																
SUBTOTAL									9,082													
COEFICIENTE DE SEGURIDAD									10 %		908											
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL									9,990													
Aire Exterior		585.00		m3/h x		8.9		x		0.15 BF x 0.3		234										
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL									10,224													

Ilustración 14. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Informática.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																							
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025											
Planta:		Primera Planta			Zona:		Oficina 1																
DIMENSIONES:		14.00 m		X	9.25 m		=	129.50 m2			HORA SOLAR:		15		MADRID								
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h			MES:		AGOSTO										
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE		Cristal		m2 x		42 x		0.48				Exteriores		34.2		19.9		27		8.9			
NE		Cristal		m2 x		42 x		0.48				Interiores		25.0		18.0		50		10.0			
ESTE		Cristal		m2 x		42 x		0.48				DIFERENCIA		9.2						-1.1			
SE		Cristal		m2 x		42 x		0.48				CALOR LATENTE				TOTALES							
SUR		Cristal		12.41 m2 x		164 x		0.48		977		Infiltración		m3/h x		x		0.72					
SO		Cristal		m2 x		470 x		0.48				Personas		16		Personas		x		55			
OESTE		Cristal		13.95 m2 x		466 x		0.48		3,120		Aplicaciones											
NO		Cristal		m2 x		147 x		0.48				SUBTOTAL				880							
Claraboya				m2 x		482 x		0.48				COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10		%		88			
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL										968	
NORTE		Pared		m2 x		3.2 x		0.65				Aire Ext.		720.00		m3/h x				0.15 BF x 0.72			
NE		Pared		m2 x		4.9 x		0.65				CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL										968	
ESTE		Pared		m2 x		6.0 x		0.65				CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL										13,935	
SE		Pared		m2 x		10.5 x		0.65				CALOR AIRE EXTERIOR										TOTALES	
SUR		Pared		37.23 m2 x		12.7 x		0.65		307		Sensible		720.00		m3/h x		9.2 x (1- 0.15 BF) x 0.3		1,689			
SO		Pared		m2 x		12.1 x		0.65				Latente		720.00		m3/h x		0.15 BF) x 0.72					
OESTE		Pared		41.85 m2 x		9.4 x		0.65		256		SUBTOTAL				1,689							
NO		Pared		m2 x		4.3 x		0.65				GRAN CALOR TOTAL										15,624	
Tejado-Sol				m2 x		16.0 x		0.46															
Tejado-Sombra				m2 x		2.1 x		0.46															
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES		A. D. P.											
Total Cristal		26.36 m2 x		9.2 x		2.60		631				FACTOR CALOR SENSIBLE		12.967		Efec. Sens. Local		=		0.93			
Tabiques LNC		54.68 m2 x		4.6 x		1.20		302						13.935		Efec. Total Local							
Techo LNC		m2 x		4.6 x		2.02						ADP Indicado=										°C	
Suelo		m2 x		4.6 x		1.10						ADP Seleccionado=										12 °C	
Suelo exterior		m2 x		9.2 x		1.10						CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)											
Puertas		m2 x		9.2 x		2.00						ΔT=(1-0.15 BF)x(°C Loc		25.0		-		12		ADP=			
Infiltración		m3/h x		9.2 x		0.30						CAUDAL DE AIRE M3/H		12.967		Sensible Local		=		3,912			
												0.3 x		11.05		ΔT							
Personas		16		Personas		x		57		912		Observaciones:											
Alumbrado		2.590		Wattios x 0.86		x		1.25		2,784													
Aplicaciones, etc.				2.590		x		0.86		2,227													
Potencia						x																	
Ganancias Adicionales						x																	
SUBTOTAL										11,517													
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10 %		1,152											
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL										12,669													
Aire Exterior		720.00		m3/h x		9.2 x		0.15 BF x 0.3		298													
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL										12.967													

Ilustración 15. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Oficina 1.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																									
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025													
Planta:		Primera Planta			Zona:		Oficina 2																		
DIMENSIONES:		20.53 m		X	7.98 m		=	163.83 m2			HORA SOLAR:		17		MADRID										
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:		JULIO													
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr			
NORTE		Cristal		m2 x		45 x		0.48				Exteriores		34.2		19.6		26		8.5					
NE		Cristal		m2 x		32 x		0.48				Interiores		25.0		18.0		50		10.0					
ESTE		Cristal		m2 x		32 x		0.48				DIFERENCIA		9.2						-1.5					
SE		Cristal		m2 x		32 x		0.48				CALOR LATENTE				TOTALES									
SUR		Cristal		m2 x		32 x		0.48				Infiltración		m3/h x		x		0.72							
SO		Cristal		m2 x		308 x		0.48				Personas		20		Personas		x		55					
OESTE		Cristal		20.53		m2 x		517 x		0.48		Aplicaciones													
NO		Cristal		m2 x		408 x		0.48		5,095										SUBTOTAL					
Claraboya		m2 x		235 x		0.48												10		%					
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES										110					
NORTE										Pared		m2 x		4.9 x		0.65				CALOR LATENTE DEL LOCAL		1,210			
NE										Pared		m2 x		6.0 x		0.65						1,210			
ESTE										Pared		m2 x		6.0 x		0.65						17,623			
SE										Pared		m2 x		7.1 x		0.65									
SUR										Pared		m2 x		11.6 x		0.65									
SO										Pared		m2 x		18.2 x		0.65									
OESTE										Pared		61.59		m2 x		17.7 x		0.65		709					
NO										Pared		m2 x		10.5 x		0.65									
Tejado-Sol										m2 x		19.9 x		0.46											
Tejado-Sombra										m2 x		3.8 x		0.46											
GANANCIA TRANS. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES												19,734			
Total Cristal										20.53		m2 x		9.2 x		2.60		491							
Tabiques LNC										145.96		m2 x		4.6 x		1.20		806							
Techo LNC										m2 x		4.6 x		2.02											
Suelo										m2 x		4.6 x		1.10											
Suelo exterior										m2 x		9.2 x		1.10											
Puertas										m2 x		9.2 x		2.00											
Infiltración										m3/h x		9.2 x		0.30											
CALOR INTERNO										TOTALES															
Personas		20		Personas		x		57		1,140															
Alumbrado		3,277		Wattios x 0.86		x		1.25		3,523															
Aplicaciones, etc.				3,277		x		0.86		2,818															
Potencia						x																			
Ganancias Adicionales						x																			
SUBTOTAL										14,582															
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10		%		1,458											
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL										16,040															
Aire Exterior		900.00		m3/h x		9.2 x		0.15		BF x 0.3		373													
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL										16,413															
Observaciones:																									

Ilustración 16. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Oficina 2.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																										
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025														
Planta:		Primera Planta			Zona:		Sala de Reuniones 1																			
DIMENSIONES:		6.89 m		X	5.33 m		=	36.72 m2			HORA SOLAR:		14		MADRID											
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h			MES:		AGOSTO													
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES					CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE		Cristal		m2 x		45		x		0.48		Exteriores		34.2		19.9		27				8.9				
NE		Cristal		m2 x		45		x		0.48		Interiores		25.0		18.0		50				10.0				
ESTE		Cristal		m2 x		45		x		0.48		DIFERENCIA		9.2								-1.1				
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES					CALOR LATENTE					TOTALES						
SUR		Cristal		m2 x		286		x		0.48		Infiltración				m3/h x		x		0.72						
SO		Cristal		m2 x		447		x		0.48		Personas		5		Personas		x		55		275				
OESTE		Cristal		m2 x		324		x		0.48		Aplicaciones														
NO		Cristal		m2 x		51		x		0.48																
		Claraboya		m2 x		594		x		0.48																
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES					CALOR LATENTE DEL LOCAL					303						
NORTE		Pared		m2 x		2.1		x		0.65		Aire Ext.		225.00		m3/h x				0.15		BF x 0.72				
NE		Pared		m2 x		4.3		x		0.65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL					303									
ESTE		Pared		m2 x		6.6		x		0.65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL					2,530									
SE		Pared		m2 x		12.7		x		0.65		CALOR AIRE EXTERIOR					TOTALES									
SUR		Pared		m2 x		12.1		x		0.65		Sensible		225.00		m3/h x		9.2 x (1-		0.15 BF		) x 0.3				
SO		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		Latente		225.00		m3/h x				0.15 BF		) x 0.72				
OESTE		Pared		m2 x		4.3		x		0.65																
NO		Pared		m2 x		3.2		x		0.65																
		Tejado-Sol		m2 x		13.8		x		0.46																
		Tejado-Sombra		m2 x		1.0		x		0.46																
GANANCIA TRANS. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES					A.D.P.											
Total Cristal				m2 x		9.2		x		2.60		FACTOR CALOR SENSIBLE		2,227		Efec. Sens. Local				=		0.88				
Tabiques LNC		42.64		m2 x		4.6		x		1.20		2,530				Efec. Total Local										
Techo LNC				m2 x		4.6		x		2.02		ADP Indicado=										°C				
Suelo				m2 x		4.6		x		1.10		ADP Seleccionado=				12						°C				
Suelo exterior				m2 x		9.2		x		1.10		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)														
Puertas				m2 x		9.2		x		2.00		ΔT=(1-0,15 BF)x(°C Loc		25.0		-		12		ADP)=		11.05				
Infiltración				m3/h x		9.2		x		0.30		CAUDAL DE AIRE M3/H		2,227		Sensible Local				=		672				
				0.3 x								0.3 x		11.05		ΔT										
Observaciones:																										
Personas		5		Personas		x				57		285														
Alumbrado		734		Wattios x 0,86		x				1.25		789														
Aplicaciones, etc.				734		x				0.86		631														
Potencia						x																				
Ganancias Adicionales						x																				
SUBTOTAL										1,940																
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10		%		194												
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL										2,134																
Aire Exterior		225.00		m3/h x		9.2		x		0.15		BF x 0.3		93												
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL										2,227																

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																															
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial												4 de julio de 2025																	
Planta:		Primera Planta			Zona:		Sala de Reuniones 2																								
DIMENSIONES:		6.89 m		X	4.39 m		=	30.25 m2			HORA SOLAR:		15		MADRID																
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR 0 DIF. TEMP.			FACTOR		Kcal/h		MES:		AGOSTO																		
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr									
NORTE		Cristal		m2 x		42		x		0.48		Exteriores		34.2		19.9		27		8.9											
NE		Cristal		m2 x		42		x		0.48		Interiores		25.0		18.0		50		10.0											
ESTE		Cristal		m2 x		42		x		0.48		DIFERENCIA		9.2						-1.1											
CALOR LATENTE										TOTALES																					
SUR		Cristal		m2 x		164		x		0.48		Infiltración		m3/h x		x		0.72													
SO		Cristal		m2 x		470		x		0.48		Personas		4		Personas		x		55											
OESTE		Cristal		m2 x		466		x		0.48		Aplicaciones																			
NO		Cristal		m2 x		147		x		0.48		SUBTOTAL										220									
Claraboya		m2 x		482		x		0.48		COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10		%		22							
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL										242									
NORTE		Pared		m2 x		3.2		x		0.65		Aire Ext.		180.00		m3/h x		0.15		BF x 0.72											
NE		Pared		m2 x		4.9		x		0.65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL										242									
ESTE		Pared		m2 x		6.0		x		0.65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL										2,068									
SE		Pared		m2 x		10.5		x		0.65		CALOR AIRE EXTERIOR										TOTALES									
SUR		Pared		m2 x		12.7		x		0.65		Sensible		180.00		m3/h x		9.2 x (1- 0.15 BF) x 0.3		422											
SO		Pared		m2 x		12.1		x		0.65		Latente		180.00		m3/h x		0.15 BF) x 0.72													
OESTE		Pared		m2 x		9.4		x		0.65		SUBTOTAL										422									
NO		Pared		m2 x		4.3		x		0.65		GRAN CALOR TOTAL										2,490									
Tejado-Sol		m2 x		16.0		x		0.46		A.D.P.																					
Tejado-Sombra		m2 x		2.1		x		0.46		FACTOR CALOR SENSIBLE										1,826		Efec. Sens. Local		=		0.88					
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES		ADP Indicado=												°C							
Total Cristal		m2 x		9.2		x		2.60		194		ADP Seleccionado=										12		°C							
Tabiques LNC		35.12 m2 x		4.6		x		1.20				CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)																			
Techo LNC		m2 x		4.6		x		2.02				ΔT=(1-0.15 BF)x(°C Loc										25.0		-		12		ADP=		11.05	
Suelo		m2 x		4.6		x		1.10				CAUDAL DE AIRE M3/H										1,826		Sensible Local		=		551			
Suelo exterior		m2 x		9.2		x		1.10				0.3 X										11.05		ΔT							
Puertas		m2 x		9.2		x		2.00				Observaciones:																			
Infiltración		m3/h x		9.2		x		0.30																							
CALOR INTERNO										TOTALES																					
Personas		4		Personas		x		57		228																					
Alumbrado		605		Wattios x 0.86		x		1.25		650																					
Aplicaciones, etc.				605		x		0.86		520																					
Potencia						x																									
Ganancias Adicionales						x																									
SUBTOTAL										1,593																					
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10		%		159																	
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL										1,752																					
Aire Exterior		180.00		m3/h x		9.2		x		0.15		BF x 0.3		75																	
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL										1,826																					

Ilustración 18. Cálculo de cargas verano - Planta Primera Sala de Reuniones 2.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																							
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025											
Planta:		Planta Segunda			Zona:		Comedor																
DIMENSIONES:		14.20 m		X	4.48 m		=	63.62 m2			HORA SOLAR:		16		MADRID								
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h			MES:		AGOSTO										
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		Exteriores		34.2		19.9		27		8.9			
NE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		Interiores		25.0		18.0		50		10.0			
ESTE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		DIFERENCIA		9.2						-1.1			
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE											
NORTE		Pared		m2 x		4.3		x		0.65		Infiltración		m3/h x		x		0.72					
NE		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		Personas		8		Personas		x		55			
ESTE		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		Aplicaciones								440			
SE		Pared		m2 x		8.8		x		0.65													
SUR		Pared		m2 x		13.2		x		0.65													
SO		Pared		m2 x		16.6		x		0.65													
OESTE		Pared		13.44		m2 x		13.2		x		115											
NO		Pared		m2 x		5.5		x		0.65													
Tejado-Sol				m2 x		18.2		x		0.46													
Tejado-Sombra				m2 x		3.2		x		0.46													
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL								484			
Total Cristal		4.48		m2 x		9.2		x		2.60		Aire Ext.		230.40		m3/h x		0.15		BF x 0.72			
Tabiques LNC		131.52		m2 x		4.6		x		1.20										484			
Techo LNC		63.62		m2 x		4.6		x		2.02										6,714			
Suelo				m2 x		4.6		x		1.10													
Suelo exterior				m2 x		9.2		x		1.10													
Puertas				m2 x		9.2		x		2.00													
Infiltración				m3/h x		9.2		x		0.30													
CALOR INTERNO										TOTALES		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL								541			
Personas		8		Personas		x				57													
Alumbrado		1,272		Wattios x 0.86		x				1.25													
Aplicaciones, etc.				1,272		x				0.86													
Potencia						x																	
Ganancias Adicionales						x																	
SUBTOTAL										5,576		GRAN CALOR TOTAL								7,254			
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10		%											
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL										6,134		A.D.P.											
Aire Exterior		230.40		m3/h x		9.2		x		0.15		BF x 0.3											
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL										6,230		CAUDAL DE AIRE M3/H		6,230		Sensible Local				1,879			
												0.3 X		11.05		ΔT							
Observaciones:																							

Ilustración 19. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Comedor.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																							
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025											
Planta:		Planta Segunda			Zona:		Dirección 1																
DIMENSIONES:		4.82 m		X	6.94 m		=	33.45 m2			HORA SOLAR:		13		MADRID								
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h			MES:		AGOSTO										
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE		Cristal		m2 x		45 x		0.48		1,039		Exteriores		33.9		19.6		26		8.6			
NE		Cristal		m2 x		45 x		0.48				Interiores		25.0		18.0		50		10.0			
ESTE		Cristal		m2 x		45 x		0.48				DIFERENCIA		8.9						-1.4			
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS												TOTALES		CALOR LATENTE						TOTALES			
SUR		Cristal		6.94 m2 x		312 x		0.48				Infiltración		m3/h x		x		0.72					
SO		Cristal		m2 x		344 x		0.48		Personas		4		Personas		x		55		220			
OESTE		Cristal		m2 x		145 x		0.48		Aplicaciones													
NO		Cristal		m2 x		45 x		0.48															
		Claraboya		m2 x		660 x		0.48															
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL								242			
NORTE		Pared		m2 x		0.5 x		0.65		134		Aire Ext.		180.00		m3/h x		0.15		BF x 0.72			
NE		Pared		m2 x		7.1 x		0.65				CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL								242			
ESTE		Pared		m2 x		9.4 x		0.65				CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL								3,905			
SE		Pared		m2 x		13.2 x		0.65				CALOR AIRE EXTERIOR								TOTALES			
SUR		Pared		20.82 m2 x		9.9 x		0.65				Sensible		180.00		m3/h x		8.9 x (1-		0.15 BF		) x 0.3	
SO		Pared		m2 x		3.2 x		0.65		Latente		180.00		m3/h x				0.15 BF		) x 0.72			
OESTE		Pared		m2 x		2.7 x		0.65															
NO		Pared		m2 x		2.1 x		0.65															
		Tejado-Sol		m2 x		11.0 x		0.46															
		Tejado-Sombra		m2 x		x		0.46															
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES		A.D.P.											
Total Cristal		6.94		m2 x		8.9 x		2.60		161		FACTOR CALOR SENSIBLE		3,663		Efec. Sens. Local		=		0.94			
Tabiques LNC		19.28		m2 x		4.5 x		1.20		104				3,905		Efec. Total Local							
Techo LNC		33.45		m2 x		4.5 x		2.02		304						ADP Indicado=				°C			
Suelo		m2 x		4.5 x		1.10										ADP Seleccionado=		12		°C			
Suelo exterior		m2 x		8.9 x		1.10																	
Puertas		m2 x		8.9 x		2.00																	
Infiltración		m3/h x		8.9 x		0.30																	
CALOR INTERNO										TOTALES		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)											
Personas		4		Personas		x		57		228		ΔT=(1-0.15 BF)x(°C Loc		25.0		-		12		ADP)=			
Alumbrado		669		Wattios x 0.86		x		1.25		719		CAUDAL DE AIRE M3/H		3,663		Sensible Local		=		1,105			
Aplicaciones, etc.				669		x		0.86		575		0.3 X		11.05		ΔT							
Potencia						x																	
Ganancias Adicionales						x																	
SUBTOTAL										3,265		Observaciones:											
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10 %													
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL										3,591													
Aire Exterior		180.00		m3/h x		8.9 x		0.15		BF x 0.3		72											
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL										3,663													

Ilustración 20. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Dirección 1.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																	
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025					
Planta:		Planta Segunda			Zona:		Dirección 2										
DIMENSIONES:		4.82 m X 13.63 m =			65.70 m2			HORA SOLAR:		13							
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:		AGOSTO		MADRID			
GANANCIA SOLAR-CRISTAL								TOTALES		CONDICIONES		BS		BH			
NORTE		Cristal		m2 x		45 x		0.48		Exteriores		33.9		19.6			
NE		Cristal		m2 x		45 x		0.48		Interiores		25.0		18.0			
ESTE		Cristal		4.82 m2 x		45 x		0.48		DIFERENCIA		8.9		-1.4			
SE		Cristal		m2 x		79 x		0.48		CALOR LATENTE				TOTALES			
SUR		Cristal		13.63 m2 x		312 x		0.48		Infiltración		m3/h x		x			
SO		Cristal		m2 x		344 x		0.48		Personas		8		Personas			
OESTE		Cristal		m2 x		145 x		0.48		Aplicaciones				55			
NO		Cristal		m2 x		45 x		0.48						SUBTOTAL			
Claraboya		m2 x		660 x		0.48		0.48		COEFICIENTE DE SEGURIDAD		10		%			
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS								TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL				484			
NORTE		Pared		m2 x		0.5 x		0.65		Aire Ext.		360.00		m3/h x			
NE		Pared		m2 x		7.1 x		0.65						0.15 BF x 0.72			
ESTE		Pared		14.46 m2 x		9.4 x		0.65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL				484			
SE		Pared		m2 x		13.2 x		0.65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL				7,799			
SUR		Pared		40.89 m2 x		9.9 x		0.65		CALOR AIRE EXTERIOR				TOTALES			
SO		Pared		m2 x		3.2 x		0.65		Sensible		360.00		m3/h x			
OESTE		Pared		m2 x		2.7 x		0.65		Latente		360.00		m3/h x			
NO		Pared		m2 x		2.1 x		0.65						0.15 BF) x 0.3			
Tejado-Sol		m2 x		11.0 x		0.46		0.46						) x 0.72			
Tejado-Sombra		m2 x		x		0.46		0.46						SUBTOTAL			
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS								TOTALES		GRAN CALOR TOTAL				8,616			
Total Cristal								18.45 m2 x		8.9 x		2.60		427		A.D.P.	
Tabiques LNC								m2 x		4.5 x		1.20		597		FACTOR CALOR SENSIBLE	
Techo LNC								65.70 m2 x		4.5 x		2.02		597		7,315 Efec. Sens. Local	
Suelo								m2 x		4.5 x		1.10		597		7,799 Efec. Total Local	
Suelo exterior								m2 x		8.9 x		1.10		597		ADP Indicado=	
Puertas								m2 x		8.9 x		2.00		597		ADP Seleccionado=	
Infiltración								m3/h x		8.9 x		0.30		597		12 °C	
CALOR INTERNO								TOTALES		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)							
Personas		8		Personas		x		57		456		A T=(1-0.15 BF)x(°C Loc		25.0		-	
Alumbrado		1,314		Wattios x 0.86		x		1.25		1,413		CAUDAL DE AIRE M3/H		7,315		Sensible Local	
Aplicaciones, etc.				1,314		x		0.86		1,130		0.3 X		11.05		Δ T	
Potencia						x										=	
Ganancias Adicionales						x										2,207	
SUBTOTAL								6,519		Observaciones:							
COEFICIENTE DE SEGURIDAD								10 %		652							
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL								7,171									
Aire Exterior		360.00		m3/h x		8.9 x		0.15		BF x 0.3		144					
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL								7,315									

Ilustración 21. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Dirección 2.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS														
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025		
Planta:		Planta Segunda			Zona:		Oficina Grande 1							
DIMENSIONES:		8.90 m		X	8.23 m		=		73.25 m2					
HORA SOLAR:		16												
MES:		AGOSTO												
MADRID														
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h						
GANANCIA SOLAR-CRISTAL									TOTALES					
NORTE	Cristal	m2 x		34	x	0.48								
NE	Cristal	m2 x		34	x	0.48								
ESTE	Cristal	m2 x		34	x	0.48								
SE	Cristal	m2 x		34	x	0.48								
SUR	Cristal	m2 x		77	x	0.48								
SO	Cristal	m2 x		444	x	0.48								
OESTE	Cristal	8.90	m2 x	521	x	0.48		2,226						
NO	Cristal	m2 x		263	x	0.48								
Claraboya		m2 x		322	x	0.48								
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS									TOTALES					
NORTE	Pared	m2 x		4.3	x	0.65								
NE	Pared	m2 x		5.5	x	0.65								
ESTE	Pared	m2 x		5.5	x	0.65								
SE	Pared	m2 x		8.8	x	0.65								
SUR	Pared	m2 x		13.2	x	0.65								
SO	Pared	m2 x		16.6	x	0.65								
OESTE	Pared	26.70	m2 x	13.2	x	0.65		229						
NO	Pared	m2 x		5.5	x	0.65								
Tejado-Sol		m2 x		18.2	x	0.46								
Tejado-Sombra		m2 x		3.2	x	0.46								
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS									TOTALES					
Total Cristal		8.90	m2 x	9.2	x	2.60		213						
Tabiques LNC		65.84	m2 x	4.6	x	1.20		363						
Techo LNC		73.25	m2 x	4.6	x	2.02		681						
Suelo		m2 x		4.6	x	1.10								
Suelo exterior		m2 x		9.2	x	1.10								
Puertas		m2 x		9.2	x	2.00								
Infiltración		m3/h x		9.2	x	0.30								
CALOR INTERNO									TOTALES					
Personas		9	Personas	x	57		513							
Alumbrado		1,465	Wattios x 0,86	x	1.25		1,575							
Aplicaciones, etc.			1,465	x	0.86		1,260							
Potencia				x										
Ganancias Adicionales				x										
SUBTOTAL									7,060					
COEFICIENTE DE SEGURIDAD									10 %		706			
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL									7,766					
Aire Exterior		405.00	m3/h x	9.2	x	0.15	BF x 0.3	168						
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL									7.933					

Ilustración 22. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Oficina Grande 1.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																									
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025													
Planta:		Planta Segunda			Zona:		Oficina Grande 2																		
DIMENSIONES:		8.90 m		X	8.69 m		=	77.34 m2			HORA SOLAR:		16		MADRID										
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h			MES:		AGOSTO												
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr			
NORTE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		Exteriores		34.2		19.9		27		8.9					
NE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		Interiores		25.0		18.0		50		10.0					
ESTE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		DIFERENCIA		9.2						-1.1					
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE										TOTALES			
SUR		Cristal		m2 x		77		x		0.48		Infiltración		m3/h x		x		0.72							
SO		Cristal		m2 x		444		x		0.48		Personas		10		Personas		x		55					
OESTE		Cristal		m2 x		521		x		0.48		Aplicaciones													
NO		Cristal		m2 x		263		x		0.48		SUBTOTAL										550			
		Claraboya		m2 x		322		x		0.48		COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10		%		55					
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL										605			
NORTE		Pared		m2 x		4.3		x		0.65		Aire Ext.		450.00		m3/h x		0.15		BF x 0.72					
NE		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL										605			
ESTE		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL										5,929			
SE		Pared		m2 x		8.8		x		0.65		CALOR AIRE EXTERIOR										TOTALES			
SUR		Pared		m2 x		13.2		x		0.65		Sensible		450.00		m3/h x		9.2 x (1- 0.15 BF		) x 0.3					
SO		Pared		m2 x		16.6		x		0.65		Latente		450.00		m3/h x		0.15 BF		) x 0.72					
OESTE		Pared		m2 x		13.2		x		0.65		SUBTOTAL										1,056			
NO		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		GRAN CALOR TOTAL										6,984			
		Tejado-Sol		m2 x		18.2		x		0.46		A.D.P.													
		Tejado-Sombra		m2 x		3.2		x		0.46		FACTOR CALOR SENSIBLE		5.324		Efec. Sens. Local		=		0.90					
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES		ADP Indicado=				°C									
Total Cristal		m2 x		9.2		x		2.60		388		ADP Seleccionado=		12		°C									
Tabiques LNC		70.36		m2 x		4.6		x		1.20		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)													
Techo LNC		77.34		m2 x		4.6		x		2.02		ΔT=(1-0.15 BF)x(°C Loc		25.0		-		12		ADP=					
Suelo		m2 x		4.6		x		1.10		719		CAUDAL DE AIRE MDH		5.324		Sensible Local		=		1,606					
Suelo exterior		m2 x		9.2		x		1.10				0.3 X		11.05		ΔT									
Puertas		m2 x		9.2		x		2.00				Observaciones:													
Infiltración		m3/h x		9.2		x		0.30																	
CALOR INTERNO										TOTALES															
Personas		10		Personas		x		57		570															
Alumbrado		1,547		Wattios x 0.86		x		1.25		1,663															
Aplicaciones, etc.				1,547		x		0.86		1,330															
Potencia						x																			
Ganancias Adicionales						x																			
SUBTOTAL										4,670															
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10 %		467													
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL										5,137															
Aire Exterior		450.00		m3/h x		9.2 x		0.15		BF x 0.3		186													
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL										5.324															

Ilustración 23. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Oficina Grande 2.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																		
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial											4 de julio de 2025					
Planta:		Planta Segunda			Zona:		Oficinas Pequeñas											
DIMENSIONES:		13.81 m		X	6.35 m		=	87.69 m2			HORA SOLAR:		14		MADRID			
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h			MES:		AGOSTO					
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS	BH	%HR	TR	Gr/Kgr
NORTE	Cristal			m2 x		45	x	0.48			Exteriores		34.2	19.9	27	8.9		
NE	Cristal			m2 x		45	x	0.48			Interiores		25.0	18.0	50	10.0		
ESTE	Cristal	6.35	m2 x		45	x	0.48			137	DIFERENCIA		9.2	-1.1				
SE	Cristal			m2 x		45	x	0.48			CALOR LATENTE				TOTALES			
SUR	Cristal			m2 x		286	x	0.48			Infiltración		m3/h x		x	0.72		
SO	Cristal			m2 x		447	x	0.48			Personas		11	Personas		x	55	605
OESTE	Cristal			m2 x		324	x	0.48			Aplicaciones							
NO	Cristal			m2 x		51	x	0.48							SUBTOTAL		605	
Claraboya				m2 x		594	x	0.48			COEFICIENTE DE SEGURIDAD		10		%		61	
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL		666				
NORTE	Pared			m2 x		2.1	x	0.65			Aire Ext.		495.00	m3/h x		0.15	BF x 0.72	
NE	Pared			m2 x		4.3	x	0.65			CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL		666					
ESTE	Pared	19.05	m2 x		6.6	x	0.65			82	CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL		7,088					
SE	Pared			m2 x		12.7	x	0.65			CALOR AIRE EXTERIOR		TOTALES					
SUR	Pared			m2 x		12.1	x	0.65			Sensible		495.00	m3/h x		9.2 x (1- 0.15 BF) x 0.3	1,161	
SO	Pared			m2 x		5.5	x	0.65			Latente		495.00	m3/h x		0.15 BF) x 0.72		
OESTE	Pared			m2 x		4.3	x	0.65							SUBTOTAL		1,161	
NO	Pared			m2 x		3.2	x	0.65							GRAN CALOR TOTAL		8,249	
Tejado-Sol				m2 x		13.8	x	0.46										
Tejado-Sombra				m2 x		1.0	x	0.46										
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES		A.D.P.						
Total Cristal		6.35	m2 x		9.2	x	2.60			152	FACTOR CALOR SENSIBLE		6,422	Efec. Sens. Local		=	0.91	
Tabiques LNC		80.64	m2 x		4.6	x	1.20				Efec. Total Local							
Techo LNC		87.69	m2 x		4.6	x	2.02			815	ADP Indicado=				°C			
Suelo				m2 x		4.6	x	1.10			ADP Seleccionado=		12		°C			
Suelo exterior				m2 x		9.2	x	1.10			CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (0 impulsión)							
Puertas				m2 x		9.2	x	2.00			ΔT=(1-0.15 BF)x(°C Loc		25.0	-	12	ADP)=	11.05	
Infiltración				m3/h x		9.2	x	0.30			CAUDAL DE AIRE M3/H		6,422	Sensible Local		=	1,937	
											0.3 x		11.05		ΔT			
CALOR INTERNO										TOTALES		Observaciones:						
Personas		11	Personas		x	57			627									
Alumbrado		1,754	Wattios x 0.86		x	1.25			1,886									
Aplicaciones, etc.				1,754		x	0.86			1,508								
Potencia						x												
Ganancias Adicionales						x												
SUBTOTAL										5,652								
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10	%		565					
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL										6,217								
Aire Exterior		495.00	m3/h x		9.2	x	0.15	BF x 0.3			205							
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL										6,422								

Ilustración 24. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Oficinas Pequeñas.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																							
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025											
Planta:		Planta Segunda			Zona:		Oficina I																
DIMENSIONES:		27.54 m		X	14.20 m		=	391.07 m2			HORA SOLAR:		16		MADRID								
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h			MES:		AGOSTO										
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		Exteriores		34.2		19.9		27		8.9			
NE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		Interiores		25.0		18.0		50		10.0			
ESTE		Cristal		m2 x		34		x		0.48		DIFERENCIA		9.2						-1.1			
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CALOR LATENTE											
SUR		Cristal		m2 x		77		x		0.48		Infiltración		m3/h x		x		0.72					
SO		Cristal		m2 x		444		x		0.48		Personas		49		Personas		x		55			
OESTE		Cristal		27.54 m2 x		521		x		0.48		Aplicaciones											
NO		Cristal		m2 x		263		x		0.48													
Claraboya				m2 x		322		x		0.48													
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL											
NORTE		Pared		m2 x		4.3		x		0.65		Aire Ext.		2.205.00		m3/h x				0.15 BF x 0.72			
NE		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL											
ESTE		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL											
SE		Pared		m2 x		8.8		x		0.65		CALOR AIRE EXTERIOR											
SUR		Pared		m2 x		13.2		x		0.65		TOTALES											
SO		Pared		m2 x		16.6		x		0.65		Sensible		2.205.00		m3/h x		9.2 x (1- 0.15 BF) x 0.3		5,173			
OESTE		Pared		82.62 m2 x		13.2		x		0.65		Latente		2.205.00		m3/h x		0.15 BF) x 0.72		5,173			
NO		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		SUBTOTAL											
Tejado-Sol				m2 x		18.2		x		0.46		GRAN CALOR TOTAL											
Tejado-Sombra				m2 x		3.2		x		0.46		45,383											
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES		A.D.P.											
Total Cristal		27.54 m2 x		9.2		x		2.60		659		FACTOR CALOR SENSIBLE		37.246		Efec. Sens. Local		=		0.93			
Tabiques LNC		223.76 m2 x		4.6		x		1.20		1,235				40.211		Efec. Total Local							
Techo LNC		391.07 m2 x		4.6		x		2.02		3,634		ADP Indicado= °C											
Suelo		391.07 m2 x		4.6		x		1.10		1,979		ADP Seleccionado= 12 °C											
Suelo exterior		m2 x		9.2		x		1.10				CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)											
Puertas		m2 x		9.2		x		2.00				ΔT=(1-0.15 BF)x(°C Loc		25.0		-		12		ADP)= 11.05			
Infiltración		m3/h x		9.2		x		0.30				CAUDAL DE AIRE M3/h		37.246		Sensible Local		=		11,235			
												0.3 x		11.05		ΔT							
Observaciones:																							
CALOR INTERNO										TOTALES													
Personas		49		Personas		x		57		2,793													
Alumbrado		7,821		Wattios x 0.86		x		1.25		8,408													
Aplicaciones, etc.				7,821		x		0.86		6,726													
Potencia						x																	
Ganancias Adicionales						x																	
SUBTOTAL										33,030													
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10 %		3,303											
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL										36,333													
Aire Exterior		2.205.00		m3/h x		9.2		x		0.15 BF x 0.3		913											
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL										37.246													

Ilustración 25. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Oficina I.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																													
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial												4 de julio de 2025															
Planta:		Planta Segunda				Zona:		Oficina II																					
DIMENSIONES:		28.12 m		X	14.20 m		=	399.30 m2				HORA SOLAR:		16		MADRID													
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:		AGOSTO																	
GANANCIA SOLAR-CRISTAL									TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr								
NORTE		Cristal		14.20		m2 x		34		x		0.48		232		Exteriores		34.2		19.9		27		8.9					
NE		Cristal				m2 x		34		x		0.48				Interiores		25.0		18.0		50		10.0					
ESTE		Cristal				m2 x		34		x		0.48				DIFERENCIA		9.2						-1.1					
GANANCIA SOLAR-CRISTAL									TOTALES		CALOR LATENTE				TOTALES														
SUR		Cristal				m2 x		77		x		0.48				Infiltración				m3/h x		x		0.72					
SO		Cristal				m2 x		444		x		0.48				Personas		50		Personas		x		55		2,750			
OESTE		Cristal		28.12		m2 x		521		x		0.48		7,032		Aplicaciones													
NO		Cristal				m2 x		263		x		0.48																	
		Claraboya				m2 x		322		x		0.48																	
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS									TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL				3,025														
NORTE		Pared		42.60		m2 x		4.3		x		0.65		119		Aire Ext.		2,250.00		m3/h x				0.15		BF x 0.72			
NE		Pared				m2 x		5.5		x		0.65						CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL				3,025							
ESTE		Pared				m2 x		5.5		x		0.65						CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL				41,451							
SE		Pared				m2 x		8.8		x		0.65						CALOR AIRE EXTERIOR				TOTALES							
SUR		Pared				m2 x		13.2		x		0.65						Sensible		2,250.00		m3/h x		9.2 x (1- 0.15 BF		) x 0.3		5,279	
SO		Pared				m2 x		16.6		x		0.65						Latente		2,250.00		m3/h x		0.15 BF		) x 0.72			
OESTE		Pared		84.36		m2 x		13.2		x		0.65		724															
NO		Pared				m2 x		5.5		x		0.65																	
		Tejado-Sol				m2 x		18.2		x		0.46																	
		Tejado-Sombra				m2 x		3.2		x		0.46																	
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS									TOTALES		A.D.P.																		
Total Cristal				42.32		m2 x		9.2		x		2.60		1,012		FACTOR CALOR SENSIBLE		38,426		Efec. Sens. Local				=		0.93			
Tabiques LNC				169.28		m2 x		4.6		x		1.20		934				41,451		Efec. Total Local									
Techo LNC				399.30		m2 x		4.6		x		2.02		3,710				ADP Indicado=								°C			
Suelo				399.30		m2 x		4.6		x		1.10		2,020				ADP Seleccionado=		12						°C			
Suelo exterior						m2 x		9.2		x		1.10						CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)											
Puertas						m2 x		9.2		x		2.00						ΔT=(1-0.15 BF)x(°C Loc		25.0		-		12		ADP)=		11.05	
Infiltración						m3/h x		9.2		x		0.30						CAUDAL DE AIRE M3/H		38,426		Sensible Local				=		11,592	
																		0.3 x		11.05		ΔT							
CALOR INTERNO									TOTALES		Observaciones:																		
Personas				50		Personas		x				57		2,850															
Alumbrado				7,986		Wattios x 0.86		x				1.25		8,585															
Aplicaciones, etc.						7,986		x				0.86		6,868															
Potencia								x																					
Ganancias Adicionales								x																					
SUBTOTAL									34,086																				
COEFICIENTE DE SEGURIDAD									10		%		3,409																
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL									37,495																				
Aire Exterior				2,250.00		m3/h x		9.2 x		0.15		BF x 0.3		932															
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL									38,426																				

Ilustración 26. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Oficina II.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																							
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial												4 de julio de 2025									
Planta:		Planta Segunda			Zona:		Oficina III																
DIMENSIONES:		27.54 m		X	14.20 m		=	391.07 m2				HORA SOLAR:		14		MADRID							
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:		AGOSTO											
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE		Cristal		m2 x		45		x		0.48		Exteriores		34.2		19.9		27		8.9			
NE		Cristal		m2 x		45		x		0.48		Interiores		25.0		18.0		50		10.0			
ESTE		Cristal		27.54 m2 x		45		x		0.48		DIFERENCIA		9.2						-1.1			
SE		Cristal		m2 x		45		x		0.48		CALOR LATENTE								TOTALES			
SUR		Cristal		m2 x		286		x		0.48		Infiltración		m3/h x		x		0.72					
SO		Cristal		m2 x		447		x		0.48		Personas		49		Personas		x		55			
OESTE		Cristal		m2 x		324		x		0.48		Aplicaciones											
NO		Cristal		m2 x		51		x		0.48										SUBTOTAL			
Claraboya		m2 x		594		x		0.48												2,695			
										COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10		%				270			
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL								2,965			
NORTE		Pared		m2 x		2.1		x		0.65		Aire Ext.		2,205.00		m3/h x		0.15		BF x 0.72			
NE		Pared		m2 x		4.3		x		0.65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL								2,965			
ESTE		Pared		82.62 m2 x		6.6		x		0.65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL								32,899			
SE		Pared		m2 x		12.7		x		0.65		CALOR AIRE EXTERIOR								TOTALES			
SUR		Pared		m2 x		12.1		x		0.65		Sensible		2,205.00		m3/h x		9.2 x (1- 0.15 BF		) x 0.3			
SO		Pared		m2 x		5.5		x		0.65		Latente		2,205.00		m3/h x		0.15 BF		) x 0.72			
OESTE		Pared		m2 x		4.3		x		0.65		SUBTOTAL								5,173			
NO		Pared		m2 x		3.2		x		0.65		GRAN CALOR TOTAL								38,071			
Tejado-Sol		m2 x		13.8		x		0.46				A.D.P.											
Tejado-Sombra		m2 x		1.0		x		0.46				FACTOR CALOR SENSIBLE		29,934		Efec. Sens. Local		=		0.91			
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES		32,899		Efec. Total Local									
Total Cristal		27.54 m2 x		9.2		x		2.60		659		ADP Indicado=											
Tabiques LNC		223.76 m2 x		4.6		x		1.20		1,235		ADP Seleccionado=		12						°C			
Techo LNC		391.07 m2 x		4.6		x		2.02		3,634		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)											
Suelo		391.07 m2 x		4.6		x		1.10		1,979		ΔT=(1-0.15 BF)x(°C Loc		25.0		-		12		ADP)=			
Suelo exterior		m2 x		9.2		x		1.10				29,934		Sensible Local				=		11.05			
Puertas		m2 x		9.2		x		2.00				CAUDAL DE AIRE M3/H		0.3 X		11.05		ΔT					
Infiltración		m3/h x		9.2		x		0.30				Observaciones:											
CALOR INTERNO										TOTALES		Personas		49		Personas		x		57			
Personas		49		Personas		x				2,793		Alumbrado		7,821		Wattios x 0.86		x		1.25			
Alumbrado		7,821		Wattios x 0.86		x				8,408		Aplicaciones, etc.				7,821		x		0.86			
Aplicaciones, etc.				7,821		x				6,726		Potencia						x					
Potencia						x						Ganancias Adicionales						x					
Ganancias Adicionales						x						SUBTOTAL								26,383			
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10		%								2,638			
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL										29,021													
Aire Exterior		2,205.00		m3/h x		9.2		x		0.15		BF x 0.3								913			
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL										29,934													

Ilustración 27. Cálculo de cargas verano - Planta Segunda Oficina III.

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																													
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										4 de julio de 2025																	
Planta:		Planta Segunda				Zona:		Oficina IV																					
DIMENSIONES:		28.12 m		X	14.20 m		=	399.30 m2			HORA SOLAR:		14																
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:		AGOSTO		MADRID															
GANANCIA SOLAR-CRISTAL										TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr							
NORTE		Cristal		14.20		m2 x		45		x		0.48		307		Exteriores		34.2		19.9		27		8.9					
NE		Cristal				m2 x		45		x		0.48				Interiores		25.0		18.0		50		10.0					
ESTE		Cristal		28.12		m2 x		45		x		0.48		607		DIFERENCIA		9.2						-1.1					
SE		Cristal				m2 x		45		x		0.48				CALOR LATENTE				TOTALES									
SUR		Cristal				m2 x		286		x		0.48				Infiltración		m3/h x		x		0.72							
SO		Cristal				m2 x		447		x		0.48				Personas		50		Personas		x		55		2,750			
OESTE		Cristal				m2 x		324		x		0.48				Aplicaciones													
NO		Cristal				m2 x		51		x		0.48										SUBTOTAL				2,750			
Claraboya						m2 x		594		x		0.48				COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10		%				275			
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS										TOTALES				CALOR LATENTE DEL LOCAL				3,025											
NORTE		Pared		42.60		m2 x		2.1		x		0.65		58		Aire Ext.		2,250.00		m3/h x				0.15		BF x 0.72			
NE		Pared				m2 x		4.3		x		0.65				CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL						3,025							
ESTE		Pared		84.36		m2 x		6.6		x		0.65		362		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL						34,000							
SE		Pared				m2 x		12.7		x		0.65				CALOR AIRE EXTERIOR						TOTALES							
SUR		Pared				m2 x		12.1		x		0.65				Sensible		2,250.00		m3/h x		9.2 x (1-		0.15 BF		) x 0.3		5,279	
SO		Pared				m2 x		5.5		x		0.65				Latente		2,250.00		m3/h x				0.15 BF		) x 0.72			
OESTE		Pared				m2 x		4.3		x		0.65										SUBTOTAL				5,279			
NO		Pared				m2 x		3.2		x		0.65				GRAN CALOR TOTAL						39,279							
Tejado-Sol						m2 x		13.8		x		0.46																	
Tejado-Sombra						m2 x		1.0		x		0.46																	
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS										TOTALES				A.D.P.															
Total Cristal		42.32		m2 x		9.2		x		2.60		1,012		FACTOR CALOR SENSIBLE		30,975		Efec. Sens. Local				=				0.91			
Tabiques LNC		169.28		m2 x		4.6		x		1.20		934				34,000		Efec. Total Local											
Techo LNC		399.30		m2 x		4.6		x		2.02		3,710		ADP Indicado=												°C			
Suelo		399.30		m2 x		4.6		x		1.10		2,020		ADP Seleccionado=		12										°C			
Suelo exterior				m2 x		9.2		x		1.10				CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (Q impulsión)															
Puertas				m2 x		9.2		x		2.00				ΔT=(1-0.15 BF)x(°C Loc		25.0		-		12		ADP=				11.05			
Infiltración				m3/h x		9.2		x		0.30				CAUDAL DE AIRE MDH		30,975		Sensible Local				=				9,344			
CALOR INTERNO										TOTALES				Observaciones:															
Personas		50		Personas		x				57		2,850																	
Alumbrado		7,986		Wattios x 0.86		x		1.25				8,585																	
Aplicaciones, etc.				7,986		x		0.86				6,868																	
Potencia						x																							
Ganancias Adicionales						x																							
SUBTOTAL												27,313																	
COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10		%		2,731															
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL												30,044																	
Aire Exterior		2,250.00		m3/h x		9.2		x		0.15		BF x 0.3		932															
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL												30,975																	

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																	
Proyecto:		Climatización de un Edificio Industrial										5 de julio de 2025					
Planta:		-		Zona:		Global											
DIMENSIONES:		-	X	-	=	8,609.77 m2		HORA SOLAR:		17		MADRID					
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:				JULIO			
GANANCIA SOLAR-CRISTAL								TOTALES		CONDICIONES		BS	BH	%HR	TR	Gr/Kgr	
NORTE	Cristal	65.06	m2 x	45	x	0.48	1,405		Exteriores		34.2	19.6	26			8.5	
NE	Cristal		m2 x	32	x	0.48			Interiores		25.0	18.0	50			10.0	
ESTE	Cristal	181.62	m2 x	32	x	0.48	2,790		DIFERENCIA		9.2					-1.5	
SE	Cristal		m2 x	32	x	0.48			CALOR LATENTE				TOTALES				
SUR	Cristal	71.52	m2 x	32	x	0.48	1,099		Infiltración		m3/h x		x	0.72			
SO	Cristal		m2 x	308	x	0.48			Personas		1,076	Personas		x	55	59,180	
OESTE	Cristal	169.02	m2 x	517	x	0.48	41,944		Aplicaciones								
NO	Cristal	18.92	m2 x	408	x	0.48	3,705						SUBTOTAL		59,180		
Claraboya			m2 x	235	x	0.48			COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10	%	5,918		
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS								TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL				65,098			
NORTE	Pared	195.18	m2 x	4.9	x	0.65	622		Aire Ext.		48,420.00	m3/h x		0.15	BF x 0.72		
NE	Pared		m2 x	6.0	x	0.65			CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL				65,098				
ESTE	Pared	544.86	m2 x	6.0	x	0.65	2,125		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL				654,488				
SE	Pared		m2 x	7.1	x	0.65			CALOR AIRE EXTERIOR				TOTALES				
SUR	Pared	214.56	m2 x	11.6	x	0.65	1,618		Sensible		48,420.00	m3/h x		9.2 x (1-	0.15 BF	) x 0.3	
SO	Pared		m2 x	18.2	x	0.65			Latente		48,420.00	m3/h x		0.15 BF	) x 0.72		
OESTE	Pared	507.06	m2 x	17.7	x	0.65	5,834						SUBTOTAL		113,593		
NO	Pared	56.76	m2 x	10.5	x	0.65	387		GRAN CALOR TOTAL				768,082				
Tejado-Sol			m2 x	19.9	x	0.46			A.D.P.								
Tejado-Sombra			m2 x	3.8	x	0.46			FACTOR CALOR SENSIBLE		589,390	Efec. Sens. Local		=	0.90		
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS								TOTALES		654,488		Efec. Total Local					
Total Cristal		506.14	m2 x	9.2	x	2.60	12,107		ADP Indicador						°C		
Tabiques LNC		456.64	m2 x	4.6	x	1.20	2,521		ADP Seleccionador		12				°C		
Techo LNC		1,981.79	m2 x	4.6	x	2.02	18,415		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO (0 impulsión)								
Suelo		5,629.20	m2 x	4.6	x	1.10	28,484		ΔT=(1-0.15 BF)x(°C) Loc		25.0	-	12	ADP)=	11.05		
Suelo exterior			m2 x	9.2	x	1.10			CAUDAL DE AIRE M3/H		589,390	Sensible Local		=	177,795		
Puertas			m2 x	9.2	x	2.00			0.3 x		11.05	ΔT					
Infiltración			m3/h x	9.2	x	0.30			Observaciones:								
CALOR INTERNO								TOTALES									
Personas		1,076	Personas	x		57	61,332										
Alumbrado		172,195	Wattios x 0.86	x		1.25	185,110										
Aplicaciones, etc.			172,195	x		0.86	148,088										
Potencia				x													
Ganancias Adicionales				x													
SUBTOTAL								517,585									
COEFICIENTE DE SEGURIDAD								10	%	51,759							
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL								569,344									
Aire Exterior		48,420.00	m3/h x	9.2	x	0.15	BF x 0.3	20,046									
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL								589,390									

Ilustración 29. Cálculo de pérdidas verano - Global Simultáneo.

ANEXO II CÁLCULO DE PÉRDIDAS INVIERNO

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO

CIUDAD	MADRID
Temp. Exterior	-3.40 °C
Temp. Interior	21.00 °C
Temp. TERRENO	8.80 °C

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T°int - T°ext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
PB - Estafeta									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S	8.3	1.00	8.3	2.60	24.4	1.00	1.15	602.62 Kcal/h
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O	14.1	1.00	14.1	2.60	24.4	1.20	1.15	1,231.79 Kcal/h
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S	8.3	3.00	24.8	0.65	24.4	1.00	1.15	451.96 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O	14.1	3.00	42.2	0.65	24.4	1.10	1.15	846.86 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC		37.2	13.00	483.2	1.10	12.2	1.00	1.15	7,457.38 Kcal/h
TABIQUE A LNC									
(Superficies a Locales No Climatizados)					1.20	12.2	1.00	1.15	
CARGA DE VENTILACIÓN									
AIRE EXTERIOR									19,764.00 Kcal/h
TOTAL									30,354.60 Kcal/h

Ilustración 30. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Estafeta.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO									
CIUDAD		MADRID							
Temp. Exterior		-3.40 °C							
Temp. Interior		21.00 °C							
Temp. TERRENO		8.80 °C							
MÓDULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	f _v	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
PB - Manipulado									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	607.36 Kcal/h
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E	6.7	1.00	6.7	2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15	
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	419.08 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E	6.7	3.00	20.0	0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	3,458.74 Kcal/h
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC		8.6	26.09	224.1	1.10	12.2	1.00	1.15	
TABIQUE A LNC (Superficies a Locales No Climatizados)					1.20	12.2	1.00	1.15	9,223.20 Kcal/h
CARGA DE VENTILACIÓN AIRE EXTERIOR	Q (m ³ /h)	1,260.00							
TOTAL									13,708.37 Kcal/h

Ilustración 31. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Manipulado.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO									
CIUDAD		MADRID							
Temp. Exterior		-3.40 °C							
Temp. Interior		21.00 °C							
Temp. TERRENO		8.80 °C							
MÓDULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	f _v	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
PB - Oficina Control									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	447.77 Kcal/h
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E	4.9	1.00	4.9	2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S	9.7	1.00	9.7	2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15	
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	308.96 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E	4.9	3.00	14.7	0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S	9.7	3.00	29.1	0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	735.79 Kcal/h
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC		4.9	9.71	47.7	1.10	12.2	1.00	1.15	
TABIQUE A LNC (Superficies a Locales No Climatizados)					1.20	12.2	1.00	1.15	1,976.40 Kcal/h
CARGA DE VENTILACIÓN AIRE EXTERIOR	Q (m ³ /h)	270.00							
TOTAL									4,708.62 Kcal/h

Ilustración 32. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Oficina Control.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO									
CIUDAD		MADRID							
Temp. Exterior		-3.40 °C							
Temp. Interior		21.00 °C							
Temp. TERRENO		8.80 °C							
MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	f _v	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
PB - Zona 1									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E	32.7	1.00	32.7	2.60	24.4	1.25	1.15	2,981.16 Kcal/h
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O	20.5	1.00	20.5	2.60	24.4	1.20	1.15	1,792.09 Kcal/h
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E	32.7	3.00	98.1	0.65	24.4	1.15	1.15	2,057.63 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O	20.5	3.00	61.5	0.65	24.4	1.10	1.15	1,233.87 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC		66.7	31.10	2073.7	1.10	12.2	1.00	1.15	32,004.15 Kcal/h
TABIQUE A LNC					1.20	12.2	1.00	1.15	
(Superficies a Locales No Climatizados)									
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m³/h)								
AIRE EXTERIOR	7,459.20 m ³ /h								54,601.34 Kcal/h
TOTAL									94,670.25 Kcal/h

Ilustración 33. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Zona 1.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO									
CIUDAD		MADRID							
Temp. Exterior		-3.40 °C							
Temp. Interior		21.00 °C							
Temp. TERRENO		8.80 °C							
MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	f _v	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
PB - Zona 2									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O	28.0	1.00	28.0	2.60	24.4	1.20	1.15	2,447.82 Kcal/h
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O	28.0	3.00	83.9	0.65	24.4	1.10	1.15	1,682.88 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC		28.6	27.96	799.1	1.10	12.2	1.00	1.15	12,332.46 Kcal/h
TABIQUE A LNC					1.20	12.2	1.00	1.15	
(Superficies a Locales No Climatizados)									
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m³/h)								
AIRE EXTERIOR	2,880.00 m ³ /h								21,081.60 Kcal/h
TOTAL									37,544.76 Kcal/h

Ilustración 34. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Zona 2.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO

CIUDAD	MADRID
Temp. Exterior	-3.40 °C
Temp. Interior	21.00 °C
Temp. TERRENO	8.80 °C

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m2)	K (Kcal/hm2°C)	T°int - T°ext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
PB - Zona 3									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15	
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC		24.1	6.51	156.8	1.10	12.2	1.00	1.15	2,419.29 Kcal/h
TABIQUE A LNC (Superficies a Locales No Climatizados)					1.20	12.2	1.00	1.15	
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m3/h)								
AIRE EXTERIOR	576.00 m3/h								4,216.32 Kcal/h
TOTAL									6,635.61 Kcal/h

Ilustración 35. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Zona 3.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO

CIUDAD	MADRID
Temp. Exterior	-3.40 °C
Temp. Interior	21.00 °C
Temp. TERRENO	8.80 °C

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m2)	K (Kcal/hm2°C)	T°int - T°ext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
PB - Zona 4									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E	21.3	1.00	21.3	2.60	24.4	1.25	1.15	1,940.63 Kcal/h
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15	
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E	21.3	3.00	63.8	0.65	24.4	1.15	1.15	1,339.03 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC		21.3	26.76	569.5	1.10	12.2	1.00	1.15	8,788.37 Kcal/h
TABIQUE A LNC (Superficies a Locales No Climatizados)					1.20	12.2	1.00	1.15	
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m3/h)								
AIRE EXTERIOR	2,044.80 m3/h								14,967.94 Kcal/h
TOTAL									27,035.97 Kcal/h

Ilustración 36. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Zona 4.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO

CIUDAD	MADRID
Temp. Exterior	-3.40 °C
Temp. Interior	21.00 °C
Temp. TERRENO	8.80 °C

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	f _v	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
PB - Zona 5									
CRISTAL	N	36.7	1.00	36.7	2.60	24.4	1.35	1.15	3,610.67 Kcal/h
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E	25.1	1.00	25.1	2.60	24.4	1.25	1.15	2,284.43 Kcal/h
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O	13.0	1.00	13.0	2.60	24.4	1.20	1.15	1,138.11 Kcal/h
CRISTAL	NO	18.9	1.00	18.9	2.60	24.4	1.25	1.15	1,725.41 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N	36.7	3.00	110.0	0.65	24.4	1.20	1.15	2,407.11 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E	25.1	3.00	75.2	0.65	24.4	1.15	1.15	1,576.26 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O	13.0	3.00	39.0	0.65	24.4	1.10	1.15	782.45 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO	18.9	3.00	56.8	0.65	24.4	1.15	1.15	1,190.53 Kcal/h
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC		50.9	25.05	1275.3	1.10	12.2	1.00	1.15	19,681.64 Kcal/h
TABIQUE A LNC									
(Superficies a Locales No Climatizados)					1.20	12.2	1.00	1.15	
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m³/h)								
AIRE EXTERIOR	4,579.20 m ³ /h								33,519.74 Kcal/h
TOTAL									67,916.36 Kcal/h

Ilustración 37. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Zona 5.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO

CIUDAD	MADRID
Temp. Exterior	-3.40 °C
Temp. Interior	21.00 °C
Temp. TERRENO	8.80 °C

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	f _v	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P1 - Comedor									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15	
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC					1.10	12.2	1.00	1.15	
TABIQUE A LNC		16.6	4.66	77.4	1.20	12.2	1.00	1.15	1,302.37 Kcal/h
(Superficies a Locales No Climatizados)									
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m³/h)								
AIRE EXTERIOR	288.00 m ³ /h								2,108.16 Kcal/h
TOTAL									3,410.53 Kcal/h

Ilustración 38. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Baja Comedor.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO									
CIUDAD		MADRID							
Temp. Exterior		-3.40 °C							
Temp. Interior		21.00 °C							
Temp. TERRENO		8.80 °C							
MÓDULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	f _v	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P1 - Despacho 1									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15	
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC					1.10	12.2	1.00	1.15	
TABIQUE A LNC									
(Superficies a Locales No Climatizados)		13.1	4.00	52.5	1.20	12.2	1.00	1.15	884.23 Kcal/h
CARGA DE VENTILACIÓN		Q (m³/h)							
AIRE EXTERIOR		135.00 m ³ /h							
TOTAL									1.872.43 Kcal/h

Ilustración 39. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Despacho 1.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO									
CIUDAD		MADRID							
Temp. Exterior		-3.40 °C							
Temp. Interior		21.00 °C							
Temp. TERRENO		8.80 °C							
MÓDULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	f _v	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P1 - Despacho 2									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15	
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC					1.10	12.2	1.00	1.15	
TABIQUE A LNC									
(Superficies a Locales No Climatizados)		6.3	4.00	25.4	1.20	12.2	1.00	1.15	426.96 Kcal/h
CARGA DE VENTILACIÓN		Q (m³/h)							
AIRE EXTERIOR		135.00 m ³ /h							
TOTAL									1.415.16 Kcal/h

Ilustración 40. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Despacho 2.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO									
CIUDAD		MADRID							
Temp. Exterior		-3.40 °C							
Temp. Interior		21.00 °C							
Temp. TERRENO		8.80 °C							
MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P1 - Despacho 3									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15	
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC					1.10	12.2	1.00	1.15	
TABIQUE A LNC									
(Superficies a Locales No Climatizados)		6.1	4.00	24.3	1.20	12.2	1.00	1.15	409.45 Kcal/h
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m³/h)								
AIRE EXTERIOR	135.00 m ³ /h								988.20 Kcal/h
TOTAL									1,397.65 Kcal/h

Ilustración 41. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Despacho 3.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO									
CIUDAD		MADRID							
Temp. Exterior		-3.40 °C							
Temp. Interior		21.00 °C							
Temp. TERRENO		8.80 °C							
MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P1 - Grabación									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E	19.2	1.00	19.2	2.60	24.4	1.25	1.15	1,752.77 Kcal/h
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15	
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E	19.2	3.00	57.7	0.65	24.4	1.15	1.15	1,209.41 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC					1.10	12.2	1.00	1.15	
TABIQUE A LNC									
(Superficies a Locales No Climatizados)		32.7	4.00	130.7	1.20	12.2	1.00	1.15	2,200.80 Kcal/h
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m³/h)								
AIRE EXTERIOR	2,205.00 m ³ /h								16,140.60 Kcal/h
TOTAL									21,303.58 Kcal/h

Ilustración 42. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Grabación.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO									
CIUDAD		MADRID							
Temp. Exterior		-3.40 °C							
Temp. Interior		21.00 °C							
Temp. TERRENO		8.80 °C							
MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m2)	K (Kcal/hm2°C)	T°int - T°ext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P1 - Informática									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E	5.0	1.00	5.0	2.60	24.4	1.25	1.15	454.15 Kcal/h
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S	20.6	3.00	61.7	2.60	24.4	1.00	1.15	4,502.11 Kcal/h
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15	
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E	5.0	1.00	5.0	0.65	24.4	1.15	1.15	104.45 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S	20.6	3.00	61.7	0.65	24.4	1.00	1.15	1,125.53 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC					1.10	12.2	1.00	1.15	
TABIQUE A LNC (Superficies a Locales No Climatizados)		5.0	3.00	14.9	1.20	12.2	1.00	1.15	251.53 Kcal/h
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m3/h)								
AIRE EXTERIOR	585.00 m3/h								4,282.20 Kcal/h
TOTAL									10,719.98 Kcal/h

Ilustración 43. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Informática.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO									
CIUDAD		MADRID							
Temp. Exterior		-3.40 °C							
Temp. Interior		21.00 °C							
Temp. TERRENO		8.80 °C							
MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m2)	K (Kcal/hm2°C)	T°int - T°ext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P1 - Oficina 1									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S	12.4	1.00	12.4	2.60	24.4	1.00	1.15	905.38 Kcal/h
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O	14.0	1.00	14.0	2.60	24.4	1.20	1.15	1,221.28 Kcal/h
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S	12.4	3.00	37.2	0.65	24.4	1.00	1.15	679.04 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O	14.0	3.00	41.9	0.65	24.4	1.10	1.15	839.63 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC					1.10	12.2	1.00	1.15	
TABIQUE A LNC (Superficies a Locales No Climatizados)		13.7	4.00	54.7	1.20	12.2	1.00	1.15	920.59 Kcal/h
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m3/h)								
AIRE EXTERIOR	720.00 m3/h								5,270.40 Kcal/h
TOTAL									9,836.33 Kcal/h

Ilustración 44. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Oficina 1.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO

CIUDAD	MADRID
Temp. Exterior	-3.40 °C
Temp. Interior	21.00 °C
Temp. TERRENO	8.80 °C

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	f _v	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P1 - Oficina 2									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O	20.5	1.00	20.5	2.60	24.4	1.20	1.15	1,797.34 Kcal/h
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O	20.5	3.00	61.6	0.65	24.4	1.10	1.15	1,235.67 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC					1.10	12.2	1.00	1.15	
TABIQUE A LNC		36.5	4.00	146.0	1.20	12.2	1.00	1.15	2,457.38 Kcal/h
(Superficies a Locales No Climatizados)									
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m³/h)								
AIRE EXTERIOR	900.00 m ³ /h								6,588.00 Kcal/h
TOTAL									12,078.40 Kcal/h

Ilustración 45. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Oficina 2.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO

CIUDAD	MADRID
Temp. Exterior	-3.40 °C
Temp. Interior	21.00 °C
Temp. TERRENO	8.80 °C

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	f _v	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P1 - Sala de Reuniones 1									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15	
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC					1.10	12.2	1.00	1.15	
TABIQUE A LNC		10.7	4.00	42.6	1.20	12.2	1.00	1.15	717.89 Kcal/h
(Superficies a Locales No Climatizados)									
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m³/h)								
AIRE EXTERIOR	225.00 m ³ /h								1,647.00 Kcal/h
TOTAL									2,364.89 Kcal/h

Ilustración 46. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Sala de Reuniones 1.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO

CIUDAD	MADRID
Temp. Exterior	-3.40 °C
Temp. Interior	21.00 °C
Temp. TERRENO	8.80 °C

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	f _v	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P1 - Sala de Reuniones 2									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15	
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC					1.10	12.2	1.00	1.15	
TABIQUE A LNC									
(Superficies a Locales No Climatizados)		8.8	4.00	35.1	1.20	12.2	1.00	1.15	591.28 Kcal/h
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m³/h)								
AIRE EXTERIOR	180.00 m ³ /h								1,317.60 Kcal/h
TOTAL									1,908.88 Kcal/h

Ilustración 47. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Primera Sala de Reuniones 2.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO

CIUDAD	MADRID
Temp. Exterior	-3.40 °C
Temp. Interior	21.00 °C
Temp. TERRENO	8.80 °C

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	f _v	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P2 - Comedor									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O	4.5	1.00	4.5	2.60	24.4	1.20	1.15	392.21 Kcal/h
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O	4.5	3.00	13.4	0.65	24.4	1.10	1.15	269.65 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC		14.2	4.48	63.6	1.10	12.2	1.00	1.15	981.79 Kcal/h
TABIQUE A LNC									
(Superficies a Locales No Climatizados)		32.9	4.00	131.5	1.20	12.2	1.00	1.15	2,214.27 Kcal/h
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m³/h)								
AIRE EXTERIOR	230.40 m ³ /h								1,686.53 Kcal/h
TOTAL									5,544.44 Kcal/h

Ilustración 48. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Comedor.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO									
CIUDAD		MADRID							
Temp. Exterior		-3.40 °C							
Temp. Interior		21.00 °C							
Temp. TERRENO		8.80 °C							
MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m2)	K (Kcal/hm2°C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	f _v	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P2 - Dirección 1									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	506.31 Kcal/h
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S	6.9	1.00	6.9	2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15	
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	379.74 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S	6.9	3.00	20.8	0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	516.25 Kcal/h
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC		4.8	6.94	33.5	1.10	12.2	1.00	1.15	
TABIQUE A LNC (Superficies a Locales No Climatizados)		4.8	4.00	19.3	1.20	12.2	1.00	1.15	324.60 Kcal/h
CARGA DE VENTILACIÓN		Q (m3/h)							
AIRE EXTERIOR		180.00 m3/h							
TOTAL									3,044.49 Kcal/h

Ilustración 49. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Dirección 1.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO									
CIUDAD		MADRID							
Temp. Exterior		-3.40 °C							
Temp. Interior		21.00 °C							
Temp. TERRENO		8.80 °C							

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m2)	K (Kcal/hm2°C)	T°int - T°ext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)	
P2 - Dirección 2										
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	439.56 Kcal/h	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15		
CRISTAL	E	4.8	1.00	4.8	2.60	24.4	1.25	1.15		
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15		
CRISTAL	S	13.6	1.00	13.6	2.60	24.4	1.00	1.15	994.39 Kcal/h	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15		
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15		
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15		
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	303.30 Kcal/h	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15		
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E	4.8	3.00	14.5	0.65	24.4	1.15	1.15		
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15		
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S	13.6	3.00	40.9	0.65	24.4	1.00	1.15	745.79 Kcal/h	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15		
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15		
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15		
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	1,013.90 Kcal/h	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15		
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15		
SUELO O TECHO A LNC		4.8	13.63	65.7	1.10	12.2	1.00	1.15		
TABIQUE A LNC (Superficies a Locales No Climatizados)					1.20	12.2	1.00	1.15	2,635.20 Kcal/h	
CARGA DE VENTILACIÓN		Q (m3/h)								
AIRE EXTERIOR		360.00 m3/h								
TOTAL									6,132.13 Kcal/h	

Ilustración 50. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Dirección 2.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO									
CIUDAD		MADRID							
Temp. Exterior		-3.40 °C							
Temp. Interior		21.00 °C							
Temp. TERRENO		8.80 °C							
MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m2)	K (Kcal/hm2°C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P2 - Oficina Grande 1									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O	8.9	1.00	8.9	2.60	24.4	1.20	1.15	779.17 Kcal/h
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O	8.9	3.00	26.7	0.65	24.4	1.10	1.15	535.68 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC		8.9	8.23	73.2	1.10	12.2	1.00	1.15	1,130.42 Kcal/h
TABIQUE A LNC		16.5	4.00	65.8	1.20	12.2	1.00	1.15	1,108.48 Kcal/h
(Superficies a Locales No Climatizados)									
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m3/h)								
AIRE EXTERIOR	405.00 m3/h								2,964.60 Kcal/h
TOTAL									6,518.35 Kcal/h

Ilustración 51. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Oficina Grande 1.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO									
CIUDAD		MADRID							
Temp. Exterior		-3.40 °C							
Temp. Interior		21.00 °C							
Temp. TERRENO		8.80 °C							
MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m2)	K (Kcal/hm2°C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P2 - Oficina Grande 2									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15	
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC		8.9	8.69	77.3	1.10	12.2	1.00	1.15	1,193.60 Kcal/h
TABIQUE A LNC		17.6	4.00	70.4	1.20	12.2	1.00	1.15	1,184.58 Kcal/h
(Superficies a Locales No Climatizados)									
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m3/h)								
AIRE EXTERIOR	450.00 m3/h								3,294.00 Kcal/h
TOTAL									5,672.18 Kcal/h

Ilustración 52. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Oficina Grande 2.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO

CIUDAD	MADRID
Temp. Exterior	-3.40 °C
Temp. Interior	21.00 °C
Temp. TERRENO	8.80 °C

MÓDULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	f _v	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P2 - Oficinas Pequeñas									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E	6.4	1.00	6.4	2.60	24.4	1.25	1.15	579.09 Kcal/h
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15	
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E	6.4	3.00	19.1	0.65	24.4	1.15	1.15	399.57 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC		13.8	6.35	87.7	1.10	12.2	1.00	1.15	1,353.37 Kcal/h
TABIQUE A LNC (Superficies a Locales No Climatizados)		20.2	4.00	80.6	1.20	12.2	1.00	1.15	1,357.66 Kcal/h
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m³/h)								
AIRE EXTERIOR	495.00 m ³ /h								3,623.40 Kcal/h
TOTAL									7,313.09 Kcal/h

Ilustración 53. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Oficinas Pequeñas.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO

CIUDAD	MADRID
Temp. Exterior	-3.40 °C
Temp. Interior	21.00 °C
Temp. TERRENO	8.80 °C

MÓDULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m ²)	K (Kcal/hm ² °C)	T ^{int} - T ^{ext} (°C)	f _v	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P2 - Oficina I									
CRISTAL	N				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O	27.5	1.00	27.5	2.60	24.4	1.20	1.15	2,411.05 Kcal/h
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O	27.5	3.00	82.6	0.65	24.4	1.10	1.15	1,657.60 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC		27.5	14.20	391.1	1.10	12.2	1.00	1.15	6,035.35 Kcal/h
TABIQUE A LNC (Superficies a Locales No Climatizados)					1.20	12.2	1.00	1.15	
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m³/h)								
AIRE EXTERIOR	2,205.00 m ³ /h								16,140.60 Kcal/h
TOTAL									26,244.60 Kcal/h

Ilustración 54. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Oficina I.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO									
CIUDAD		MADRID							
Temp. Exterior		-3.40 °C							
Temp. Interior		21.00 °C							
Temp. TERRENO		8.80 °C							
MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m2)	K (Kcal/hm2°C)	T°int - T°ext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P2 - Oficina II									
CRISTAL	N	14.2	1.00	14.2	2.60	24.4	1.35	1.15	1,398.57 Kcal/h
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E				2.60	24.4	1.25	1.15	
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O	28.1	1.00	28.1	2.60	24.4	1.20	1.15	2,461.83 Kcal/h
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N	14.2	3.00	42.6	0.65	24.4	1.20	1.15	932.38 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E				0.65	24.4	1.15	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O	28.1	3.00	84.4	0.65	24.4	1.10	1.15	1,692.51 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC		28.1	14.20	399.3	1.10	12.2	1.00	1.15	6,162.46 Kcal/h
TABIQUE A LNC (Superficies a Locales No Climatizados)		42.3	4.00	169.3	1.20	12.2	1.00	1.15	2,850.00 Kcal/h
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m3/h)								
AIRE EXTERIOR	2,250.00 m3/h								16,470.00 Kcal/h
TOTAL									31,967.73 Kcal/h

Ilustración 55. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Oficina II.

PÉRDIDAS POR TRANSMISION INVIERNO									
CIUDAD		MADRID							
Temp. Exterior		-3.40 °C							
Temp. Interior		21.00 °C							
Temp. TERRENO		8.80 °C							
MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Superficie (m2)	K (Kcal/hm2°C)	T°int - T°ext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
P2 - Oficina IV									
CRISTAL	N	14.2	1.00	14.2	2.60	24.4	1.35	1.15	1,398.57 Kcal/h
CRISTAL	NE				2.60	24.4	1.35	1.15	
CRISTAL	E	28.1	1.00	28.1	2.60	24.4	1.25	1.15	2,564.40 Kcal/h
CRISTAL	SE				2.60	24.4	1.15	1.15	
CRISTAL	S				2.60	24.4	1.00	1.15	
CRISTAL	SO				2.60	24.4	1.10	1.15	
CRISTAL	O				2.60	24.4	1.20	1.15	
CRISTAL	NO				2.60	24.4	1.25	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	N	14.2	3.00	42.6	0.65	24.4	1.20	1.15	932.38 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NE				0.65	24.4	1.20	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	E	28.1	3.00	84.4	0.65	24.4	1.15	1.15	1,769.44 Kcal/h
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SE				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	S				0.65	24.4	1.00	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	SO				0.65	24.4	1.05	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	O				0.65	24.4	1.10	1.15	
MURO EXT. (SIN CRISTAL)	NO				0.65	24.4	1.15	1.15	
CUBIERTA	H				0.46	24.4	1.00	1.15	
SUELO (en contacto con el terreno)					1.10	12.2	1.00	1.15	
SUELO EXTERIOR					1.10	24.4	1.00	1.15	
SUELO O TECHO A LNC		28.1	14.20	399.3	1.10	12.2	1.00	1.15	6,162.46 Kcal/h
TABIQUE A LNC (Superficies a Locales No Climatizados)		42.3	4.00	169.3	1.20	12.2	1.00	1.15	2,850.00 Kcal/h
CARGA DE VENTILACIÓN	Q (m3/h)								
AIRE EXTERIOR	2,250.00 m3/h								16,470.00 Kcal/h
TOTAL									32,147.24 Kcal/h

Ilustración 56. Cálculo de pérdidas invierno - Planta Segunda Oficina IV.

ANEXO III RED DE TUBERÍAS

TABLA CALCULO TUBERIAS AGUA FRÍA
A 10°C SEGÚN EL DIAGRAMA MOODY
Y ECUACIONES ANEXAS PARA TUBERÍA
DE ACERO DIN 2440 Y 2448

ecuación de Poiseuille  Flujo laminar $R = 2.300$
ecuación de Blasius $\text{tubo Laminar} \quad 2300 < R < 100.000$
2ª ecuación de Kármán-Prandtl $\text{tubo, régimen turbulento}$
ecuación de Colebrook-White $\text{zona de transición}$

$H = 10^4 \times l \times (v/d)^5 \times (\sqrt{2} \times 9.8)$
 $d =$ Diámetro interior real del tubo (mm)
 $v =$ Velocidad (m/s)

$l = 64 / R$
 $l = 0.316 / R^{0.25}$
 $l = 1 / (1.14 - 2 \times \log(k/d))$
 $l^{0.1} = 2 \log(3.7 / (2.5 \times \log(k/d)))$
 $k =$ rugosidad (mm)
 $v =$ velocidad crítica
 $1.308 \times 10^3 \text{ m/s para agua a } 10^\circ\text{C}$
 $0.328 \times 10^3 \text{ m/s para agua a } 90^\circ\text{C}$

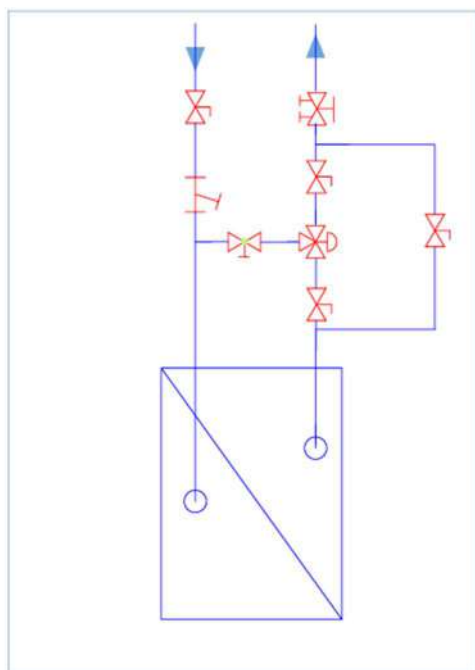
k considerado = 0.15 mm

Ø nominal mm	Ø interior mm	DIN 2440																DIN 2448																DIN 2458																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																			
		3/8"	1/2"	3/4"	1"	1 1/4"	1 1/2"	2"	2 1/2"	3"	4"	5"	6"	8"	10"	12"	14"	16"	18"	20"	22"	24"	26"	28"	30"	32"																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																											
		CAUDAL EN L/H																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																			
		VELOCIDAD EN M/S																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																			
Pérdida de carga en mm.c.a. / m																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
3	40	130	270	394	848	1.273	2.441	4.915	7.422	15.299	26.867	43.037	62.570	107.752	205.490	341.450	481.682	664.595	892.507	1.196.183	1.495.148	1.816.629	2.208.950	2.690.807	3.174.543																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																												</

Accesorios/Válvulas		Longitud equivalente (m)														
Ø	pulgadas mm	3/8"	1/2"	3/4"	1"	1 1/4"	1 1/2"	2"	2 1/2"	3"	4"	5"	6"	8"	10"	12"
		10	15	20	25	32	40	50	65	80	100	125	150	200	250	300
Codo a 45°					0.3	0.3	0.6	0.6	0.9	0.9	1.2	1.5	2.1	2.7	3.3	3.9
Codo a 90°					0.6	0.9	1.2	1.5	1.8	2.1	3	3.6	4.2	5.4	6.6	8.1
Codo a 90° Radio largo					0.6	0.6	0.6	0.9	1.2	1.5	1.8	2.4	2.7	3.9	4.8	5.4
Té o Cruz					1.5	1.8	2.4	3	3.6	4.5	6	7.5	9	10.5	15	18
Válv MARIPOSA								1.8	2.1	3	3.6	3.6	3	3.6	5.7	6.4
Válv COMPUERTA			0.18	0.21	0.27	0.3	0.46	0.7	0.85	0.98	1.2	1.8	2.1	2.7	3.6	3.9
Válv RETENCIÓN de clapeta oscilante					1.5	2.1	2.7	3.3	4.2	4.8	6.6	8.3	10.4	13.5	16.5	19.5
Válv RETENCIÓN de asiento								12.1	18.9	19.7	25.4	30.5	35.9	47.3	61.9	
Válv BOLA			0.18	0.21	0.27	0.3	0.46	0.7	0.85	0.98	1.2	1.8	2.1			
Filtros de agua			1.5	1.7	1.8	2.6	2.6	3.2	9	10	15	15.4	19	36	50	64

Ilustración 59. Accesorios de tuberías.

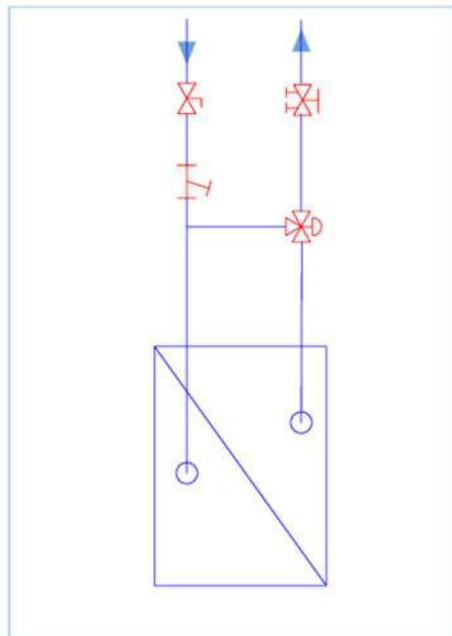
CONEXIÓN BATERIA CLIMATIZADORES



-  VÁLVULA DE CORTE
-  FILTRO
-  VÁLVULA REGULACIÓN MICROMÉTRICA
-  VÁLVULA DE CONTROL 3 VÍAS
-  VÁLVULA DE ASIENTO O GLOBO

Ilustración 60. Valvulería climatizadores.

DETALLE CONEXION TUBERIA A BATERIAS

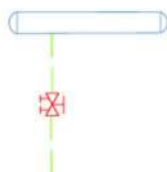


-  VÁLVULA DE CORTE
-  FILTRO
-  VÁLVULA REGULACIÓN MICROMÉTRICA
-  VÁLVULA DE CONTROL 3 VÍAS

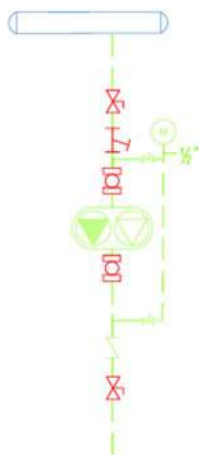
Ilustración 61. Valvulería fan-coils.

DETALLE VALVULERÍA EN BOMBAS

RETORNO DE BOMBA



IMPULSIÓN



-  VÁLVULA DE CORTE TIPO MARIPOSA PARA $\varnothing > 2"$
-  VÁLVULA DE CORTE TIPO BOLA PARA $\varnothing \leq 2"$
-  FILTRO
-  VÁLVULA REGULACIÓN MICROMÉTRICA
-  VÁLVULA DE CONTROL 3 VÍAS
-  MANGUITO ANTIVIBRATORIO

Ilustración 62. Valvulería Bombas.

TRAMO	Q (l/h)	DN	Perd. mm.c.a. / m	V (m/s)	L (m)	codos 90°		codos 45°		tes		reduc.		Tot acces.	BOLA		MARIP		FILTRO		ASIENTO		RET		REG		Tot válv.	Perd. en el tramo (mm.c.a.)	Perd. acumulada (mm.c.a.)
						uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd		uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd			
1	967.33	1"	16	0.47	1.68	1	0.6							0.6														36.48	36.48
3	1934.67	1 1/4"	14	0.54	7.5	1	0.9			1	1.8			2.7														142.80	179.28
5	2902	1 1/2"	14	0.6	7.64					1	2.4			2.4														140.56	319.84
7	3869.33	2"	7	0.48	1.73					1	3			3														33.11	352.95
9	4836.67	2"	11	0.62	1.61					1	3			3														50.71	403.66
11	5804	2"	16	0.76	2.24					1	3			3														83.84	487.50
13	6771.33	2 1/2"	6	0.53	4.88					1	3.6			3.6														50.88	538.38
29	12334.4	2 1/2"	18	0.95	4.84					1	3.6			3.6														151.92	690.30
30	13610.2	3"	9	0.74	0.66					1	4.5			4.5														46.44	736.74
IMPULSIÓN + RETORNO																												736.74	1,473.48
VALV. BATERIA FANCOIL		1"	16	0.47											1	0.27			1	1.8					1	8		161.12	1,634.60
VALV. BOMBA		3"	9	0.74													4	3	1	10					1	4.8		363.87	1,998.47
Subtotal																													
																												batería (mm.c.a.)	
																												válv control	
																												total	
																												% segur.	
																												ALTURA EFECTIVA DE LA BOMBA (M.C.A.)	
																												6.60	

Ilustración 63. Circuito refrigeración - Planta Baja Zona A

TRAMO	Q (l/h)	DN	Perd. mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)	codos 90º		codos 45º		tes		reduc.		Tot acces.	BOLA		MARIP		FILTRO		ASIENTO		RET		REG		Tot válv.	Perd. en el tramo (mm.c.a.)	Perd. acumulada (mm.c.a.)
						uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd		uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd			
1	337.27	3/4"	7	0.28	1.68	1	0.39							0.385														14.46	14.46
3	674.55	1"	8	0.35	7.5	1	0.6			1	1.5			2.1														76.80	91.26
5	1011.82	1"	15	0.48	7.64					1	1.5			1.5														137.10	228.36
7	1349.09	1 1/4"	7	0.39	1.73					1	1.8			1.8														24.71	253.07
9	1686.37	1 1/4"	10	0.47	1.61					1	1.8			1.8														34.10	287.17
11	2023.64	1 1/4"	14	0.56	2.24					1	1.8			1.8														56.56	343.73
13	2360.91	1 1/4"	19	0.66	4.88					1	1.8			1.8														126.92	470.65
29	4406.3	2"	9	0.58	4.84					1	3			3														70.56	541.21
30	4877.16	2"	11	0.64	0.66					1	3			3														40.26	581.47
IMPULSIÓN + RETORNO																												581.47	1,162.93
VALV. BATERIA FANCOIL		3/4"	7	0.28											1	0.21			1	1.7					1	7.2		63.77	1,226.70
VALV. BOMBA		2"	11	0.64													4	1.8	1	3.2				1	3.3		266.20	1,492.90	
Subtotal																												1,492.90	
bateria (mm.c.a.)																												1,500.00	
válv control																												1,500.00	
																										total	4,492.90		
																										% segur.	10.00%		
ALTURA EFECTIVA DE LA BOMBA (M.C.A.)																												4.94	

Ilustración 64. Circuito calefacción - Planta Baja Zona A

TRAMO	Q (l/h)	DN	Perd. mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)	codos 90°		codos 45°		tes		reduc.		Tot acces.	BOLA		MARIP		FILTRO		ASIENTO		RET		REG		Tot válv.	Perd. en el tramo (mm.c.a.)	Perd. acumulada (mm.c.a.)
						uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd		uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd			
1	958.36	1"	15	0.46	2.52	1	0.6							0.6														46.80	46.80
3	1916.73	1 1/4"	14	0.54	2.6					1	1.8			1.8														61.60	108.40
5	2875.09	1 1/2"	14	0.6	6.37					1	2.4			2.4														122.78	231.18
7	3833.45	2"	7	0.48	3.63					1	3			3														46.41	277.59
15	7666.91	2 1/2"	7	0.58	11.2					1	3.6			3.6														103.60	381.19
26	13417.08	2 1/2"	21	1.02	7.85					1	3.6			3.6														240.45	621.64
37	19167.26	3"	18	1.05	4.03					1	4.5			4.5														153.54	775.18
I	34459.44	4"	14	1.15	16.92					1	6			6														320.88	1,096.06
IV	82011.88	6"	10	1.23	20.36	1	4.2			1	9			13.2														335.60	1,431.66
IMPULSIÓN + RETORNO																												1,431.66	2,863.32
VALV. BATERIA FANCOIL		1"	15	0.46											1	0.27			1	1.8					1	8		151.05	3,014.37
VALV. BOMBA		6"	10	1.23													4	3	1	19			1	10.4		1	20.8	622.00	3,636.37
															Subtotal														
																												bateria (mm.c.a.)	
																												valv control	
																												total	
																												% segur.	
																												ALTURA EFECTIVA DE LA BOMBA (M.C.A.)	

Ilustración 65. Circuito refrigeración - Planta Baja Zona B

TRAMO	Q (l/h)	DN	Perd. mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)	codos 90°		codos 45°		tes		reduc.		Tot acces.	BOLA		MARIP		FILTRO		ASIENTO		RET		REG		Tot válv.	Perd. en el tramo (mm.c.a.)	Perd. acumulada (mm.c.a.)
						uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd		uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd			
1	249.13	1/2"	16	0.35	2.52	1	0.17							0.17														43.04	43.04
3	498.25	3/4"	13	0.38	2.6	1	0.38			1	1.29			1.667														55.47	98.51
5	747.38	1"	9	0.37	6.37					1	1.5			1.5														70.83	169.34
7	996.5	1"	15	0.48	3.63					1	1.5			1.5														76.95	246.29
15	1993.01	1 1/4"	14	0.56	11.2					1	1.8			1.8														182.00	428.29
26	3487.76	1 1/2"	19	0.72	7.85					1	2.4			2.4														194.75	623.04
37	4982.52	2"	11	0.64	4.03					1	3			3														77.33	700.37
I	8968.53	2 1/2"	9	0.68	16.92					1	3.6			3.6														184.68	885.05
IV	21523.47	3"	21	1.18	20.36					1	4.5			4.5														522.06	1,407.11
IMPULSIÓN + RETORNO																												1,407.11	2,814.22
VALV. BATERIA FANCOIL		1/2"	16	0.35	2.52										1	0.18			1	1.5					1	6.97		178.72	2,992.94
VALV. BOMBA		3"	21	1.18	20.36												4	3	1	10			1	4.8	1	13.6		1,276.59	4,269.53
															Subtotal														
																												bateria (mm.c.a.)	
																												valv control	
																												total	
																												% segur.	
																												ALTURA EFECTIVA DE LA BOMBA (M.C.A.)	

Ilustración 66. Circuito calefacción - Planta Baja Zona B.



ANEXO III

Subtotal	3,232.14
bateria (mm.c.a.)	2,000.00
valv control	2,000.00
total	7,232.14
% segur.	10.00%
ALTURA EFECTIVA DE LA BOMBA (M.C.A.)	7.96

TRAMO	Q (l / h)	DN	Perd. mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)	codos 90°		codos 45°		tes		reduc.		Tot acces.	BOLA		MARIP		FILTRO		ASIENTO		RET		REG		Tot válv.	Perd. en el tramo (mm.c.a.)	Perd. acumulada (mm.c.a.)			
						uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd		uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd						
10	201.31	1/2"	11	0.28	4.44	1	0.17							0.17														50.71	50.71			
12	402.61	3/4"	9	0.31	3.08					1	1.29			1.285														39.29	90.00			
14	603.92	3/4"	19	0.47	2.92					1	1.29			1.285														79.90	79.90			
16	805.23	1"	10	0.39	2.71					1	1.5			1.5														42.10	122.00			
18	1006.53	1"	15	0.48	2.62					1	1.5			1.5														61.80	183.80			
20	1207.84	1 1/4"	6	0.36	14.17	2	0.9			1	1.8			3.6														106.62	290.42			
21	2191.47	1 1/4"	15	0.58	3.45					1	1.8			1.8														78.75	369.17			
25	2520.23	1 1/2"	10	0.52	2.89					1	2.4			2.4														52.90	422.07			
27	2633.92	1 1/2"	11	0.55	2.06					1	2.4			2.4														49.06	471.13			
29	2773.68	1 1/2"	12	0.57	5.21					1	2.4			2.4														91.32	562.45			
36	3428.43	1 1/2"	18	0.7	6.15					1	2.4			2.4														153.90	716.35			
48	5558.78	2"	14	0.72	10.52					1	3			3														189.28	905.63			
56	6630.78	2"	19	0.85	4	1	1.5			1	3			4.5														161.50	1,067.13			
IMPULSIÓN + RETORNO																												1,067.13	2,134.25			
VALV. BATERIA FANCOIL		1/2"	11	0.28											1	0.18			1	1.5					1	6.97	8.65	95.15	2,229.40			
VALV. BOMBA		2"	19	0.85													4	1.8	1	3.2			1	3.3	1	10.6	24.3	460.94	2,690.34			
																									Subtotal							
																									bateria (mm.c.a.)							
																									válv control							
																													total		5,780.34	
																													% segur.		10.00%	
																									ALTURA EFECTIVA DE LA BOMBA (M.C.A.)						6.36	

Ilustración 68. Circuito calefacción - Planta Primera Zona A.

TRAMO	Q (l/h)	DN	Perd. mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)	codos 90°		codos 45°		tes		reduc.		Tot acces.	BOLA		MARIP		FILTRO		ASIENTO		RET		REG		Tot válv.	Perd. en el tramo (mm.c.a.)	Perd. acumulada (mm.c.a.)
						uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd		uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd			
10	942.9	1"	14	0.44	1.65																							23.10	23.10
12	1885.9	1 1/4"	13	0.52	3.1					1	1.8			1.8														63.70	86.80
14	2369.4	1 1/4"	20	0.65	6.89					1	1.8			1.8														173.80	260.60
18	3336.6	1 1/2"	18	0.68	1.9					1	2.4			2.4														77.40	338.00
22	4733.4	2"	11	0.62	14.14	1	1.5			1	3			4.5														205.04	543.04
23	8969	2 1/2"	10	0.6	9.66	1	1.8			1	3.6			5.4														150.60	693.64
IMPULSIÓN + RETORNO																												693.64	1,387.28
VALV. BATERIA FANCOIL		1"	14	0.44											1	0.27			1	1.8					1	8	10.1	140.98	1,528.26
VALV. BOMBA		2 1/2"	10	0.6													4	2.1	1	9			1	4.2	1	12.1	33.7	337.00	1,865.26
Subtotal																													1,865.26
bateria (mm.c.a.)																													2,000.00
valv control																													2,000.00
total																													5,865.26
% segur.																													10.00%
ALTURA EFECTIVA DE LA BOMBA (M.C.A.)																													6.45

Ilustración 69. Circuito refrigeración - Planta Segunda Zona A.

TRAMO	Q (l/h)	DN	Perd. mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)	codos 90°		codos 45°		tes		reduc.		Tot acces.	BOLA		MARIP		FILTRO		ASIENTO		RET		REG		Tot válv.	Perd. en el tramo (mm.c.a.)	Perd. acumulada (mm.c.a.)
						uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd		uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd			
10	325.92	1/2"	18	0.37	1.65																							29.70	29.70
12	651.84	1"	7	0.32	3.1					1	1.5			1.5														32.20	61.90
14	836.65	1"	11	0.41	6.89					1	1.5			1.5														92.29	92.29
18	1206.28	1 1/4"	6	0.36	1.9					1	1.8			1.8														22.20	114.49
22	1773.5	1 1/4"	11	0.49	14.14	1	0.9			1	1.8			2.7														185.24	299.73
23	3422.47	1 1/2"	18	0.7	9.66	1	1.2			1	2.4			3.6														238.68	538.41
IMPULSIÓN + RETORNO																												538.41	1,076.82
VALV. BATERIA FANCOIL		1/2"	18	0.37											1	0.18			1	1.5					1	6.98	8.66	155.79	1,232.61
VALV. BOMBA		1 1/2"	18	0.7													4		1	2.6			1	2.7	1	9.54	14.8	267.07	1,499.68
Subtotal																													1,561.58
bateria (mm.c.a.)																													1,500.00
valv control																													1,500.00
total																													4,561.58
% segur.																													10.00%
ALTURA EFECTIVA DE LA BOMBA (M.C.A.)																													5.02

Ilustración 70. Circuito calefacción - Planta Segunda Zona A.

TRAMO	Q (l/h)	DN	Perd. mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)	codos 90°		codos 45°		tes		reduc.		Tot acces.	BOLA		MARIP		FILTRO		ASIENTO		RET		REG		Tot válv.	Perd. en el tramo (mm.c.a.)	Perd. acumulada (mm.c.a.)
						uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd		uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd			
1	934.60	1"	15	0.46	3.16	1	0.6							0.6														56.40	56.40
4	2803.8	1 1/2"	13	0.58	5.67					1	2.4			2.4														104.91	161.31
7	4673	2"	10	0.59	4.94					1	3			3														79.40	79.40
15	9346	2 1/2"	11	0.73	6.84					1	3.6			3.6														114.84	194.24
II	17201.8	3"	15	0.96	17.32					1	4.5			4.5														327.30	521.54
III	33892.6	4"	14	1.1	16.8	1	3			1	6			9														361.20	882.74
IMPULSIÓN + RETORNO																												882.74	1,765.48
VALV. BATERIA FANCOIL		1"	15	0.46											1	0.27			1	1.8					1	8	10.1	151.05	1,916.53
VALV. BOMBA		4"	14	1.1													4	3.6	1	15			1	6.6	1	15.7	51.7	723.62	2,640.15
															Subtotal														
															bateria (mm.c.a.)														
															valv control														
															total														
															% segur.														
															ALTURA EFECTIVA DE LA BOMBA (M.C.A.)														

Ilustración 71. Circuito refrigeración - Planta Segunda Zona B.

TRAMO	Q (l/h)	DN	Perd. mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)	codos 90°		codos 45°		tes		reduc.		Tot acces.	BOLA		MARIP		FILTRO		ASIENTO		RET		REG		Tot válv.	Perd. en el tramo (mm.c.a.)	Perd. acumulada (mm.c.a.)
						uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd		uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd			
1	319.68	1/2"	6	0.26	3.16	1	0.17							0.17														19.98	19.98
4	959.03	1"	14	0.47	5.67					1	1.5			1.5														100.38	120.36
7	1598.39	1 1/4"	9	0.44	4.94					1	1.8			1.8														60.66	60.66
15	3196.77	1 1/2"	16	0.6	6.84					1	2.4			2.4														147.84	208.50
II	6411.5	2"	19	0.85	17.32					1	3			3														386.08	594.58
III	12054.72	2 1/2"	16	0.93	16.8	1	3			1	3.6			6.6														374.40	968.98
IMPULSIÓN + RETORNO																												968.98	1,937.96
VALV. BATERIA FANCOIL		1/2"	6	0.26											1	0.18			1	1.5					1	6.98	8.66	51.93	1,989.89
VALV. BOMBA		2 1/2"	16	0.93													4	2.1	1	9			1	4.2	1	12.1	33.7	539.20	2,529.09
															Subtotal														
															bateria (mm.c.a.)														
															valv control														
															total														
															% segur.														
															ALTURA EFECTIVA DE LA BOMBA (M.C.A.)														

Ilustración 72. Circuito calefacción - Planta Segunda Zona B

ANEXO IV RED DE CONDUCTOS

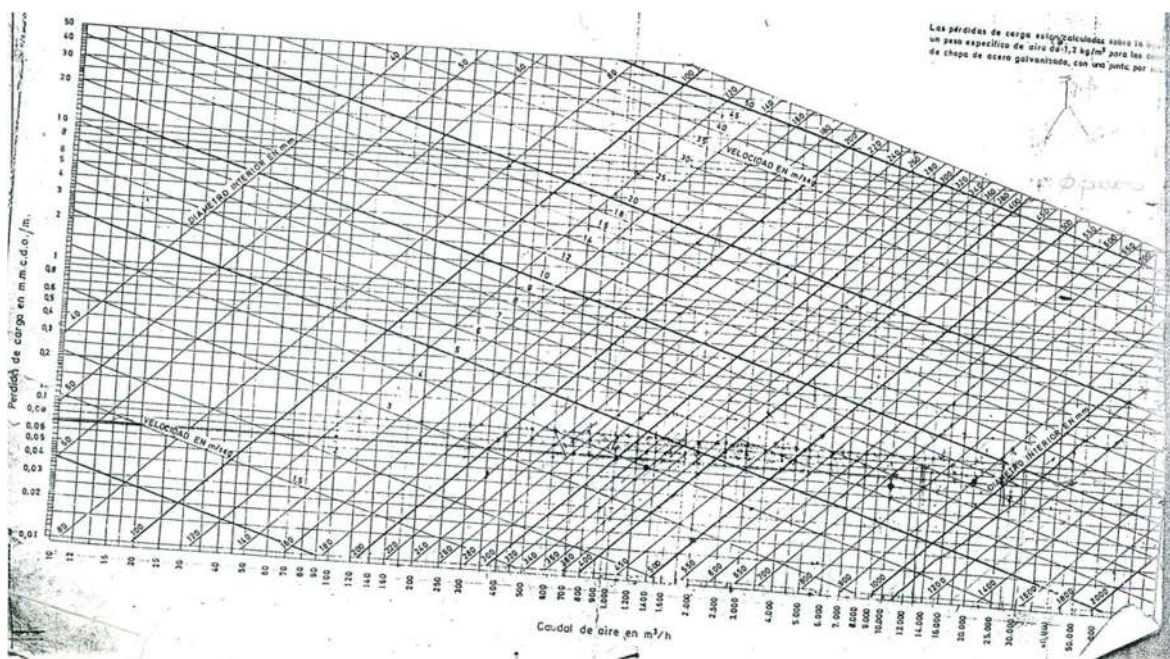


Ilustración 73. Diagrama para el cálculo de pérdidas de carga de aire en conductos circulares.

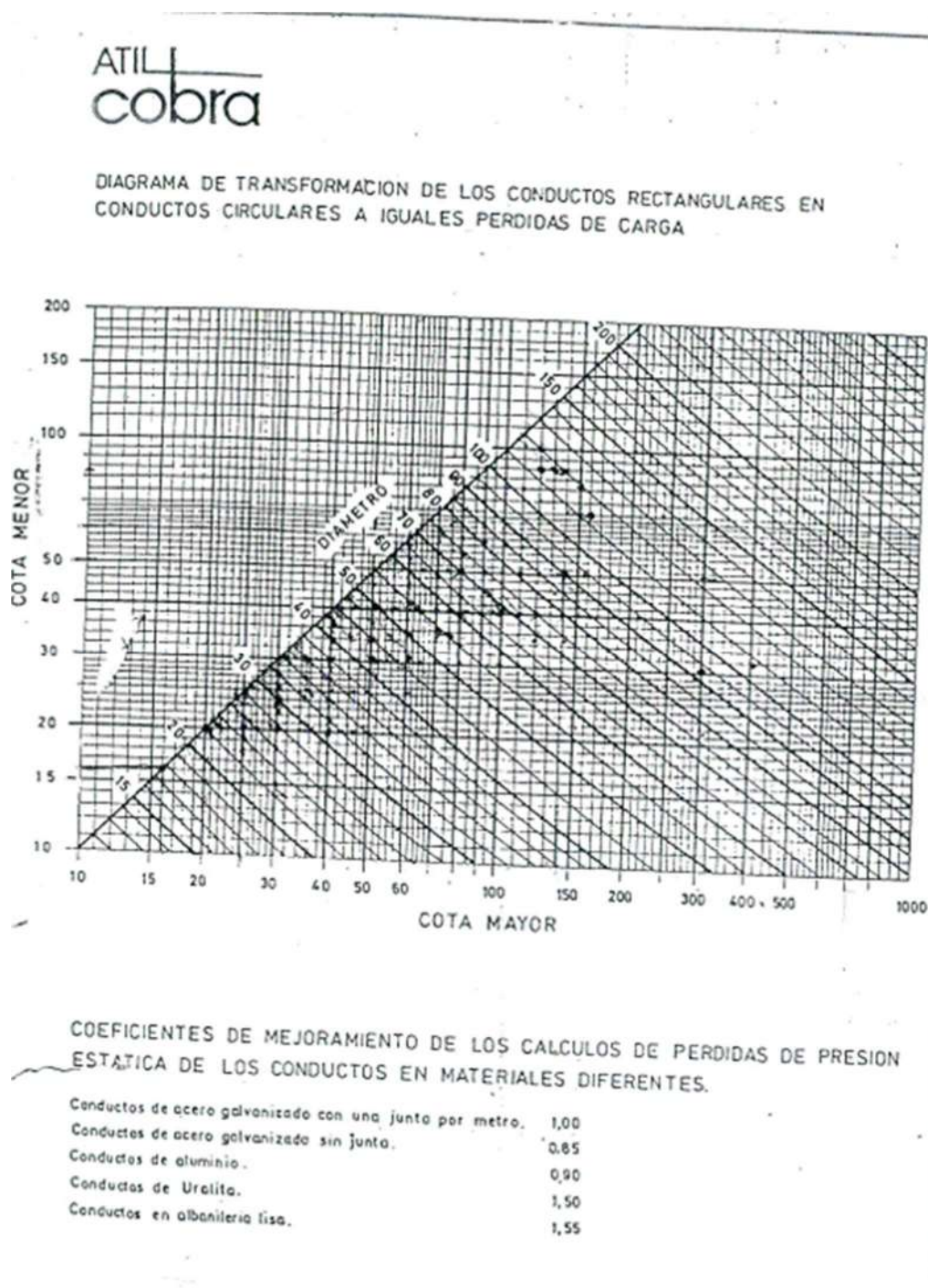


Ilustración 74. Diagrama de transformación de los conductos rectangulares en conductos circulares.

LONGITUD EQUIVALENTE EN ML DE ACCESORIOS PARA REDES DE CONDUCTOS

n=	0.326	0.53
v (m/s)	REDUCCIÓN	DERIVACIÓN
1	0.20	0.33
1.5	0.46	0.75
2	0.82	1.33
2.5	1.27	2.07
3	1.83	2.98
3.5	2.50	4.06
4	3.26	5.30
4.5	4.13	6.71
5	5.09	8.28
5.5	6.16	10.02
6	7.34	11.93
6.5	8.61	14.00
7	9.98	16.23
7.5	11.46	18.63
8	13.04	21.20
8.5	14.72	23.93
9	16.50	26.83
9.5	18.39	29.90
10	20.38	33.13
10.5	22.46	36.52
11	24.65	40.08
11.5	26.95	43.81
12	29.34	47.70
12.5	31.84	51.76
13	34.43	55.98
13.5	37.13	60.37
14	39.94	64.93
14.5	42.84	69.65
15	45.84	74.53
15.5	48.95	79.58
16	52.16	84.80
16.5	55.47	90.18
17	58.88	95.73
17.5	62.40	101.45
18	66.02	107.33
18.5	69.73	113.37
19	73.55	119.58
19.5	77.48	125.96
20	81.50	132.50

LONGITUD EQUIVALENTE EN ML DE CODOS A 90° CON RELACIÓN R/D = 1.25

alto (mm)	1200	900	750	600	500	400	300	250	200	150
ancho (mm)										
2400	9.22	7.38	6.51	5.65	4.67					
1800	8.25	6.9	6.2	5.05	4.42	3.8	3.56			
1500	8	6.51	5.65	4.77	4.18	3.56	2.95			
1200	7.67	5.9	5.28	4.42	4.18	3.26	2.62	2.4	2.39	
1050		5.9	5.03	4.42	3.87	3.25	2.66	2.4	2.08	
900		5.6	4.79	4.14	3.53	2.98	2.7	2.36	2.08	
800			4.76	4.11	3.54	2.95	2.33	2.08	1.72	
700				3.84	3.54	2.95	2.33	2.08	1.72	
600				3.74	3.26	2.91	2.33	2.05	1.75	1.47
500					3.25	2.66	2.05	1.8	1.47	1.17
400						2.66	2.05	1.76	1.47	1.17
300							2.05	1.76	1.47	1.15
250								1.47	1.19	1.19
200									1.16	0.88
150										0.88

Ilustración 75. Pérdidas de carga en accesorios de conductos.

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
1	750	260	250x200	0.23	Codo	1.19	1	1.42	0.09	0.1278
3	1500	340	300x300	10.3	Codo	2.05	1	12.35	0.08	0.988
5	2250	400	400x350	8.02	Codo	2.05	1	10.07	0.08	0.8056
9	4500	500	500x400	1.94	Reducción	7.34	1	9.28	0.08	0.7424
13	6750	600	700x500	8.58	Reducción	8.61	1	17.19	0.08	1.3752
30	12320	750	700x600	8.23	Codo	3.85	1	12.08	0.09	1.0872
31	15479	800	700x700	3.35	Codo	4.14	1	7.49	0.08	0.5992
COMPUERTAS CORTAFUEGO										0.7
REGULADORES DE CAUDAL										2
Subtotal										8.4254
Pérdida en difusión										3.2
Coef. Seg. %										10%
TOTAL										12.79

Ilustración 76. Circuito Impulsión - Planta Baja Zona A.

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
1	928.13	280	250x250	3.95	Reducción	3.26	1	7.21	0.08	0.5768
					Rejilla		1		1	1
3	1856.25	360	350x300	5.42	Reducción	5.09	1	10.51	0.08	0.8408
7	4649.17	500	500x400	8.5	Reducción	7.34	1	15.84	0.08	1.2672
11	7442.08	600	700x500	2.84	Codo	3.26	1	6.1	0.08	0.488
19	11624	700	700x600	10.65	Codo	3.84	1	14.49	0.08	1.1592
Subtotal										5.332
Pérdida en difusión										3.2
Coef. Seg. %										10%
TOTAL										9.39

Ilustración 77. Circuito Retorno - Planta Baja Zona A.

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
18	1182.18	300	300x250	2.14	Reducción	4.13	1	6.27	0.09	0.5643
21	2364.37	400	400x350	1.03	Reducción	5.09	1	6.12	0.09	0.5508
23	3152.49	450	400x400	6.04	Reducción	6.16	1	12.2	0.08	0.976
25	4728.74	500	500x400	3.73	Reducción	7.34	1	11.07	0.08	0.8856
28	7093.11	600	700x500	4.11	Reducción	8.61	1	12.72	0.08	1.0176
30	8669.35	650	700x500	2.03	Reducción	9.98	1	12.01	0.08	0.9608
32	9457.47	650	700x500	2.44	Reducción	9.98	1	12.42	0.1	1.242
34	10245.6	700	700x600	7.11	Reducción	11.46	1	18.57	0.08	1.4856
36	11821.84	700	700x600	1.55	Reducción	14.72	1	16.27	0.1	1.627
38	13398.09	750	700x600	5.05	Codo	3.84	1	8.89	0.09	0.8001
39	24037.75	1000	800x800	19.61	Reducción	16.5	3	69.11	0.08	5.5288
40	44528	1100	1000x1000	7.37	Codo	5.94	3	25.19	0.08	2.0152
COMPUERTAS CORTAFUEGO										0.7
REGULADORES DE CAUDAL										2
Subtotal										20.3538
Pérdida en difusión										3.2
Coef. Seg. %										10%
TOTAL										25.91

Ilustración 78. Circuito Impulsión - Planta Baja Zona B.

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
					Rejilla		1		1	1
1	2497.59	400	400x350	8.3	Codo	2.05	1	10.35	0.09	0.9315
3	4995.17	500	500x400	5.66	Reducción	9.98	1	15.64	0.1	1.564
6	9990.35	500	700x600	5.91	Reducción	13.04	1	18.95	0.1	1.895
9	14985.52	800	700x700	7.6	Reducción	13.04	1	20.64	0.08	1.6512
12	19980.69	850	800x700	8.07	Reducción	16.5	1	24.57	0.09	2.2113
15	24975.87	1000	900x800	6.72	Reducción	16.5	1	23.22	0.08	1.8576
23	29971.04	1050	1000x1000	14.68	Codo	5.9	1	20.58	0.08	1.6464
Subtotal										12.757
Pérdida en difusión										3.2
Coef. Seg. %										10%
TOTAL										17.55

Ilustración 79. Circuito Retorno - Planta Baja Zona B.

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
9	825.17	260	250x200	0.65	Codo	1.19	1	1.84	0.08	0.1472
				4.53	Reducción	3.26	1	7.79	0.08	0.6232
13	2062.92	380	350x300	4.14	Reducción	5.09	1	9.23	0.08	0.7384
15	3300.67	450	400x400	4.74	Reducción	7.34	1	12.08	0.09	1.0872
19	4951	500	500x400	11.98	Codo	2.66	1	14.64	0.08	1.1712
20	8863	650	700x500	2.37	Reducción	9.98	1	12.35	0.08	0.988
22	9309	650	700x500	3.26	Reducción	9.98	1	13.24	0.1	1.324
24	9710	650	700x500	1.6	Reducción	13.04	1	14.64	0.1	1.464
30	10730	700	700x600	1.94	Reducción	11.46	1	13.4	0.08	1.072
32	11117	700	700x600	3.39	Reducción	13.04	1	16.43	0.09	1.4787
34	11789	700	700x600	5.2	Reducción	14.72	1	19.92	0.1	1.992
36	12340	750	700x600	1.96	Codo	3.85	1	5.81	0.08	0.4648
				10.66	Reducción	14.72	1	25.38	0.08	2.0304
56	22685.17	900	800x800	5.49	Codo	5.32	1	10.81	0.09	0.9729
COMPUERTAS CORTAFUEGO										0.7
REGULADORES DE CAUDAL										2
Subtotal										18.254
Pérdida en difusión										3.2
Coef. Seg. %										10%
TOTAL										23.6

Ilustración 80. Circuito Impulsión - Planta Primera Zona A.

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
1	810.2	260	250x200	2	Codo	1.19	1	3.19	0.09	0.2871
				3.8	Reducción	3.26	1	7.06	0.09	0.6354
					REJILLA		1		1	1
2	1620.4	340	300x300	3.8	Reducción	5.09	1	8.89	0.09	0.8001
3	2430.6	400	400x350	3.8	Reducción	5.09	1	8.89	0.08	0.7112
4	3240.8	450	400x400	3.8	Reducción	6.16	1	9.96	0.08	0.7968
5	4051	500	500x400	4.4	Reducción	7.34	1	11.74	0.09	1.0566
14	8485	650	700x500	1.1	Codo	3.54	1	4.64	0.09	0.4176
				1	Reducción	9.98	1	10.98	0.09	0.9882
16	9062	650	700x500	2.86	Reducción	9.98	1	12.84	0.08	1.0272
17	9314	650	700x500	2.86	Reducción	11.46	1	14.32	0.09	1.2888
18	9761	650	700x500	4	Reducción	13.04	1	17.04	0.1	1.704
19	10132	650	700x600	4.96	Codo	3.84	1	8.8	0.1	0.88
23	14806	800	700x700	19.44	Reducción	13.04	1	32.48	0.08	2.5984
25	17305	800	800x700	3.41	Codo	3.84	1	7.25	0.1	0.725
								Subtotal		14.9164
								Pérdida en difusión		3.2
								Coef. Seg. %		10%
								TOTAL		19.93

Ilustración 81. Circuito Retorno - Planta Primera Zona A.

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
1	1196.5	300	300x250	3.08	Codo	1.76	2	6.6	0.09	0.594
				2.93	Reducción	4.13	1	7.06	0.09	0.6354
3	2393	400	400x350	4.25	Reducción	5.09	1	9.34	0.08	0.7472
5	3196	450	400x400	4.15	Reducción	6.16	1	10.31	0.08	0.8248
7	3999	500	500x400	3.69	Codo	2.66	1	6.35	0.09	0.5715
13	5878	550	500x500	10.64	Codo	3.25	1	13.89	0.09	1.2501
22	10574	700	700x600	4.49	Reducción	11.46	1	15.95	0.08	1.276
24	11127	700	700x600	4.92	Codo	3.84	2	12.6	0.09	1.134
COMPUERTAS CORTAFUEGO										0.7
REGULADORES DE CAUDAL										2
Subtotal										9.733
Pérdida en difusión										3.2
Coef. Seg. %										10%
TOTAL										14.23

Ilustración 82. Circuito Impulsión - Planta Segunda Zona A.

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
1	824.3	260	250x200	4.2	Reducción	3.26	1	7.46	0.09	0.6714
					REJILLA		1		1	1
2	1648.6	340	300x300	6.64	Reducción	5.09	1	11.73	0.08	0.9384
				9.7	Codo	2.05	1	11.75	0.09	1.0575
6	3811.6	450	400x400	5.35	Reducción	7.34	1	12.69	0.09	1.1421
11	6583.6	600	500x500	2.2	Reducción	8.61	1	10.81	0.08	0.8648
				2.45	Codo	3.25	1	5.7	0.08	0.456
12	7161.6	600	700x500	3.1	Reducción	9.98	1	13.08	0.09	1.1772
16	9727.6	650	700x500	2.81	Codo	3.54	2	9.89	0.09	0.8901
Subtotal										8.1975
Pérdida en difusión										3.2
Coef. Seg. %										10%
TOTAL										12.54

Ilustración 83. Circuito Retorno - Planta Segunda Zona B.

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
1	1159.2	300	300x250	1.98	Codo	1.76	1	3.74	0.09	0.3366
				5.42	Reducción	4.13	1	9.55	0.09	0.8595
3	1932	360	350x200	8.74	Reducción	5.09	1	13.83	0.08	1.1064
5	3477.6	450	400x400	5.66	Reducción	6.16	1	11.82	0.08	0.9456
7	4636.8	500	500x400	9.59	Codo	2.66	1	12.25	0.08	0.98
11	6955.2	600	600x500	6.04	Reducción	8.61	1	14.65	0.08	1.172
19	11592	700	700x600	1.52	Codo	3.84	1	5.36	0.1	0.536
II	20936	900	800x800	9.21	Codo	4.62	2	18.45	0.08	1.476
COMPUERTAS CORTAFUEGO										0.7
REGULADORES DE CAUDAL										2
Subtotal										10.1121
Pérdida en difusión										3.2
Coef. Seg. %										10%
TOTAL										14.64

Ilustración 84. Circuito Impulsión - Planta Segunda Zona B.

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
1	934.2	280	250x250	5.1	Reducción	3.26	1	8.36	0.09	0.7524
					REJILLA		1		1	1
2	1868.4	360	350x300	5.1	Reducción	5.09	1	10.19	0.09	0.9171
3	2802.6	400	400x350	5.1	Reducción	7.34	1	12.44	0.1	1.244
4	3736.8	450	400x400	5.1	Reducción	7.34	1	12.44	0.1	1.244
5	4671	500	500x400	3.26	Reducción	7.34	1	10.6	0.08	0.848
				3.06	Codo	2.66	1	5.72	0.08	0.4576
11	9342	650	700x500	6.74	Codo	3.54	1	10.28	0.09	0.9252
II	16436	800	700x700	27.27	Codo	4.62	1	31.89	0.09	2.8701
III	33266	1000	900x900	6.04	Codo	5.6	1	11.64	0.08	0.9312
Subtotal										11.1896
Pérdida en difusión										3.2
Coef. Seg. %										10%
TOTAL										15.83

Ilustración 85. Circuito Retorno - Planta Segunda Zona B.

ANEXO V CATÁLOGOS DE EQUIPOS

ENFRIADORAS



**ENFRIADORA DE LÍQUIDO DE
TORNILLO Y VELOCIDAD VARIABLE
CON GREENSPEED™ INTELLIGENCE**



DATOS DE SELECCIÓN DEL PRODUCTO

- Rendimiento extraordinario
- Bajo nivel sonoro
- Inteligencia y conectividad
- Amplia gama de aplicaciones
- Instalación y mantenimiento sencillos

30KAV 500A - 1100A
30KAVP 500A - 1100A



Potencia frigorífica nominal 493-1079 kW



Las enfriadoras AquaForce® Vision 30KAV/30KAVP con Greenspeed™ Intelligence son la mejor solución para las aplicaciones comerciales en las que los instaladores, consultores y propietarios de edificios exigen un rendimiento óptimo y la máxima fiabilidad, especialmente con carga parcial.

Las unidades 30KAV/30KAVP están diseñadas para superar los requisitos de la directiva europea de diseño ecológico en términos de eficiencia energética, versatilidad y niveles acústicos en funcionamiento. Este resultado se logra a través de la combinación optimizada de algunas tecnologías probadas y que son, además, las mejores en su clase, entre las que se incluyen:

- 2.ª generación de compresores de doble tornillo de velocidad variable y alta eficiencia, con válvula de control de índice volumétrico (Vi) integrada para rendimiento óptimo con carga parcial y total y atenuador acústico integrado (IRA, por sus siglas en inglés) que garantiza un bajo nivel sonoro en funcionamiento
- Unidades 30KAVP con eficiencia *premium* y motor de imán permanente. El motor es síncrono y gira sin deslizamiento ni pérdidas en el rotor.
- 6.ª generación de ventiladores Flying Bird™ de Carrier con motor AC con VFD o EC en función de la opción seleccionada.
- Evaporador multitubular inundado de Carrier con un nuevo diseño de tubos de cobre de baja pérdida de carga
- 3.ª generación de baterías de microcanales Novation™ de Carrier con perfil en «W» y protección Enviro-Shield opcional.
- Control SmartVu™ de Carrier con interfaz de usuario de pantalla táctil que incluye 10 idiomas y una nueva función de monitorización energética inteligente.



CARRIER participa en el Programa de Certificación Eurovent (ECP, por sus siglas en inglés) para LCP-AP. Comprobación de la vigencia del certificado: www.eurovent-certification.com

DATOS FÍSICOS

Unidades estándares

30KAV			500A	550A	600A	650A	720A	800A	900A	1000A	1100A	
Refrigeración												
Unidad estándar Rendimientos con carga total*	CA1	Potencia nominal	kW	493	537	600	636	723	791	892	975	1079
		EER	kW/kW	2,85	2,80	3,08	2,92	3,12	2,91	3,01	2,84	2,96
Unidad estándar Eficiencia energética estacional**	SEER _{12/7°C} Comfort low temp.	kWh/kWh	4,96	4,90	5,20	5,16	5,31	5,09	5,25	5,09	5,24	
	ηs cool _{12/7°C}	%	195	193	205	203	209	200	207	200	207	
	SEPR _{12/7°C} Process high temp.	kWh/kWh	6,16	5,96	6,48	6,32	6,48	6,24	6,34	6,13	6,22	
Unidad + opción 17 Eficiencia energética estacional**	SEER _{12/7°C} Comfort low temp.	kWh/kWh	5,07	5,01	5,32	5,28	5,43	5,20	5,36	5,20	5,36	
	ηs cool _{12/7°C}	%	200	197	210	208	214	205	212	205	211	
	SEPR _{12/7°C} Process high temp.	kWh/kWh	6,29	6,08	6,63	6,46	6,62	6,37	6,48	6,25	6,35	
Unidad + opción 329 Eficiencia energética estacional**	SEER _{12/7°C} Comfort low temp.	kWh/kWh	5,24	5,16	5,44	5,39	5,51	5,34	5,49	5,34	5,48	
	ηs cool _{12/7°C}	%	206	203	215	213	218	211	216	211	216	
	SEPR _{12/7°C} Process high temp.	kWh/kWh	6,38	6,14	6,65	6,47	6,60	6,40	6,49	6,30	6,37	
Unidad + opción 17 + opción 329 Eficiencia energética estacional**	SEER _{12/7°C} Comfort low temp.	kWh/kWh	5,36	5,28	5,58	5,52	5,64	5,47	5,62	5,47	5,61	
	ηs cool _{12/7°C}	%	211	208	220	218	223	216	222	216	221	
	SEPR _{12/7°C} Process high temp.	kWh/kWh	6,51	6,27	6,80	6,62	6,76	6,54	6,63	6,43	6,50	
Niveles sonoros												
Unidad estándar												
Potencia sonora ⁽¹⁾			dB(A)	95	95	96	98	99	98	99	98	100
Presión sonora a 10 m ⁽²⁾			dB(A)	63	63	64	65	66	65	67	65	67
Dimensiones												
Unidad estándar												
Longitud			mm	4387	4387	5578	5578	6772	6772	7962	7962	9155
Anchura			mm	2261	2261	2261	2261	2261	2261	2261	2261	2261
Altura			mm	2324	2324	2324	2324	2324	2324	2324	2324	2324
Peso de funcionamiento ⁽⁴⁾												
Unidad estándar			kg	4691	4700	5067	5077	5519	5951	6367	6813	7199
Compresores												
Unidad estándar			06Z, de doble tornillo y velocidad variable con motor de inducción AC y variador de frecuencia									
Unidad + opción 329 ⁽³⁾			06Z, de doble tornillo y velocidad variable con motor de imanes permanentes AC y variador de frecuencia									
Circuito A	Quantidade	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	
Circuito B	Quantidade	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	
Unidad de carga parcial mínima ⁽⁵⁾			%	13	13	13	13	13	13	13	12	12

*

De acuerdo con la norma EN14511-3:2022.

CA1

De acuerdo con la norma EN14825:2022, clima medio.

Condiciones del modo de refrigeración: temperatura del agua de entrada/salida del evaporador: 12 °C/7 °C, temperatura del aire exterior: 35 °C, factor de suciedad del evaporador: 0 m².K/W.

ηs cool _{12/7°C} & SEER _{12/7°C}

Los valores en negrita son conformes con el reglamento sobre diseño ecológico UE 2016/2281 para aplicaciones de confort. Los valores en negrita son conformes con el reglamento sobre diseño ecológico UE 2016/2281 para la aplicación del proceso de temperatura media

(1)

en dB ref=10⁻¹² W, ponderación (A). Valores de emisión de ruido declarados disociados de acuerdo con la norma ISO 4871 con una incertidumbre de +/-3 dB(A). Medidos de acuerdo con la norma ISO 9614-1 y certificados por Eurovent.

(2)

En dB ref 20 µPa, ponderación (A). Valores de emisión de ruido declarados disociados de acuerdo con la norma ISO 4871 con una incertidumbre de +/-3 dB(A). A título informativo, se ha calculado a partir de la potencia sonora Lw(A).

(3)

Opciones: 17= motoventiladores de tipo EC; 329= motores de compresores tipo PM.

(4)

Los valores son solo orientativos. Consulte la placa de características de la unidad.

(5)

Para condiciones estándares. En función de las condiciones de funcionamiento, la unidad podría tener un ciclo operativo o una carga parcial mínimos.



Valores certificados
Eurovent

CALDERAS

Calderas y Quemadores de media y gran potencia

Calderas de pie de condensación



ADI CD

Dimensiones compactas / peso reducido: Facilita el transporte y ubicación en instalaciones, reduce el espacio en sala de calderas.

No precisa mantenimiento lateral. Permite juntar varias calderas.

473 kW: ancho 81 cm (opción: 66 cm), 460 kg.

961 kW: 1,2 m² de base, 545 kg.

1923 kW: 2 calderas en 2,28 m².

Amplio rango de potencias: Desde 70 a 961 kW.

Cuerpo de intercambio de acero inoxidable.

Regulación Multilevel Plus: Múltiples opciones de control: propio o externo.

Control directo: varios circuitos de calefacción (con accesorio correspondiente) y/o A.C.S. Cascada de calderas (con accesorio).

	CD-70	CD-85	CD-105	CD-120	CD-175	CD-200	CD-250	CD-325
Potencia Util max (Temp. Media=70°C)	kW	70,7	85,2	104,4	120,0	160,2	197,3	240,8
Potencia Util (min - max) (Temp. Media=40°C)	kW	21,2-76,7	21,2-92,3	21,2-113,2	30,5-130,3	39,1-176	43,7-213,95	53,4-261,3
Rendimiento carga 100% (Temp. Media=70°C)	%	97,28%	97,15%	97,37%	97,17%	96,50%	97,57%	97,76%
Rendimiento carga 30% (Temp. Media=40°C)	%	107,88%	107,88%	107,88%	108,11%	108,11%	108,07%	108,27%
Peso neto	kg	120	120	136	138	138	330	440
Capacidad agua	l	34	34	35	35	35	86	90
Caudal agua salto térmico 13°C	m ³ /h	4,7	5,6	6,9	7,9	10,6	13,1	15,9
Caudal agua salto térmico 15°C	m ³ /h	4,1	4,9	6,0	6,9	9,2	11,3	13,8
Resistencia hidráulica, Delta T=13°C	m.c.a.	0,82	0,87	0,94	0,99	1,15	0,95	1,06
Presión hidráulica máxima de trabajo	bar	5	5	5	5	5	5	5
Caudal volumétrico humos máx. GN	m ³ /h	152	190	233	269	377	459	560
Presión disponible salida humos	Pa	21	18,9	45	32,4	27	30	40,5
Consumo eléctrico máx.	W	53,0	64,6	134,0	108,0	122,0	131,6	167,4
Tipo de gas		GN / GLP	GN / GLP	GN / GLP	GN / GLP	GN / GLP	GN / GLP	GN / GLP
Consumo de Gas Natural a potencia nominal (H=10,757 kW/m ³)	m ³ /h	7,22	8,71	10,64	12,26	16,48	20,08	24,47
Consumo de Gas Propano a potencia nominal (H=12,11 kW/kg)	kg/h	5,88	7,10	8,67	9,99	13,43	16,36	19,95
Presión gas Natural a potencia nominal (min - máx.)	mbar	17 (15) - 45	17 (15) - 45	17 (15) - 45	17 (15) - 45	17 (15) - 45	17 (15) - 45	17 (15) - 45
Presión Propano a potencia nominal (min - máx.)	mbar	27 (25) - 45	27 (25) - 45	27 (25) - 45	27 (25) - 45	27 (25) - 45	27 (25) - 45	27 (25) - 45
Conexión gas		1"	1"	1"	1"	1"	1 1/4"	1 1/4"
Conexiones ida - Retorno agua		2"	2"	2"	2"	2"	DN 65	DN 65
Conexión salida humos (F)		150	150	150	150	180	180	250
A	mm	450	450	450	450	450	660	810
H (sin silent-blocks)	mm	1.110	1.110	1.110	1.110	1.110	1.583	1.583
L1	mm	635	635	655	655	655	940	940
L2	mm	550	550	570	570	570	775	775
HA	mm	774	774	774	774	774	937	936
H _F	mm	208	208	208	198	198	403	445
H _G	mm	915	915	915	963	963	1156	1156
Espacio libre necesario sobre caldera	mm	600	600	600	600	600	197	197
Referencia GN		7832432	7832433	7832434	7832435	7832436	7832437	7832438
Referencia GLP		7832447	7832463	7832464	7832448	7832465	7832471	7832452
Precio		6.652 €	7.045 €	7.341 €	8.937 €	11.271 €	14.109 €	15.816 €
Referencia Puesta en marcha				7837042			7837043	7837044
Precio neto puesta en marcha				198 €			297 €	330 €

Accesorios disponibles:

- Kits secuencia / cascada de ambos módulos
- Sonda temperatura inmersión común
- Sonda temperatura exterior
- Kits control circuitos de calefacción (temperatura, válvula 3 vías, bomba...)
- Kits Hidráulicos (colectores, bombas alta eficiencia, llaves corte, válvulas sobrepresión, juntas...)
- Sonda de humos **7832860** Precio 152 €
- Botella de equilibrio.

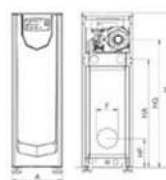
Funciones de la regulación Multilevel:

- Cascada de hasta 16 calderas (añadiendo dentro de la caldera el accesorio Kit cascada)
 - Con inversión de secuencia para que todas trabajen un número de horas similar tras un año.
 - Gestión paro/marcha de la bomba de cada caldera (bomba no incluida en suministro).
- Una caldera puede controlar:
 - Un circuito de A.C.S. (consigna, choque térmico, etc...)
 - Tres circuitos de calefacción (con válvula 3 vías, bomba, sonda temperatura)
- Varias calderas pueden controlar varios circuitos de A.C.S., y cada una 3 circuitos de calefacción
- Gestión inteligente optimizando la eficiencia global del conjunto de la instalación, variando la consigna de calderas según el circuito que demande temperatura en dicho momento, con el consecuente ahorro energético y monetario (si las calderas controlan los circuitos).
- Señales disponibles: alarma, estado, y otras configurables (tanto de entrada como de salida).

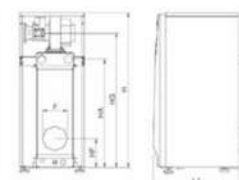
Puesta en marcha:

A los precios de las calderas ADI se le añadirá el precio de la puesta en marcha correspondiente. Los precios netos de las puestas en marcha son para poblaciones con servicio post-venta. Para otras poblaciones se repercutirá el precio del desplazamiento. El precio que se cita es para la PEM de calderas individuales. Se aplicará el 75% del valor de la PEM a partir de la segunda caldera y por cada caldera adicional, en instalaciones de dos o más ADI conectadas para funcionamiento en cascada, actuando desde una regulación común. Es necesario un módulo OCI 345/BM en cada caldera, para configurar la cascada).

ADI CD 70-105



ADI CD 120-175





Ver capítulo
TERMOSTATOS Y
REGULACIÓN

Control externo: Paro/Marcha; 0...10 V.

Gestión Remota: Webserver, Modbus RTU, (mediante accesorios correspondientes).

Elevada eficiencia estacional:

Incluye quemador modulante, a premezcla y control PID: Modula desde 18,3 % de la potencia. Adecua la potencia a la demanda de la instalación.

Rendimiento elevado, mínimas pérdidas por su tamaño.

Bajo consumo eléctrico (desde 17 W).

Combustión Ecológica NOx, Clase 6 NOx<10 ppm.

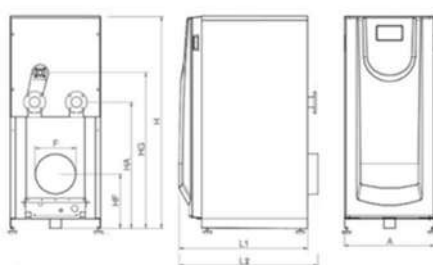
Caldera Tipo: B23

ADI CD 70 a 750: 1 x 230 V, 50 Hz, N+T

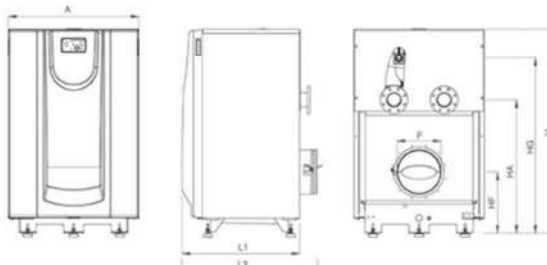
ADI CD 850 a 950: 3 x 380 V, 50 Hz, N+T

CD-375	CD-450	CD-325 SLIM	CD-375 SLIM	CD-450 SLIM	CD-550	CD-650	CD-750	CD-850	CD-950
350.9	434.7	290.8	350.9	434.7	526.4	594.7	672.4	788.5	888.3
88.7-381.04	95.7-472.88	76.9-317.12	88.7-381.04	95.7-472.88	155.5-569.69	162.7-643.93	183.9-728.8	301.9-851.68	340.5-961.5
97.17%	96.98%	96.79%	97.17%	96.98%	96.34%	96.22%	96.07%	96.34%	96.10%
106.93%	106.93%	106.82%	106.93%	106.93%	105.70%	105.70%	105.70%	105.78%	105.78%
445	460	407	412	427	480	485	485	545	545
118	118	112	118	118	120	120	120	164	164
23.2	28.8	19.2	23.2	28.8	34.8	39.3	44.5	52.2	58.8
20.1	24.9	16.7	20.1	24.9	30.2	34.1	38.6	45.2	50.9
1.38	1.48	1.20	1.38	1.48	0.45	0.85	1.10	1.15	1.45
5	5	5	5	5	5	5	5	5	5
821	1018	683	821	1018	1170	1321	1491	1775	2007
32.4	45	45	32.4	45	36	37.5	39	88.8	133.1
332.0	634.3	267.9	332.0	634.3	627.4	830.0	1138.6	1697.0	1903.0
GN / GLP	GN	GN / GLP	GN / GLP	GN	GN	GN	GN	GN	GN
35.86	44.50	29.84	35.86	44.50	54.25	61.36	69.49	81.26	91.79
29.23	-----	24.31	29.23	-----	-----	-----	-----	-----	-----
17 (15) - 45	17 (15) - 45	17 (15) - 45	17 (15) - 45	17 (15) - 45	17 (15) - 45	17 (15) - 45	17 (15) - 45	17 (15) - 45	17 (15) - 45
27 (25) - 45	-----	27 (25) - 45	27 (25) - 45	-----	-----	-----	-----	-----	-----
1"1/4	1"1/4	1"1/4	1"1/4	1"1/4	2"	2"	2"	2"	2"
DN 65	DN 65	DN 65	DN 65	DN 65	DN 100	DN 100	DN 100	DN 100	DN 100
250	250	250	250	250	350	350	350	350	350
810	810	660	810	660	1.040	1.040	1.040	1.040	1.040
1.583	1.583	1.400	1.400	1.400	1.628	1.628	1.628	1.658	1.658
940	940	813	813	813	940	940	940	1083	1083
775	775	---	---	---	775	775	775	918	918
936	936	852	852	852	1.060	1.060	1.060	1.063	1.063
445	445	359	359	359	487	487	487	487	487
1190	1190	1109	1109	1109	1.396	1.396	1.396	1.393	1.393
167	167	97	167	167	362	362	362	272	272
7832440	7832441	7832449	7832450	7832451	7832442	7832443	7832444	7832445	7832446
7832466	-	7837034	7837035	-	-	-	-	-	-
23.274 €	26.112 €	20.464 €	24.677 €	27.471 €	31.147 €	34.570 €	38.473 €	41.044 €	43.273 €
				7837044					7837045
				330 €					376 €

ADI CD 200-450



ADI CD 550-950



CLIMATIZADORES

AQX

1+32

Unidad de acondicionamiento del aire

Por el tratamiento del aire

A secciones componibles

Instalación exterior e interior

Caudal del aire de 350 a 44400 l/s
(de 1260 a 16000 m³/h)



AQX son unidades de manejo del aire diseñadas a medida para aplicaciones comerciales, industriales, civiles, hoteles, salas de congresos, teatros y gimnasios. Además, AQX puede ser diseñado para aplicaciones particulares como hospitales, laboratorios de alta tecnología, salas limpias, industria alimentaria o farmacéutica, donde los requisitos de higiene y limpieza son estrictos.

La serie se caracteriza por:

- dos tipos de estructura y paneles, 50mm y 60mm, que permiten alcanzar las clases de rotura térmica T2/TB3 y T2/TB2;
- 32 tamaños estándar con cobertura de flujo de aire continuo con una velocidad facial de 2,2 a 2,5m/s;
- personalización de las dimensiones en altura y anchura con un paso de 50mm para cumplir con las más estrictas restricciones arquitectónicas;
- paneles de doble hoja tipo sándwich con aislamiento térmico y acústico en el centro en poliuretano inyectado o lana mineral, corte térmico entre las hojas, espesor de 50 o 60 mm, siete tipos diferentes de hoja disponibles;
- construcción modular con superficies internas lisas para reducir al mínimo la acumulación de polvo y facilitar la limpieza y la desinfección;
- para la instalación en interiores o exteriores con techo protector;
- amplia gama de soluciones para la filtración del aire desde filtros gruesos, filtros medios con bolsas rígidas o flexibles, filtros absolutos, electrónicos, de carbón activo, de alta y muy alta eficiencia;
- soluciones germicidas y virucidas con lámparas UV-C o módulos de oxidación fotocatalítica;
- unidades de recuperación de calor estáticas, rotativas y de funcionamiento continuo;
- baterías de intercambio térmico por agua, expansión directa, vapor, aceite diatérmico, eléctricas;
- sistemas de humidificación;
- tanques internos de recolección de condensados con aislamiento;
- anticóndensación, con inclinación hacia el desagüe, hechos de aluminio o acero inoxidable;
- secciones de ventiladores centrífugos con transmisión por correa y p Polea;
- ventiladores radiales con motores EC, ventiladores eléctricos;
- sin sistemas de control o completo con sondas, actuadores, cableado, panel eléctrico con sistema de control y lógica de gestión de la unidad.

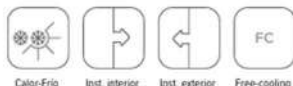


Unidades participantes en
www.eurovent-certification.com

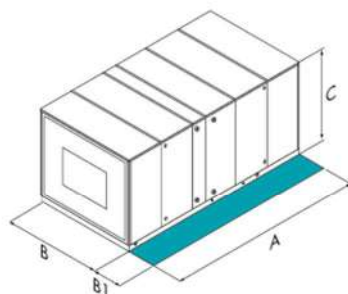


Conforme
ErP

funciones y características



dimensiones y espacios funcionales



¡ATENCIÓN!
Para un buen funcionamiento de la unidad es fundamental que se mantengan las distancias de protección indicadas por las áreas verdes.

Tamaños	AQX	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
A - Longitud	mm						(*)					
B - Profundidad	mm	770	820	920	870	920	1020	970	1020	1170	1120	1220
C - Altura	(**)	570	570	620	720	720	720	820	820	820	920	920
B1 - Espacio de servicio												
para la inspección	mm	800	800	800	800	800	800	800	800	800	800	800
desmontaje baterías	mm	964	1034	1024	1024	1094	1187	1194	1214	1324	1284	1394
Peso en func.	kg						(**)					

Tamaños	AQX	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22
A - Longitud	mm						(*)					
B - Profundidad	mm	1220	1370	1370	1570	1570	1620	1770	1820	2070	2120	2220
C - Altura	(**)	1070	1070	1170	1170	1320	1420	1420	1520	1520	1670	1770
B1 - Espacio de servicio												
para la inspección	mm	800	800	800	800	800	800	800	800	800	800	800
desmontaje baterías	mm	1524	1504	1574	1734	1744	1774	1894	2094	2324	2264	2524
Peso en func.	kg						(**)					

Tamaños	AQX	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
A - Longitud	mm						(*)				
B - Profundidad	mm	2370	2470	2620	2820	3170	3570	4020	4570	5170	5870
C - Altura	(**)	1920	2020	2120	2270	2270	2270	2270	2270	2270	2270
B1 - Espacio de servicio											
para la inspección	mm	800	800	800	800	800	800	800	800	800	800
desmontaje baterías	mm	2524	2594	2744	3074	3444	3874	4364	4924	5564	6304
Peso en func.	kg						(**)				

(*) La longitud A depende de la configuración específica

(**) El peso en funcionamiento depende de la configuración específica

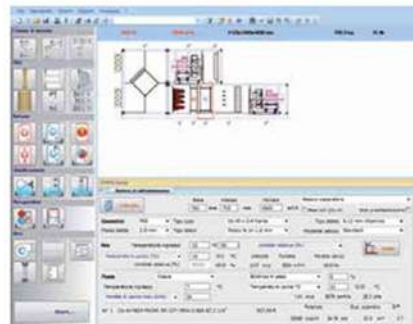
(***) Altura sin zócalo. Zócalo estándar = 120 mm

Las dimensiones se refieren al modelo con estructura de 50 mm, añadida 20 mm a las dimensiones indicadas para obtener la estructura de 60 mm.

Datos referidos a unidades estándar.

software de selección

El software para seleccionar las unidades de tratamiento de aire permite dimensionar las unidades y obtener inmediatamente la oferta técnica completa de los diseños detallados, fichas técnicas y los principales componentes y materiales utilizados.



datos técnicos

TAMAÑOS	AQX	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
Caudal de aire	(l) l/s	414	473	544	624	714	816	938	1073	1223	1404	1602

TAMAÑOS	AQX	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22
Caudal de aire	(l) l/s	1838	2111	2412	2760	3159	3630	4156	4752	5445	6245	7156

TAMAÑOS	AQX	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
Caudal de aire	(l) l/s	8190	9383	10751	12315	14101	16167	18513	21191	24276	27821

(l) Velocidad del paso del aire en las baterías de intercambio térmico 2,5 m/s

accesorios

Las unidades de tratamiento de aire serie AQX se encuentran disponibles con una amplia gama de accesorios que pueden seleccionarse directamente con el software de selección.

A continuación se enumeran solo algunos de los accesorios más comunes:

- Techo de protección contra la intemperie y alojamiento técnico de protección de las regulaciones
- Cascos de protección contra la intemperie en la toma y expulsión de aire externo
- Dispositivo de protección de los órganos en movimiento
- Puntos de luz y mirilla de inspección
- Inversores en los motores de los ventiladores

Otros accesorios no presentes en la selección básica pueden ser evaluados sobre pedido.

FAN-COILS

FCL - FCLI

FAN COILS TIPO CASSETTE

EL BIENESTAR INTEGRADO ARQUITECTÓNICAMENTE



Instalación en el cielo raso

Versión on/off y inverter, combinable con el sistema de gestión VMF



FCL - FCLl		32			34			36*			38*			42			44			62			64											
Velocidad del ventilador		H	M	L	H	M	L	H	M	L	H	M	L	H	M	L	H	M	L	H	M	L												
Prestaciones en calefacción - instalación de 2 tubos																																		
Potencia térmica (70°C)	(1)	kW	4,00	2,95	2,22	/	/	/	6,27	4,50	3,42	/	/	/	7,34	4,47	3,32	/	/	/	10,49	6,37	5,19	/	/	/								
Caudal de agua	(1)	l/h	350	258	194	/	/	/	549	394	300	/	/	/	642	391	290	/	/	/	918	558	454	/	/	/								
Pérdida de carga agua	(1)	kPa	10	6	4	/	/	/	19	10	6	/	/	/	24	10	6	/	/	/	42	17	12	/	/	/								
Potencia térmica (50°C)	(2)	kW	2,38	1,76	1,33	/	/	/	3,75	2,69	2,05	/	/	/	4,40	2,69	2,00	/	/	/	6,25	3,83	3,10	/	/	/								
Caudal de agua	(2)	l/h	327	253	200	/	/	/	516	387	308	/	/	/	679	437	337	/	/	/	856	551	458	/	/	/								
Pérdida de carga agua	(2)	kPa	9	6	3,8	/	/	/	17	10	7	/	/	/	27	12	8	/	/	/	37	17	12	/	/	/								
Potencia térmica (45°C)	(3)	kW	1,99	1,47	1,10	/	/	/	3,12	2,24	1,70	/	/	/	3,65	2,23	1,65	/	/	/	5,22	3,17	2,58	/	/	/								
Caudal de agua	(3)	l/h	345	254	192	/	/	/	541	389	295	/	/	/	633	386	287	/	/	/	905	550	448	/	/	/								
Pérdida de carga agua	(3)	kPa	10	6	4	/	/	/	19	10	6	/	/	/	23	10	6	/	/	/	41	17	11	/	/	/								
Configuración del sistema 4 tubos (con intercambiador de calor adicional)																																		
Potencia térmica	(4)	kW	/	/	/	2,60	2,19	1,95	/	/	/	2,60	2,19	1,95	/	/	/	3,07	2,28	1,96	/	/	/	3,57	2,81	2,48								
Caudal de agua	(4)	l/h	/	/	/	228	192	171	/	/	/	228	192	171	/	/	/	269	209	172	/	/	/	312	246	217								
Pérdida de carga agua	(4)	kPa	/	/	/	11,4	8,4	6,8	/	/	/	11,4	8,4	6,8	/	/	/	14,5	8,5	6,3	/	/	/	22,9	14,8	11,9								
Rendimientos en enfriamiento																																		
Potencia de refrigeración total	(5)	kW	1,90	1,47	1,16	1,90	1,47	1,16	3,00	2,25	1,79	2,77	2,08	1,65	3,95	2,54	1,96	3,64	2,30	1,83	4,98	3,21	2,66	6,51	2,96	2,46								
Potencia de refrigeración sensible	(5)	kW	0,99	1,25	1,52	1,52	1,25	0,99	2,40	1,78	1,39	2,24	1,66	1,30	3,16	1,82	1,38	2,91	1,62	1,30	3,81	2,24	1,87	3,53	2,08	1,73								
Caudal de agua	(5)	l/h	327	253	200	327	253	200	516	387	308	476	358	284	679	437	337	626	396	314	856	551	458	793	510	424								
Pérdida de carga agua	(5)	kPa	11,7	7,4	4,8	12,7	8	5,2	7,6	11,5	19,3	18,7	11,2	7,4	32,4	14,7	9,2	31,7	13,9	9,2	47,8	21,6	15,5	50,3	22,7	16,3								
Ventiladores																																		
Ventiladores		tipos ^m										centrifugo ^l																						
Alcance de aire		m ³ /h	600	410	300	600	410	300	600	410	300	600	410	300	700	360	260	700	360	260	880	500	380	880	500	380								
Tréboles sonoros																																		
Nivel potencia sonora	(6)	dB(A)	46	38	35	46	38	35	46	38	35	46	38	35	53	39	35	53	39	35	61	47	41	61	47	41								
Nivel presión sonora	(6)	dB(A)	37	29	26	37	29	26	37	29	26	37	29	26	44	30	26	44	30	26	52	38	32	52	38	32								
Diámetro de los racores																																		
Batería estándar		Ø	3/4"				3/4"				3/4"				3/4"				3/4"				3/4"				3/4"							
Batería adicional		Ø	/				1/2"				/				1/2"				/				1/2"				/							
Batería sobredimensionada		Ø	/				/				/				/				1/2"				/				/							
Características eléctricas																																		
Potencia absorbida	FCL	W	45	31	21	45	31	21	45	31	21	45	31	21	75	32	22	75	32	22	83	37	26	83	37	26								
	FCLl	W	18	13	10	18	13	10	-	-	-	-	-	-	55	16	12	55	16	12	61	20	14	61	20	14								
Corriente absorbida	FCL	A	0,22				0,22				0,22				0,22				0,33				0,33				0,37							
	FCLl	A	0,28				0,28				-				-				0,43				0,43				0,45							
Conexiones eléctricas	FCL		V3	V2	V1	V3	V2	V1	V3	V2	V1	V3	V2	V1	V4	V2	V1	V4	V2	V1	V4	V2	V1	V4	V2	V1								
	FCLl	%	90	62	42	90	62	42	-	-	-	-	-	-	90	46	34	90	46	34	90	52	40	90	52	40								
Datos EUROVENT																																		
Clase energética FCEER	FCL / FCLl		E / D				E / D				D / -				D / -				D / D				C / C				C / C				D / D			
Clase energética FCCOP	FCL / FCLl (?)		E / D				E / D				D / -				D / -				D / D				D / D				C / C				D / D			
Dimensiones																																		
Altura / Anchura / Profundidad	mm		754 / 754 / 298				754 / 754 / 298				754 / 754 / 298				754 / 754 / 298				754 / 754 / 298				754 / 754 / 298				754 / 754 / 298				754 / 754 / 298			
Peso (est./V2 / V1) ¹	kg		20,5 / 20,5 / 20				21 / 21 / 20,5				20,5 / 20,5 / 20				21 / 21 / 20,5				20,5 / 20,5 / 20				21 / 21 / 20,5				22 / 21 / 21,5				22,5 / 22,5 / 22			

FCL - FCLl			72°			82			84°			102°			104°			122			124					
Velocidad del ventilador			H	M	L	H	M	L	H	M	L	H	M	L	H	M	L	H	M	L	H	M	L			
Prestaciones en calefacción - Instalación de 2 tubos																										
Potencia térmica (70°C)	(1)	kW	11,32	7,57	6,14	11,88	8,12	5,88	/	/	/	17,73	11,71	8,30	/	/	/	21,75	14,73	10,53	/	/	/			
Caudal de agua	(1)	l/h	991	662	538	1039	710	514	/	/	/	1551	1025	726	/	/	/	1903	1289	921	/	/	/			
Pérdida de carga agua	(1)	kPa	4,2	2,0	1,4	2,6	1,3	7	/	/	/	25	12	6	/	/	/	/	/	/	/	/	/			
Potencia térmica (50°C)	(2)	kW	6,75	4,49	3,65	7,10	4,85	3,50	/	/	/	10,60	7,00	4,95	/	/	/	13,00	8,80	6,30	/	/	/			
Caudal de agua	(2)	l/h	938	571	484	1032	695	482	/	/	/	1547	1012	697	/	/	/	1893	1292	921	/	/	/			
Pérdida de carga agua	(2)	kPa	38	16	12	26	13	7	/	/	/	25	12	6	/	/	/	41	21	11	/	/	/			
Potencia térmica (45°C)	(3)	kW	5,63	3,77	3,06	5,91	4,04	2,92	/	/	/	8,82	5,83	4,13	/	/	/	10,82	7,33	5,24	/	/	/			
Caudal de agua	(3)	l/h	977	654	530	1025	701	507	/	/	/	1530	1011	716	/	/	/	1877	1271	909	/	/	/			
Pérdida de carga agua	(3)	kPa	41	20	13	25	13	7	/	/	/	25	12	6	/	/	/	41	20	11	/	/	/			
Configuración del sistema 4 tubos (con intercambiador de calor adicional)																										
Potencia térmica	(4)	kW	/	/	/	/	/	/	8,50	6,40	5,30	/	/	/	10,00	7,31	5,90	/	/	/	12,50	9,30	7,05			
Caudal de agua	(4)	l/h	/	/	/	/	/	/	744	560	464	/	/	/	875	639	516	/	/	/	1094	814	617			
Pérdida de carga agua	(4)	kPa	/	/	/	/	/	/	14,5	8,7	6,2	/	/	/	19,7	11,2	7,6	/	/	/	30,1	17,7	10,7			
Rendimientos en enfriamiento																										
Potencia de refrigeración total	(5)	kW	5,45	3,32	2,81	6,00	4,04	2,80	6,00	4,04	2,80	9,00	5,89	4,05	7,20	4,91	3,50	11,00	7,51	5,36	8,80	6,21	4,57			
Potencia de refrigeración sensible	(5)	kW	4,10	2,34	1,90	4,20	2,76	1,90	4,20	2,76	1,90	6,66	4,29	2,94	5,30	3,53	2,48	8,47	5,74	4,04	6,77	4,67	3,37			
Caudal de agua	(5)	l/h	938	571	484	1032	695	482	1032	695	482	1547	1012	697	1238	845	602	1893	1292	921	1513	1068	786			
Pérdida de carga agua	(5)	kPa	57	23,3	17,3	34,7	17	8,8	31,7	15,6	8,1	43	20	10,2	35,6	17,9	9,7	60,1	30,2	16,4	52,3	28	16,			
Ventiladores																										
Ventiladores		tipo/n°	centrifugo/1																							
Alcance de aire		m³/h	900	520	400	1100	680	460	1100	680	460	1350	830	560	1350	830	560	1750	1100	750	1750	1100	750			
Niveles sonoros																										
Nivel potencia sonora	(6)	dB(A)	60	49	44	50	43	39	50	43	39	54	45	40	54	45	40	60	50	44	60	50	44			
Nivel presión sonora		dB(A)	51	40	35	41	34	30	41	34	30	45	36	31	45	36	31	51	41	35	51	41	35			
Diámetro de los rotores																										
Batería estándar	Ø	-				3/4"						-			-			3/4"			3/4"					
Batería adicional	Ø	-				/						-			-			1/2"			/					
Batería sobredimensionada	Ø	-				/						-			-			/			/					
Características eléctricas																										
Potencia absorbida	FCL	W	110	58	50	150	80	45	150	80	45	155	80	50	155	80	50	175	105	55	175	105	55			
	FCLl	W	-	-	-	32	14	9	-	-	-	-	-	-	-	-	-	135	33	16	135	33	16			
Corriente absorbida	FCL	A	0,52						0,70			0,70			0,70			0,75			0,75					
	FCLl	A				0,71									0,80			0,80			0,80					
Conexiones eléctricas	FCL	V4	V2	V1	V4	V2	V1	V4	V2	V1	V4	V2	V1	V4	V2	V1	V4	V2	V1	V4	V2	V1				
	FCLl	%	-			90			54			98			-			90			58			98		
Datos EUROVENT																										
Clase energética FCEER	FCL / FCLl		D / D			E / D			E / -			D / -			D / -			D / D			D / D					
Clase energética FCCOP	FCL / FCLl (7)		D / D			E / D			D / -			D / -			D / -			D / D			D / D					
Dimensiones																										
Altura / Anchura / Profundidad	mm		965 / 965 / 298			965 / 965 / 298			965 / 965 / 298			965 / 965 / 298			965 / 965 / 298			965 / 965 / 298			965 / 965 / 298					
Peso (est./V2/V1)	kg		22,5 / 22,5 / 22			35/ 35 / 34			36 / 36 / 35			36 / 36 / 35			36 / 36 / 35			36 / 36 / 35			36 / 36 / 35					

Para más detalles consultar el manual técnico disponible en la web www.aermec.com.

*: tamaños no disponibles en la versión inversor FCL-FCU

H velocidad máxima; **M** velocidad media; **L** velocidad mínima

Alimentación eléctrica V/ph/Hz: 230V-50Hz.

[1] Aire ambiente 20°C b.s.; Agua (in/out) 70°C/60°C.

(2) Aire ambiente 20°C b.s.; Agua (n) 50°C; Caudal de agua como en enfriamiento (EUROVENT)

[3] Aire ambiente 20°C b.s.; Agua (in/out) 45°C/40°C (EUROVENT)

[4] Aire ambiente 20°C h.s.; Agua (in/out) 70°C/60°C (EUROVENT)

© 2006 Blackwell Publishing Ltd, *Journal of Internal Medicine* 260: 103–110

¹est.: estándar / V2: con válvula interior de dos vías, adecuada para instalaciones con caudal de agua variable / VL sin válvula interior.

(5) Aire ambiente 22°C h.s./19°C h.in.; Agua, lin./aer. 7°C/32°C /EUBICMENT

(6) Potencia sonora sobre la base de medidas efectuadas de acuerdo con la normativa Eurovent 5/2

(7) FCCOP en referencia a: Aire ambiente 20°C b.s.; Agua (in) 50°C; Caudal de agua como

en enfriamiento

Presión sonora (ponderado A) medido en ambiente con volumen V=85



Aermec
participa en el Eurovent: FCH
Los productos se enumeran en el sitio
www.eurovent-certification.com

BOMBAS

Bomba sumergible

Amarex KRT

50 Hz

Folleto serie tipo





Técnica de aguas residuales
Bomba sumergible

Técnica de aguas residuales

Bomba sumergible

Amarex KRT



Aplicaciones principales

- Sector de aguas residuales
- Instalaciones de agua para uso industrial
- Eliminación de aguas residuales
- Estaciones depuradoras
- Eliminación de lodo

Fluidos

- Aguas residuales con materias fecales
- Lodo activado
- Lodo séptico
- Lodo sin tratar
- Líquidos con contenido gaseoso
- Agua residual industrial

Datos de funcionamiento

Tabla 1: Características de funcionamiento

Parámetro	Valor
Caudal de bombeo	Q [m³/h] ≤ 10080
	Q [l/s] ≤ 2800
Altura de elevación	H [m] ≤ 120
Temperatura del líquido de bombeo	T [°C] ≤ +60
Potencia del motor	P ₂ [kW] 0,8 - 850

Diseño constructivo

Tipo

- Motobomba totalmente sumergible
- No autoaspirante
- Diseño monobloc

Accionamiento

- Motor trifásico asíncrono con rotor en cortocircuito
- Protección antideflagrante Ex db IIB (válido solo para grupos motobomba con protección contra explosiones)
- Tipo de protección IP68 conforme a EN 60529/IEC529

Cierre del eje

Según el modelo de motor:

- 2 cierres mecánicos independientes del sentido de giro situados uno tras otro con colector de líquidos, parcialmente con cámara de fugas
- Cierre mecánico doble de cartucho con cámara de fugas

Tipo de rodete

- Distintos tipos de impulsor según el uso previsto (⇒ Página 15)

Cojinete

- Distintos cojinetes según el uso previsto (⇒ Página 9)

Lado del accionamiento:

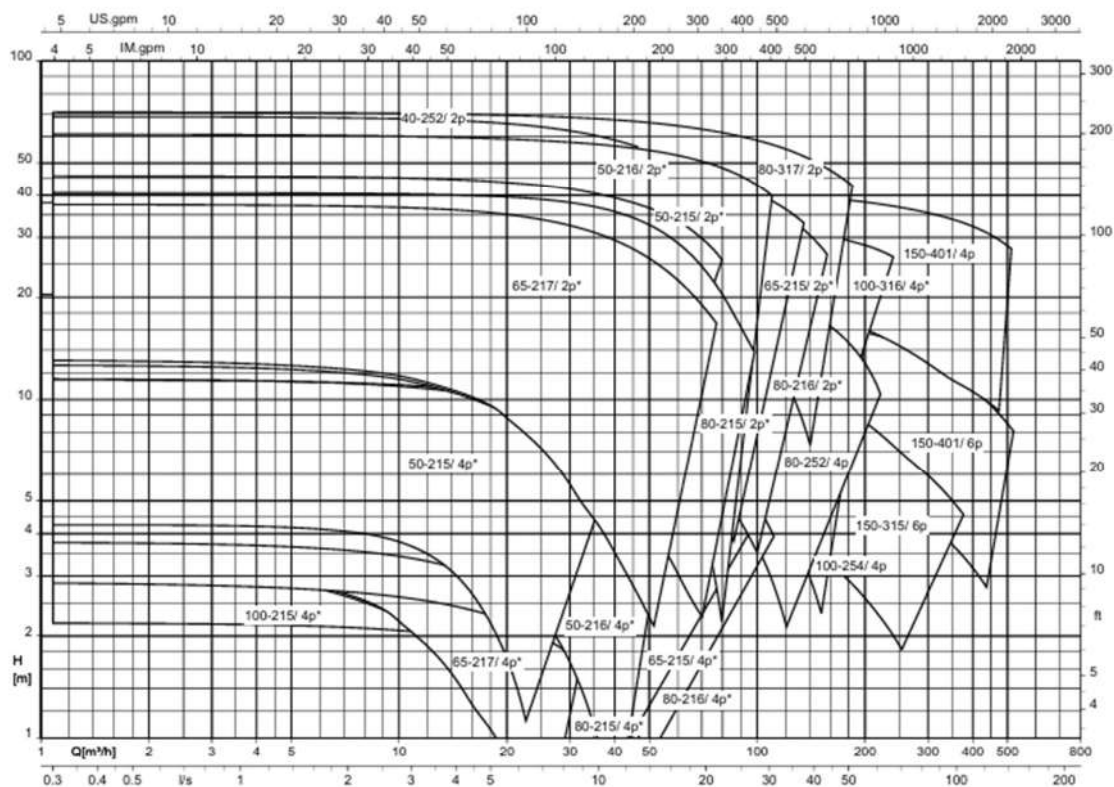
- Rodamiento lubricado con grasa de por vida
- Sin necesidad de mantenimiento

Lado de la bomba:

- Cojinetes estándar
 - Rodamiento lubricado con grasa de por vida
 - Sin necesidad de mantenimiento
- Cojinete reforzado
 - Cojinetes lubricados con grasa
 - Engrasable

2553.5/22-ES

Amarex KRT F + *F máx., n = 2900/1450/960 rpm



2553.5/22-E5

DIFUSORES



Descarga rotacional



Descarga horizontal de aire



Doble descarga horizontal de aire

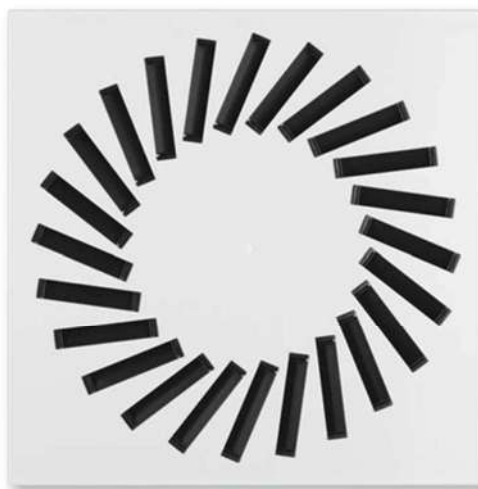


Plenum de conexión con compuerta de regulación (opcional)



Placa frontal de difusor circular con deflectores de aire de color blanco

Difusores rotacionales de techo Serie VDW



Indicados para áreas de confort por su bajo nivel de potencia sonora, incluyen deflectores de aire regulables manualmente

Difusores rotacionales de techo con placa frontal circular y cuadrada para un elevado número de renovaciones de aire

- Dimensiones 300, 400, 500, 600, 625, 825
- Rango de caudales de aire 7 – 470 l/s o 25 – 1692 m³/h
- Frontal fabricado en chapa de acero, con posibilidad de acabado pintado
- Para impulsión y extracción de aire
- Para instalaciones de caudal de aire constante y variable
- Compatible con cualquier sistema de techo, con posibilidad de instalación suspendida
- Elevada inducción, que conlleva a una rápida reducción de la diferencia de temperatura y de la velocidad del aire
- Hasta 35 renovaciones de aire por hora con una disposición en fila de varios difusores distancia mínima entre difusores de 0.9 m (entre puntos centrales)
- Idóneos para instalaciones de confort

Equipamiento opcional y accesorios

- Superficie vista con acabado pintado en cualquier color de la carta RAL CLASSIC con deflectores de aire color negro o blanco
- Conexión a conducto horizontal o vertical
- Plenum con compuerta de equilibrado y toma de presión

Difusores rotacionales

Serie VDW



Descripción · Ejecuciones

Difusor rotacional Serie VDW, en ejecución cuadrada o circular, con deflectores que permiten la modificación de la dirección de la vena de aire. De elevada inducción, consigue una rápida reducción de la temperatura y la velocidad del aire con diferencias máximas de $\pm 10K$. Reducido nivel sonoro. La altura mínima de instalación es de 2,6 m aproximadamente.

Como se desprende, las ejecuciones disponibles son:

VDW-R: Ejecución circular.

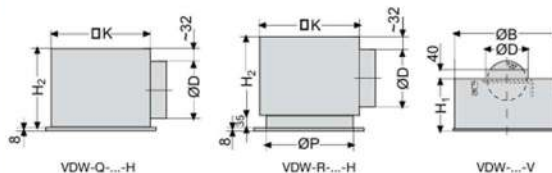
VDW-Q: Ejecución cuadrada.

En ambos casos, el difusor se suministra con plenum de conexión vertical (**...-V**) u horizontal (**...-H**).

Adicionalmente, pueden incluirse compuertas de regulación (**...-M**), juntas de estanqueidad, etc... Para más opciones, consulte nuestra página web www.trox.es.

Dimensiones · Plenums de conexión

Tamaño	B	D	H ₁	H ₂	P	K
300 x 8	280	158	200	250	278	290
400 x 16	364	198	200	295	362	372
500 x 24	462	198	200	295	460	476
600 x 24	559	248	200	345	557	567
600 x 48	580	248	300	345	578	590
625 x 24	559	248	200	345	557	567
625 x 54	605	248	300	345	-	615
825 x 72	796	313	300	410	-	806



Detalles de montaje

El plenum de conexión se suspende del techo gracias a los soportes previstos para ello en su parte superior.

El difusor frontal se monta en el plenum mediante un tornillo central a un travesaño, que queda oculto tras un embellecedor.



Datos técnicos

Tamaño	L _{WA}	25 dB(A)	30 dB(A)	35 dB(A)	40 dB(A)	45 dB(A)
300 x 8	Q	155	183	215	260	306
	Δp	21	30	41	60	83
400 x 16	Q	240	280	325	390	455
	Δp	16	22	30	43	59
500 x 24	Q	265	325	390	470	570
	Δp	11	17	25	36	53
600 x 24	Q	400	480	570	675	800
	Δp	11	16	22	31	44
600 x 48	Q	480	585	700	840	1.000
	Δp	12	17	25	36	52
652 x 54	Q	500	590	720	825	1.000
	Δp	12	17	24	33	44
825 x 72	Q	790	950	1.140	1.365	1.625
	Δp	11	16	23	32	46

Calculados con plenum de conexión horizontal.

Definiciones:

L_{WA} en dB(A): Nivel de potencia sonora

Q en m³/h: Caudal de aire

Δp en Pa: Pérdida de carga

REJILLAS

Rejillas de retorno

Serie AT (Rango de caudales 100 a 6.000 m³/h)



Datos técnicos con regulación abierta y lama a 0°																													
Caudal m³/h	H	L																											
		525	425	325	225	165	125	225	325	425	525	625	825	1.025	1.225	525	625	825	1.025	1.225	525	625	825	1.025	1.225				
100	Δp dB(A)	2 <15																											
200	Δp dB(A)	9 24	5 19	4 17	2 <15																								
300	Δp dB(A)	20 34	12 29	9 27	5 20	3 15	2 <15																						
400	Δp dB(A)		22 36	17 34	9 27	5 22	4 18	2 <15																					
500	Δp dB(A)			26 39	14 32	8 27	6 23	3 18	3 <15	2 <15																			
600	Δp dB(A)				20 37	12 32	9 28	5 22	4 18	3 17	2 <15																		
700	Δp dB(A)				27 41	17 36	12 32	7 25	5 22	4 21	3 17	2 <15																	
800	Δp dB(A)					22 39	16 35	9 29	7 25	6 24	4 21	2 16	2 15	2 <15															
900	Δp dB(A)					27 42	20 38	11 32	9 28	7 27	5 24	3 19	3 18	2 16	2 <15														
1.000	Δp dB(A)						24 41	14 34	11 31	9 30	6 26	4 21	3 19	3 16	2														
1.200	Δp dB(A)							20 39	15 36	13 35	9 31	6 26	5 23	4 21	3 17	2													
1.400	Δp dB(A)							27 43	21 40	17 39	12 35	8 30	6 29	5 27	4 25	3 21	2 16	2 15											
1.600	Δp dB(A)								27 43	22 42	16 38	10 34	8 32	7 30	6 28	4 24	3 19	2 18	2 16	2									
1.800	Δp dB(A)									28 44	20 41	12 36	11 35	9 33	7 31	5 27	4 22	3 21	2 19	2 17									
2.000	Δp dB(A)										24 44	15 39	13 38	11 36	9 34	6 30	4 25	3 24	2 22	2 19									
2.200	Δp dB(A)											30 46	19 41	16 39	13 36	11 32	7 28	6 26	5 25	4 22	3 20	2 18	2 17						
2.400	Δp dB(A)												22 43	19 42	15 41	13 39	9 34	5 29	4 28	3 26	2 24	2 20	2 19						
2.600	Δp dB(A)													26 45	22 44	18 43	15 41	10 37	6 31	4 30	3 29	2 26	2 22	2 21	2 17				
2.800	Δp dB(A)														26 46	21 45	17 43	12 38	7 33	5 32	4 30	3 28	2 24	2 23	2 19				
3.000	Δp dB(A)															24 46	20 44	13 40	8 35	7 33	6 32	5 30	4 26	3 25	2 21				
3.250	Δp dB(A)																23 46	16 42	10 37	9 35	7 34	6 32	5 27	4 27	2 23				
3.500	Δp dB(A)																	27 48	18 44	11 39	8 36	7 33	6 30	5 29	4 25				
3.750	Δp dB(A)																		31 50	21 46	13 41	12 39	9 35	8 31	5 30	2 27			
4.000	Δp dB(A)																			24 47	15 42	13 41	11 39	9 37	6 33	5 32	2 28		
4.500	Δp dB(A)																				30 50	19 45	17 44	13 42	11 35	7 35	5 31		
5.000	Δp dB(A)																					23 48	20 46	17 45	14 42	9 38	6 34		
5.500	Δp dB(A)																						28 50	25 49	20 47	17 45	11 41	7 40	5 36
6.000	Δp dB(A)																								24 49	20 47	13 43	8 42	6 38

Definiciones:

H en mm: Altura nominal de la rejilla
L en mm: Longitud nominal de la rejilla

Δp en Pa: Pérdida de carga
dB(A): Nivel de potencia sonora

Rejillas de retorno

AT-A: Rejilla simple deflexión horizontal sin compuerta de regulación.

AT-AG: Rejilla simple deflexión horizontal con compuerta de regulación.

COLECTORES

Hydraulic separator

548 series



01076/10 GB

replaces 01076/06 GB



Function

This device consists of several different functional components, each of which meets specific requirements, typical of the circuits used in heating and air-conditioning systems.

- **Hydraulic separator**
To keep connected hydraulic circuits totally independent from each other.
- **Dirt remover**
To permit the separation and collection of any impurities present in the circuits. Provided with a valved connection with discharge piping.
- **Automatic air vent**
For automatic venting of any air contained in the circuits. Provided with a valved connection for maintenance purposes.
- **Insulation**
The separators, threaded and flanged up to DN 150, are supplied complete with pre-formed shell insulation to ensure perfect thermal insulation when used in both hot and cold water systems.

Reference documentation

- Tech. Broch. 01031 Automatic air vent, 501 series
- Tech. Broch. 01054 Automatic air vent, 5020 series

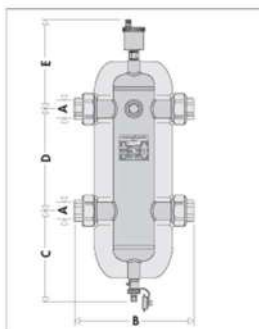
Product range

548 series Threaded hydraulic separator with pre-formed insulation	sizes 1", 1 1/4", 1 1/2", 2"
548 series Flanged hydraulic separator with pre-formed insulation	sizes DN 50, DN 65, DN 80, DN 100, DN 125, DN 150
548 series Flanged hydraulic separator with floor supports	sizes DN 200, DN 250, DN 300

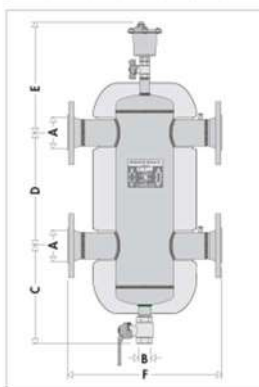
Technical specifications

series	548 threaded	548 flanged
Materials Separator body: Automatic air vent body: Automatic air vent float: Automatic air vent seals: Drain valve body: Shut-off valve body:	epoxy resin coated steel brass EN 12165 CW617N, chrome plated PP EPDM brass EN 12165 CW617N -	epoxy resin coated steel brass EN 12165 CW617N stainless steel VITON brass EN 12165 CW617N, chrome plated brass EN 12165 CW617N, chrome plated
Performance Medium: Max. percentage of glycol: Max. working pressure: Working temperature range:	water, non-hazardous glycol solutions excluded from the guidelines of directive 67/548/EC 30% 10 bar 0-110°C	water, non-hazardous glycol solutions excluded from the guidelines of directive 67/548/EC 50% 10 bar 0-110°C
Connections Separator: Probe holder: Automatic air vent: Automatic air vent discharge: Drain valve:	1", 1 1/4", 1 1/2", 2" F with union front 1/2" F 1/2" M - hose connection	DN 50 - 65 - 80 - 100 - 125 - 150 Flanged PN 16 DN 200 - 250 - 300 Flanged PN 10 to be coupled with counterflange EN 1092-1 inlet/outlet 1/2" F 3/4" F 3/8" F DN 50-DN 150: 1 1/4" F DN 200-DN 300: 2" F

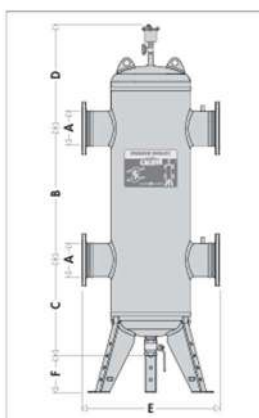
Dimensions



Code	A	B	C	D	E	Max. kg
548.006	1"	225	195	220	204	2,7
548.007	1 1/4"	248	225	240	214	3,8
548.008	1 1/2"	282	235	260	224	5,7
548.009	2"	315	281	300	230	11,8



Code	A	B	C	D	E	F	Max. kg
548.052	DN 50	1 1/4"	341	330	398	460	34,5
548.062	DN 65	1 1/4"	341	330	398	460	39
548.082	DN 80	1 1/4"	389	450	440	526	51
548.092	DN 100	1 1/4"	389	450	440	529	55
548.122	DN 125	1 1/4"	374	560	499	670	104
548.152	DN 150	1 1/4"	374	560	499	670	108



Code	A	B	C	D	E	F	Max. kg
548.200	DN 200	1000	610	400	900	250	255
548.250	DN 250	1100	660	460	1060	250	410
548.300	DN 300	1200	710	500	1180	250	600

Without insulation

Volumes

Size	Volume (l)
1"	1,7
1 1/4"	2,6
1 1/2"	4,8
2"	13,5
DN 50	15
DN 65	15
DN 80	30
DN 100	30
DN 125	85
DN 150	88
DN 200	394
DN 250	778
DN 300	990

Technical specifications of insulation for threaded and DN 125 / DN 150 flanged models

Inner part
 Material: closed cell expanded PE-X
 Thickness: - threaded 20 mm
 - flanged 60 mm
 Density: - inner part: 30 kg/m³
 - outer part: 50 kg/m³ (threaded), 80 kg/m³ (flanged)
 Thermal conductivity (ISO 2581): - at 0°C: 0,038 W/(m·K)
 - at 40°C: 0,045 W/(m·K)
 Coefficient of resistance to water vapour (DIN 52615): > 1.300
 Working temperature range: 0–100°C
 Reaction to fire (DIN 4102): class B2

External cover (for DN 125 and DN 150 flanged models)

Material: embossed unfinished aluminium
 Thickness: 0,7 mm
 Reaction to fire (DIN 4102): class 1

Technical specifications of insulation for flanged models from DN 50 to DN 100

Inner part
 Material: rigid closed cell polyurethane foam
 Thickness: 60 mm
 Density: 45 kg/m³
 Thermal conductivity (ISO 2581): 0,023 W/(m·K)
 Working temperature range: 0–105°C

External cover

Material: embossed unfinished aluminium
 Thickness: 0,7 mm
 Reaction to fire (DIN 4102): class 1

Head covers

Heat moulded material: PS

Operating principle

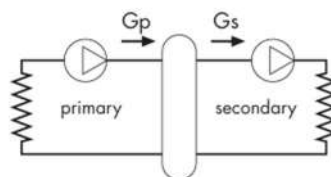
When a single system contains a primary production circuit, with its own pump, and a secondary user circuit, with one or more distribution pumps, operating conditions may arise in the system whereby the pumps interact, creating abnormal variations in circuit flow rates and pressures.

The hydraulic separator creates a zone with a low pressure loss, which enables the primary and secondary circuits connected to it to be hydraulically independent of each other; **the flow in one circuit does not create a flow in the other if the pressure loss in the common section is negligible.**

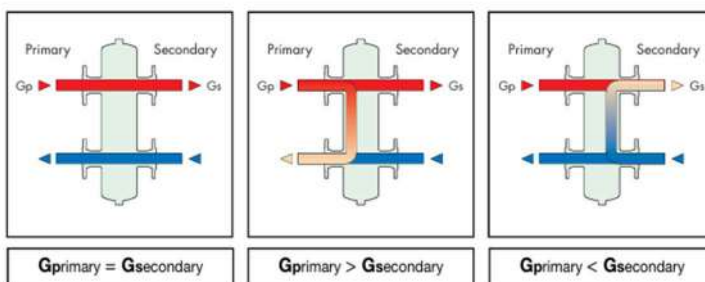
In this case, the flow rate in the respective circuits depends exclusively on the flow rate characteristics of the pumps, preventing reciprocal influence caused by connection in series. Therefore, using a device with these characteristics means that the flow in the secondary circuit only circulates when the relevant pump is on, permitting the system to meet the specific load requirements at that time.

When the secondary pump is off, there is no circulation in the secondary circuit; the whole flow rate produced by the primary pump is by-passed through the separator.

With the hydraulic separator, it is thus possible to have a production circuit with a constant flow rate and a distribution circuit with a variable flow rate; these operating conditions are typical of modern heating and air-conditioning systems.



Three possible hydraulic balance situations are shown below.



ACUMULADOR DE INERCIA

Depósitos de inercia
para acumulación en circuito primario
Series GEISER y MASTER



**Instrucciones de
instalación y utilización
para el instalador y el usuario**

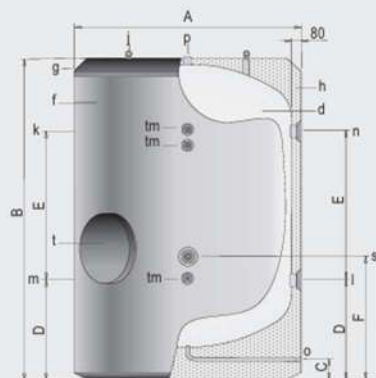
IDROGAS



Depósitos de inercia térmica, de 1500 a 5000 litros

IDROGAS

Acumulación en c. primario, para circuitos de refrigeración y/o calefacción



- d - Depósito acumulador A.C.S.
- f - Forro externo (opcional)
- g - Cubierta superior (opcional)
- h - Aislamiento térmico
- j - Cáncamos para transporte
- t - Boca de hombre DN400 (Mod. -IB)



Vista en planta Mod: MV-...-IB



Vista en planta Mod: MV-...-I

Características técnicas /Conexiones /Dimensiones		MV-1500-I/HB	MV-2000-I/HB	MV-2500-I/HB	MV-3000-I/HB	MV-3500-I/HB	MV-4000-I/HB	MV-5000-I/HB
Capacidad depósito de inercia	l	1500	2000	2500	3000	3500	4000	5000
Presión máx. depósito de inercia	bar	6	6	6	6	6	6	6
Peso en vacío aprox.	Kg	290	350	475	530	585	760	870
Cota A: diámetro exterior	mm	1360	1360	1660	1660	1660	1910	1910
Cota B: longitud total	mm	1830	2280	2015	2305	2580	2310	2710
Cota C:	mm	155	155	175	175	175	175	175
Cota D:	mm	715	715	835	835	835	900	900
Cota E:	mm	610	1060	590	880	1165	755	1160
Cota F:	mm	845	845	960	960	960	1030	1030
p: conexión superior	"GAS/H	2	2	2	2	2	2	2
k: conexión lateral	"GAS/H	4	4	4	4	4	4	4
l: conexión lateral	"GAS/H	4	4	4	4	4	4	4
m: conexión lateral	"GAS/H	4	4	4	4	4	4	4
n: conexión lateral	"GAS/H	4	4	4	4	4	4	4
o: conexión lateral	"GAS/H	1-1/4	1-1/4	1-1/4	1-1/4	1-1/4	1-1/4	1-1/4
s: conexión lateral	"GAS/H	2	2	2	2	2	2	2
tm: conexión sensores laterales	"GAS/H	1/2	1/2	1/2	1/2	1/2	1/2	1/2

VASOS DE EXPANSIÓN



Flexcon Premium 2 - 80 [6 bar]

Ficha técnica del producto 2025/07/11

Para instalaciones de calefacción cerradas (según EN 12828) e instalaciones de agua fría (refrigeración).

Los vasos de expansión mantienen la presión de la instalación estable mediante la absorción temporal del volumen de agua adicional que generan las instalaciones de calefacción o refrigeración.



Ventajas

- Vasos de expansión sostenibles gracias a una tecnología innovadora.
- Los vasos de expansión Flexcon Premium tienen una membrana sintética (12-35 litros) hecha de poliolefina termoplástica (TPO). Esta membrana tiene gran flexibilidad y baja permeabilidad. El rendimiento medioambiental de la nueva membrana es mucho mejor y la TPO se puede incinerar de una forma más limpia o reciclar para generar otros productos de una manera más eficaz.
- La membrana sintética es mucho más ligera, ya que requiere hasta un 50 % menos de material. De esta forma, se ahorra en materias primas, energía (producción) y combustible (transporte), lo que conlleva una gran reducción de las emisiones de CO₂.
- La caja está hecha de cartón con certificación FSC y se ha seleccionado la versión con la menor huella de CO₂ posible.
- Garantía exclusiva de 15 años, única en el mercado, permitiendo aumentar su vida útil y reducir su mantenimiento.
- La extremadamente baja permeabilidad de la membrana garantiza que la presión de precarga se mantenga durante más tiempo.
- Las membranas flexibles, de acción basculante, están premoldeadas y, a diferencia de una membrana tipo bolsa, evitan el estiramiento, de modo que sus propiedades se conservan a largo plazo.
- Las dos partes del vaso se pintan antes del montaje, no después. Por lo tanto, no hay riesgo de corrosión en el anillo de presión y la membrana no sufren un choque térmico que reduzca su vida útil durante la producción.
- La exclusiva construcción del anillo de apriete de acero galvanizado sujeta la membrana entre las dos partes del vaso de acero embutido. Esto no solo garantiza un sellado perfecto, sino que también evita daños mecánicos en la membrana durante su uso (distribución de la carga en toda la zona de sujeción y no en un punto de suspensión central).
- El lado del gas está lleno de nitrógeno, y no de aire, por lo que se evita la corrosión y se limita aún más la pérdida de presión.
- La válvula de aire de nitrógeno está embutida en el vaso para evitar que se dañe y, a su vez, está protegida por una placa de cubierta hecha de plástico reciclado.
- El perfil de la membrana evita que se quede pegado a la pared interior del vaso y garantiza que el agua de expansión se introduzca al mínimo aumento de la presión.
- La rosca de conexión de agua cónica sin revestimiento garantiza una instalación fácil e impermeable.
- Acabado con un brillante revestimiento de epoxi en polvo.
- Se comprueba el funcionamiento de cada vaso antes de salir de fábrica.

Especificaciones técnicas

- Presión máxima de servicio: 6,0 bar.
- Vasos en conformidad con la EN 13831.
- Adecuados para sistemas con una temperatura de sistema máxima de 110 °C.
- Temperatura mín./máx. de la membrana: -10/90 °C.
- Adecuados para la adición de anticongelante a base de glicol de hasta un 50 %.
- En conformidad con la Directiva sobre equipos a presión 2014/68/UE.
- Revestimiento de epoxi en polvo rojo (RAL 3002).



Flexcon Premium 2 - 80 [6 bar]
Ficha técnica del producto 2025/07/11

- Flexcon Premium 35 - 80: con patas y kit de montaje incluido.



Descripción	Volumen [l]	Pre carga [bar]	Dimensiones				Membrana	Conex. sist. (E)	Peso [kg]		Código
			A [mm]	B [mm]	Ø C [mm]	D [mm]					
Flexcon Premium 2/0.5 [6bar]	2	0,5	216	144	-	-	Butilo	G $\frac{3}{4}$ " M	1,7	15	16937
Flexcon Premium 2/2.5 [6bar]	2	2,5	216	144	-	-	Butilo	G $\frac{3}{4}$ " M	1,7	15	16938
Flexcon Premium 4/0.5 [6bar]	4	0,5	216	192	-	-	Butilo	G $\frac{3}{4}$ " M	2,1	15	16939
Flexcon Premium 4/2.5 [6bar]	4	2,5	216	192	-	-	Butilo	G $\frac{3}{4}$ " M	2,1	15	16940
Flexcon Premium 8/0.5 [6bar]	8	0,5	245	277	-	-	Butilo	R $\frac{3}{4}$ "	3,2	33	16941
Flexcon Premium 8/2.5 [6bar]	8	2,5	245	277	-	-	Butilo	R $\frac{3}{4}$ "	3,2	33	16942
Flexcon Premium 12/0.5 [6bar]	12	0,5	286	309	-	-	TPO	R $\frac{3}{4}$ "	4,5	60	16944
Flexcon Premium 12/2.5 [6bar]	12	2,5	286	309	-	-	TPO	R $\frac{3}{4}$ "	4,5	36	16945
Flexcon Premium 18/0.5 [6bar]	18	0,5	286	405	-	-	TPO	R $\frac{3}{4}$ "	4,7	48	16947
Flexcon Premium 18/2.5 [6bar]	18	2,5	286	405	-	-	TPO	R $\frac{3}{4}$ "	4,7	48	16948
Flexcon Premium 25/0.5 [6bar]	25	0,5	328	421	-	-	TPO	R $\frac{3}{4}$ "	5,8	25	16950
Flexcon Premium 25/2.5 [6bar]	25	2,5	328	421	-	-	TPO	R $\frac{3}{4}$ "	5,8	25	16952
Flexcon Premium 35/0.5 [6bar]	35	0,5	396	435	263	118	TPO	R $\frac{3}{4}$ "	8,1	18	16954
Flexcon Premium 35/2.5 [6bar]	35	2,5	396	435	263	118	TPO	R $\frac{3}{4}$ "	8,1	18	16956
Flexcon Premium 50/0.5 [6bar]	50	0,5	437	493	263	134	Butilo	R $\frac{3}{4}$ "	11,4	12	16958
Flexcon Premium 50/1.0 [6bar]	50	1,0	437	493	263	134	Butilo	R $\frac{3}{4}$ "	11,4	12	16932
Flexcon Premium 50/1.5 [6bar]	50	1,5	437	493	263	134	Butilo	R $\frac{3}{4}$ "	11,4	12	16959
Flexcon Premium 50/2.5 [6bar]	50	2,5	437	493	263	134	Butilo	R $\frac{3}{4}$ "	11,4	12	16960
Flexcon Premium 80/0.5 [6bar]	80	0,5	519	534	360	140	Butilo	R 1"	15,0	12	16962



Flexcon 110 - 1000 [6 bar] membrana fija

Ficha técnica del producto 2025/07/11

Para instalaciones de calefacción cerradas (según la EN 12828)
e instalaciones de agua fría (refrigeración).



Ventajas

- Membranas flexibles con acción basculante.
- Relleno de gas nitrógeno para una mayor conservación de la presión de precarga.
- La rosca de conexión de agua sin revestimiento garantiza una instalación fácil e impermeable.
- Acero de primera calidad.
- Acabado con un brillante revestimiento de epoxi en polvo.
- Cada vaso se prueba en fábrica.

Especificaciones técnicas

- Presión máxima de servicio: 6,0 bar.
- Vasos en conformidad con la EN 13831.
- Adecuados para sistemas con una temperatura de sistema máxima de 110 °C.
- Temperatura min./máx de la membrana: -10/70 °C.
- Adecuados para la adición de anticongelante a base de glicol de hasta un 50 %.
- En conformidad con la Directiva sobre equipos a presión 2014/68/UE.
- Construcción soldada.
- Flexcon 110 - 300: kit de montaje incluido.
- Revestimiento de epoxi en polvo rojo (RAL 3002).





Flexcon 110 - 1000 [6 bar] membrana fija

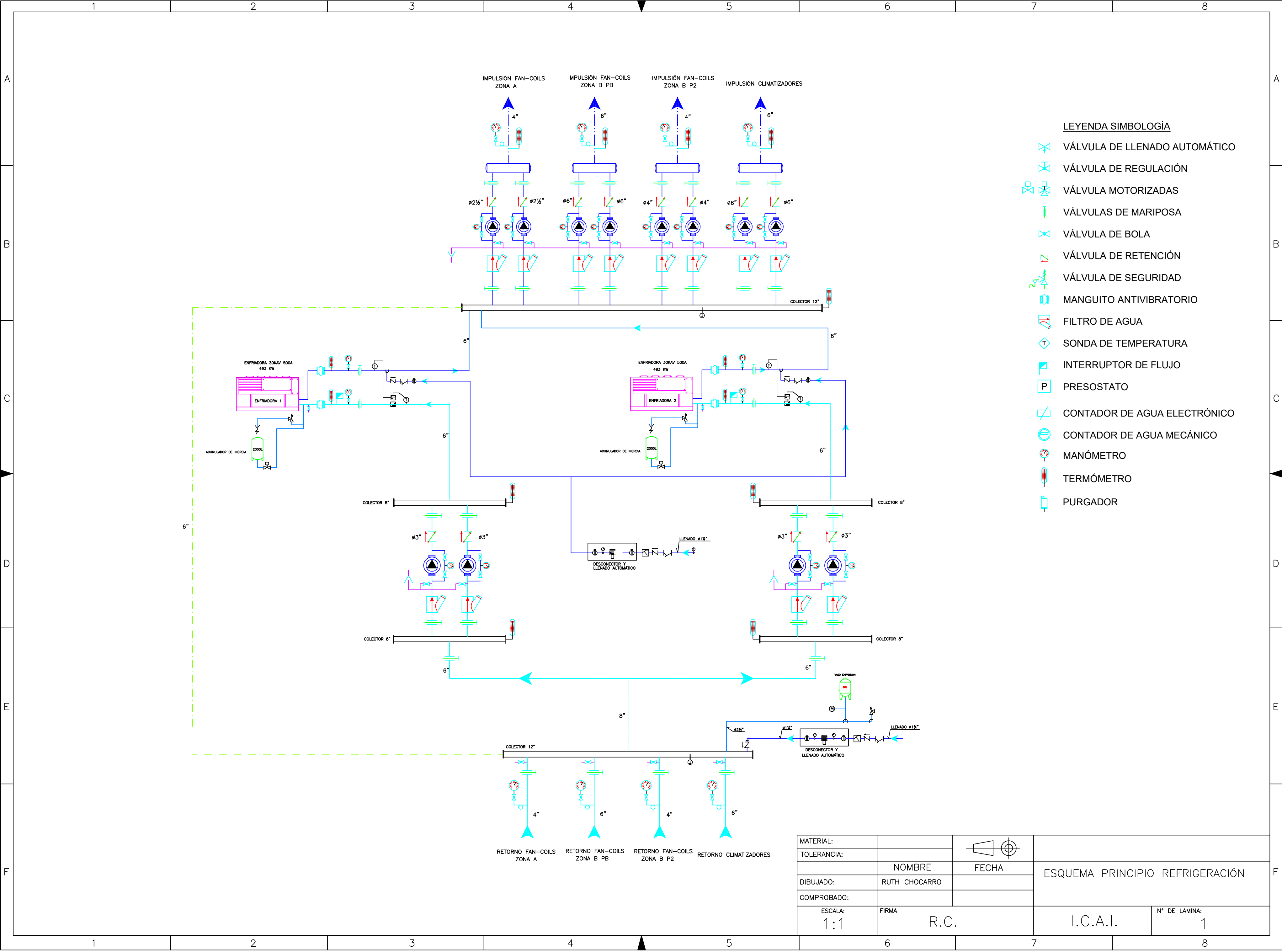
Ficha técnica del producto 2025/07/11

Descripción	Volumen [l]	Pre carga [bar]	Dimensiones			Conex. sist. (D)	Peso [kg]		Código
			A [mm]	B [mm]	Ø C [mm]				
Flexcon 110/0.5 [6bar]	110	0.5	484	784	360	R 1"	19.1	1	16115
Flexcon 110/1.0 [6bar]	110	1,0	484	784	360	R 1"	19.1	1	16116
Flexcon 110/1.5 [6bar]	110	1.5	484	784	360	R 1"	19.1	1	16117
Flexcon 110/2.0 [6bar]	110	2,0	484	784	360	R 1"	19.1	1	16119
Flexcon 110/2.5 [6bar]	110	2,5	484	784	360	R 1"	19.1	1	16120
Flexcon 140/0.5 [6bar]	140	0.5	484	950	360	R 1"	20.1	1	16145
Flexcon 140/1.0 [6bar]	140	1,0	484	950	360	R 1"	20.1	1	16146
Flexcon 140/1.5 [6bar]	140	1.5	484	950	360	R 1"	20.1	1	16147
Flexcon 140/2.0 [6bar]	140	2,0	484	950	360	R 1"	20.1	1	16141
Flexcon 140/2.5 [6bar]	140	2,5	484	950	360	R 1"	20.1	1	16142
Flexcon 140/3.0 [6bar]	140	3,0	484	950	360	R 1"	20.1	1	16143
Flexcon 200/0.5 [6bar]	200	0.5	484	1300	360	R 1"	27.6	1	16205
Flexcon 200/1.0 [6bar]	200	1,0	484	1300	360	R 1"	27.6	1	16206
Flexcon 200/1.5 [6bar]	200	1.5	484	1300	360	R 1"	27.6	1	16207
Flexcon 200/2.0 [6bar]	200	2,0	484	1300	360	R 1"	27.6	1	16208
Flexcon 200/2.5 [6bar]	200	2,5	484	1300	360	R 1"	27.6	1	16209
Flexcon 200/3.0 [6bar]	200	3,0	484	1300	360	R 1"	27.6	1	16210
Flexcon 300/0.5 [6bar]	300	0.5	600	1330	450	R 1"	44.1	1	16301
Flexcon 300/1.0 [6bar]	300	1,0	600	1330	450	R 1"	44.1	1	16302
Flexcon 300/1.5 [6bar]	300	1.5	600	1330	450	R 1"	44.1	1	16303
Flexcon 300/2.0 [6bar]	300	2,0	600	1330	450	R 1"	44.1	1	16304
Flexcon 300/2.5 [6bar]	300	2,5	600	1330	450	R 1"	44.1	1	16305
Flexcon 300/3.0 [6bar]	300	3,0	600	1330	450	R 1"	44.1	1	16306
Flexcon 425/0.5 [6bar]	425	0.5	790	1180	610	R 1"	57.4	1	16421
Flexcon 425/1.0 [6bar]	425	1,0	790	1180	610	R 1"	57.4	1	16422
Flexcon 425/1.5 [6bar]	425	1.5	790	1180	610	R 1"	57.4	1	16423
Flexcon 425/2.0 [6bar]	425	2,0	790	1180	610	R 1"	57.4	1	16424
Flexcon 425/2.5 [6bar]	425	2,5	790	1180	610	R 1"	57.4	1	16425
Flexcon 425/3.0 [6bar]	425	3,0	790	1180	610	R 1"	57.4	1	16426
Flexcon 600/0.5 [6bar]	600	0.5	790	1540	610	R 1"	70.1	1	16601
Flexcon 600/1.0 [6bar]	600	1,0	790	1540	610	R 1"	70.1	1	16602
Flexcon 600/1.5 [6bar]	600	1.5	790	1540	610	R 1"	70.1	1	16603
Flexcon 600/2.0 [6bar]	600	2,0	790	1540	610	R 1"	70.1	1	16604
Flexcon 600/2.5 [6bar]	600	2,5	790	1540	610	R 1"	70.1	1	16605
Flexcon 600/3.0 [6bar]	600	3,0	790	1540	610	R 1"	70.1	1	16606
Flexcon 800/0.5 [6bar]	800	0.5	790	1888	610	R 1"	88.0	1	16801
Flexcon 800/1.0 [6bar]	800	1,0	790	1888	610	R 1"	88.0	1	16802

PARTE II PLANOS

Índice de planos

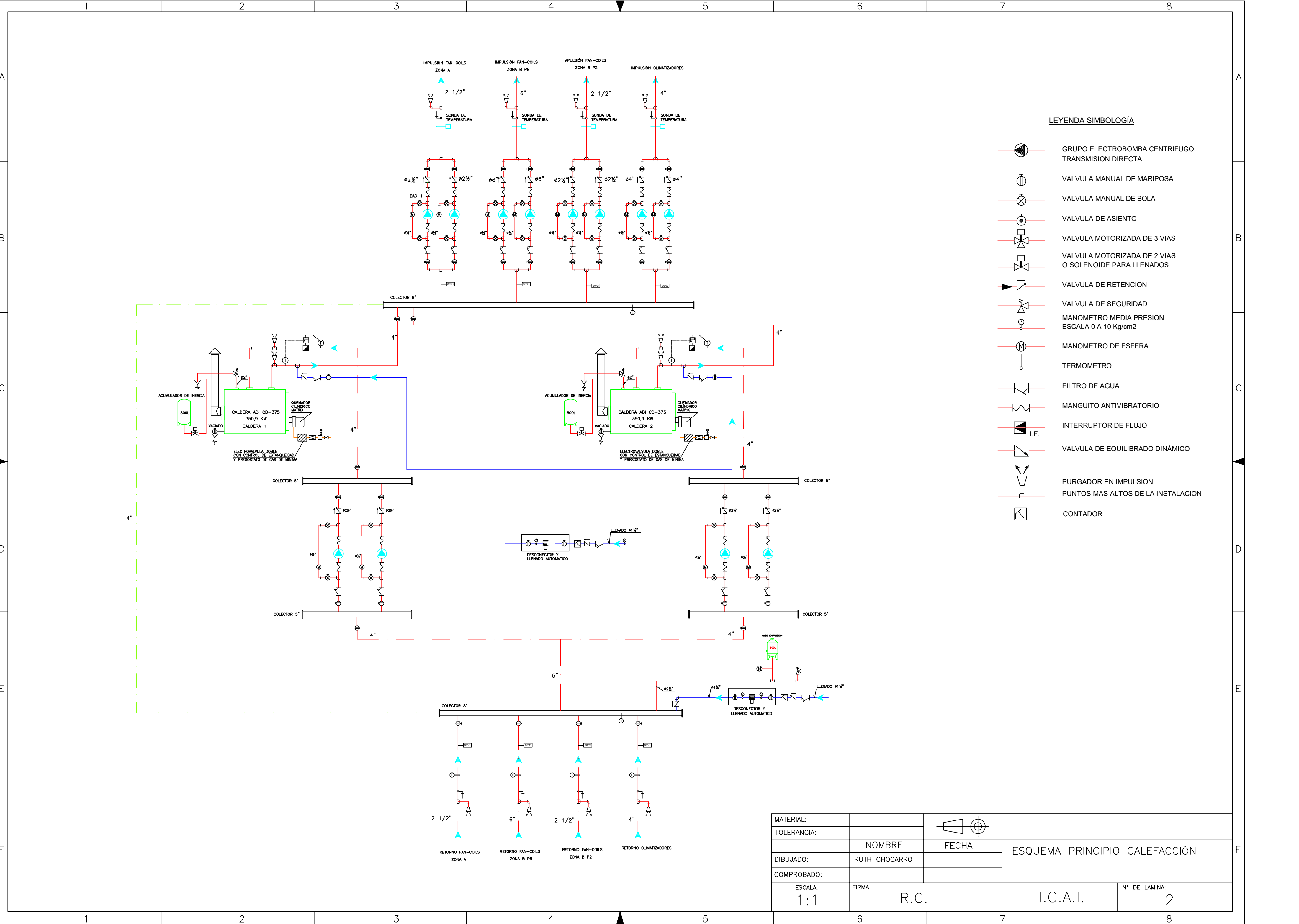
1. Esquema de principio refrigeración.....	144
2. Esquema de principio calefacción.....	145
3. Planos tuberías planta baja.....	146
4. Planos tuberías planta primera.....	147
5. Planos tuberías planta segunda.....	148
6. Planos tuberías cubierta.	149
7. Planos conductos planta baja	150
8. Planos conductos planta primera	151
9. Planos conductos planta segunda.....	152
10. Planos conductos cubierta	153

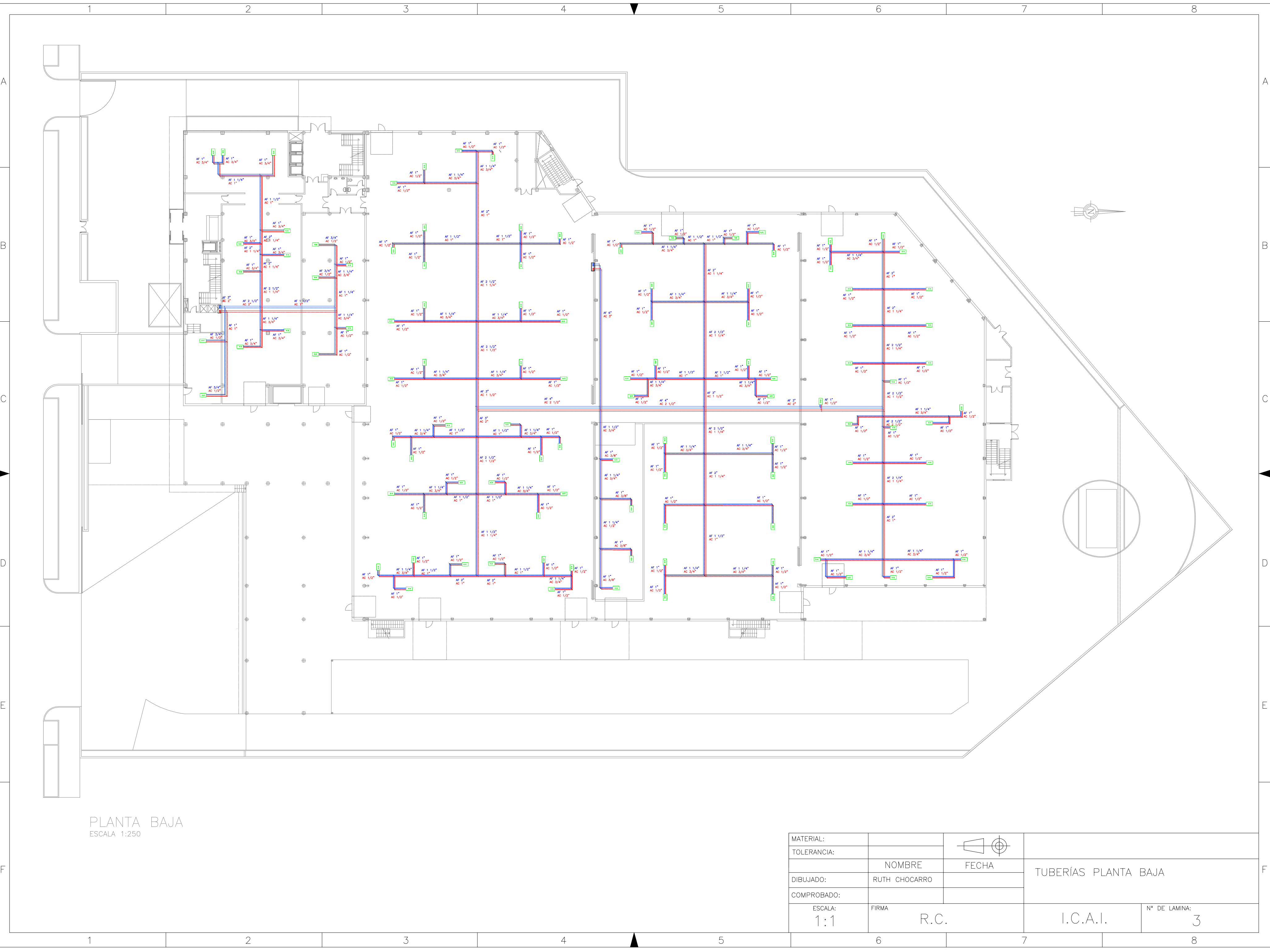


LEYENDA SIMBOLOGÍA

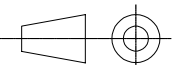
- VÁLVULA DE LLENADO AUTOMÁTICO
- VÁLVULA DE REGULACIÓN
- VÁLVULA MOTORIZADAS
- VÁLVULAS DE MARIPOSA
- VÁLVULA DE BOLA
- VÁLVULA DE RETENCIÓN
- VÁLVULA DE SEGURIDAD
- MANGUITO ANTIVIBRATORIO
- FILTRO DE AGUA
- SONDA DE TEMPERATURA
- INTERRUPTOR DE FLUJO
- PRESOSTATO
- CONTADOR DE AGUA ELECTRÓNICO
- CONTADOR DE AGUA MECÁNICO
- MANÓMETRO
- TERMÓMETRO
- PURGADOR

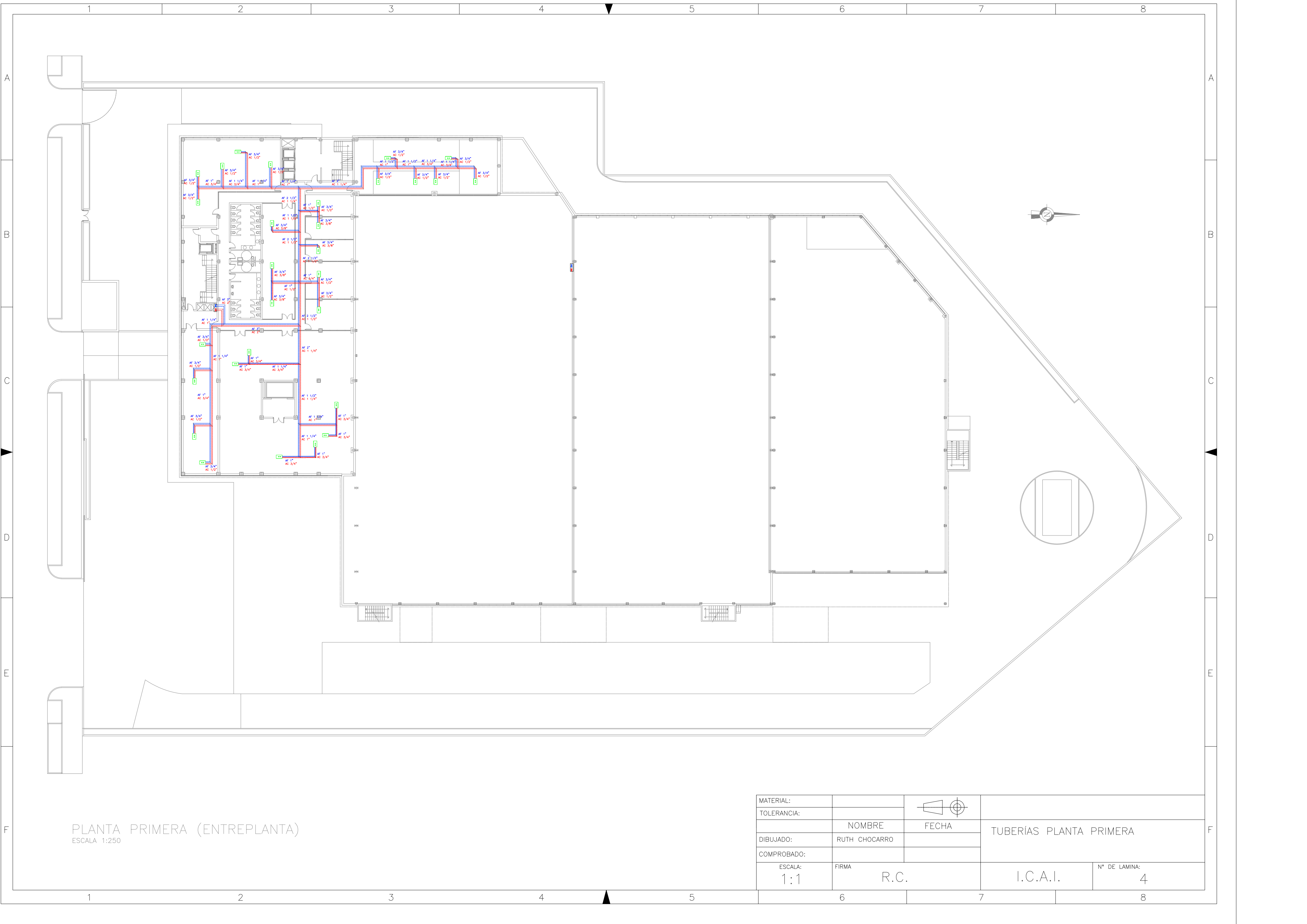
MATERIAL:			ESQUEMA PRINCIPIO REFRIGERACIÓN	
TOLERANCIA:				
DIBUJADO:	NOMBRE RUTH CHOCARRO	FECHA		
COMPROBADO:				
ESCALA: 1:1	FIRMA R.C.		I.C.A.I.	Nº DE LAMINA: 1



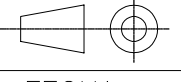


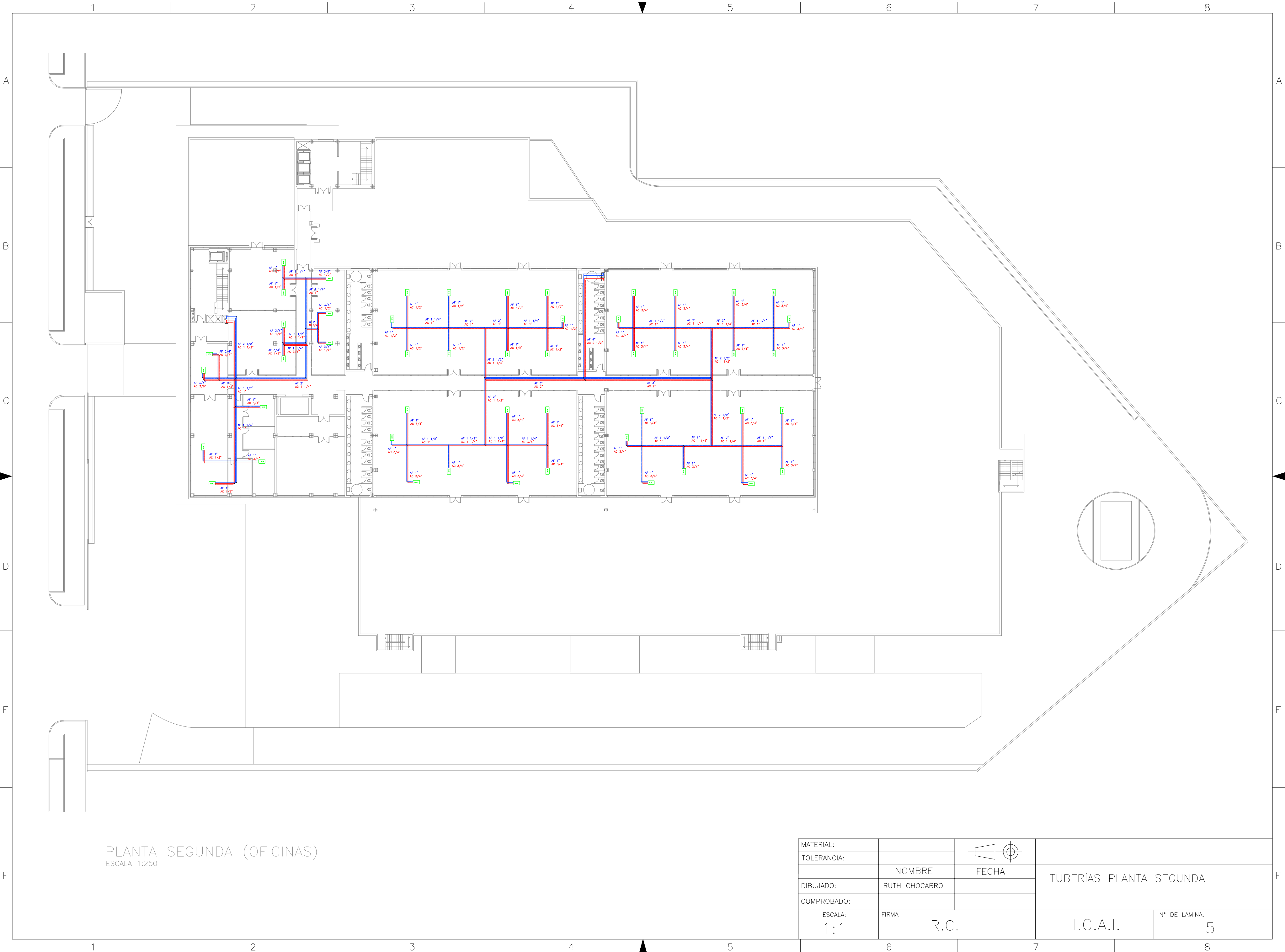
PLANTA BAJA
ESCALA 1:250

MATERIAL:			TUBERÍAS PLANTA BAJA	
TOLERANCIA:				
DIBUJADO:	NOMBRE RUTH CHOCARRO	FECHA		
COMPROBADO:				
ESCALA: 1:1	FIRMA R.C.		I.C.A.I.	N° DE LAMINA: 3



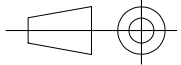
PLANTA PRIMERA (ENTREPLANTA)
ESCALA 1:250

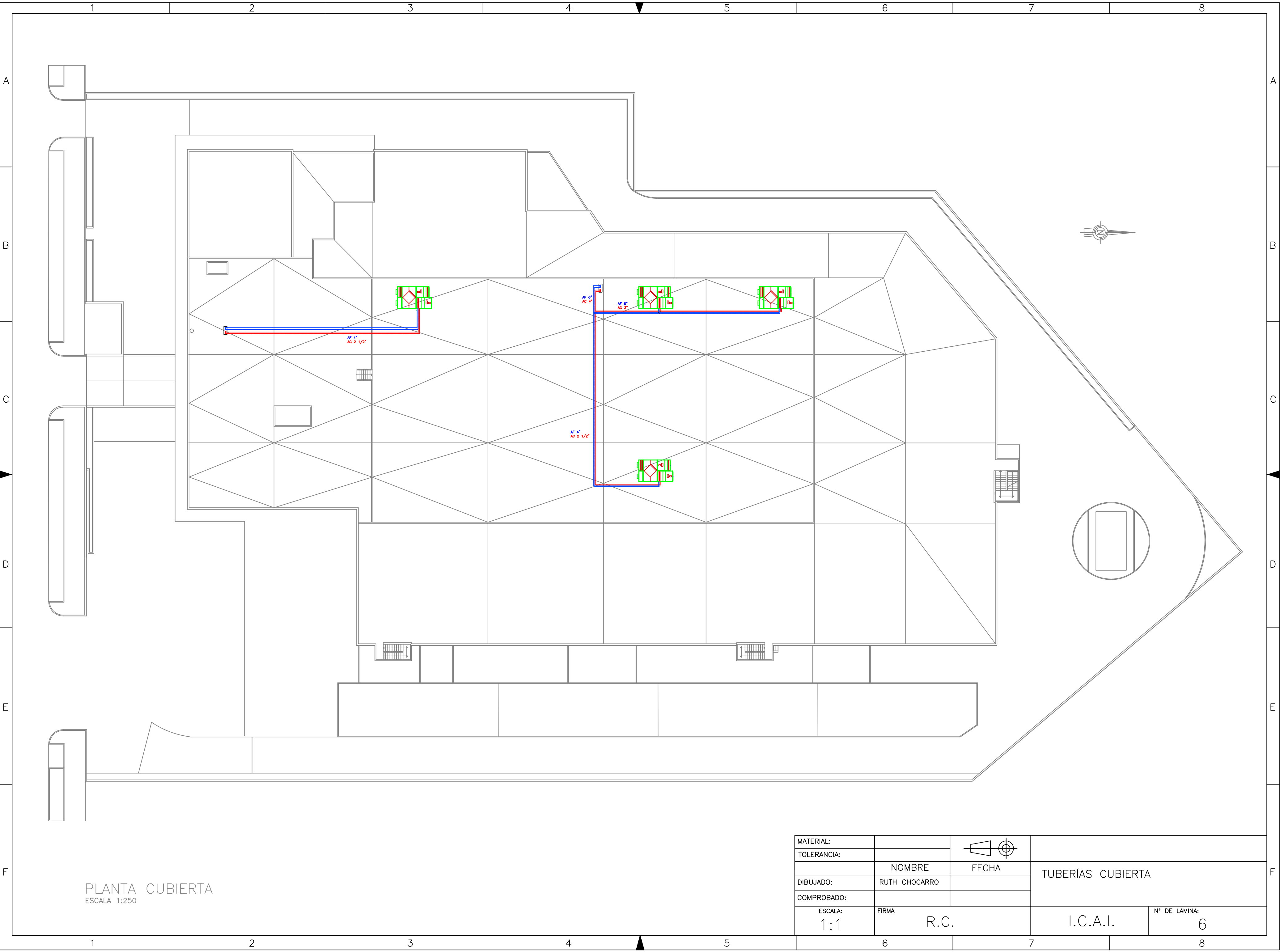
MATERIAL:			TUBERIAS PLANTA PRIMERA	
TOLERANCIA:				
DIBUJADO:	NOMBRE RUTH CHOCARRO	FECHA		
COMPROBADO:				
ESCALA: 1:1	FIRMA R.C.		I.C.A.I.	N° DE LAMINA: 4



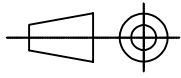
PLANTA SEGUNDA (OFICINAS)

ESCALA 1:250

MATERIAL:			TUBERÍAS PLANTA SEGUNDA	
TOLERANCIA:				
DIBUJADO:	NOMBRE RUTH CHOCARRO	FECHA		
COMPROBADO:				
ESCALA: 1:1	FIRMA R.C.		I.C.A.I.	Nº DE LAMINA: 5



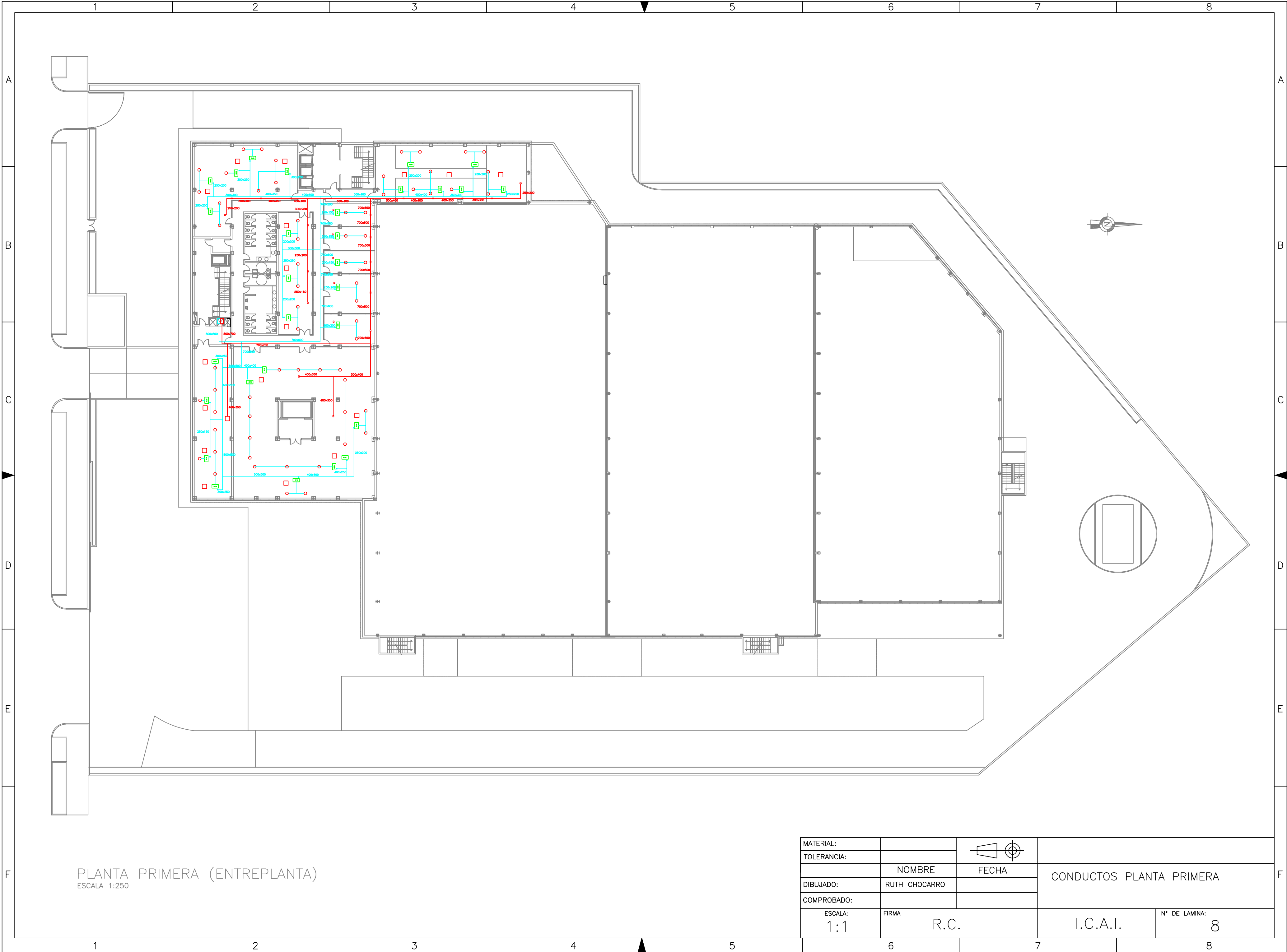
PLANTA CUBIERTA
ESCALA 1:250

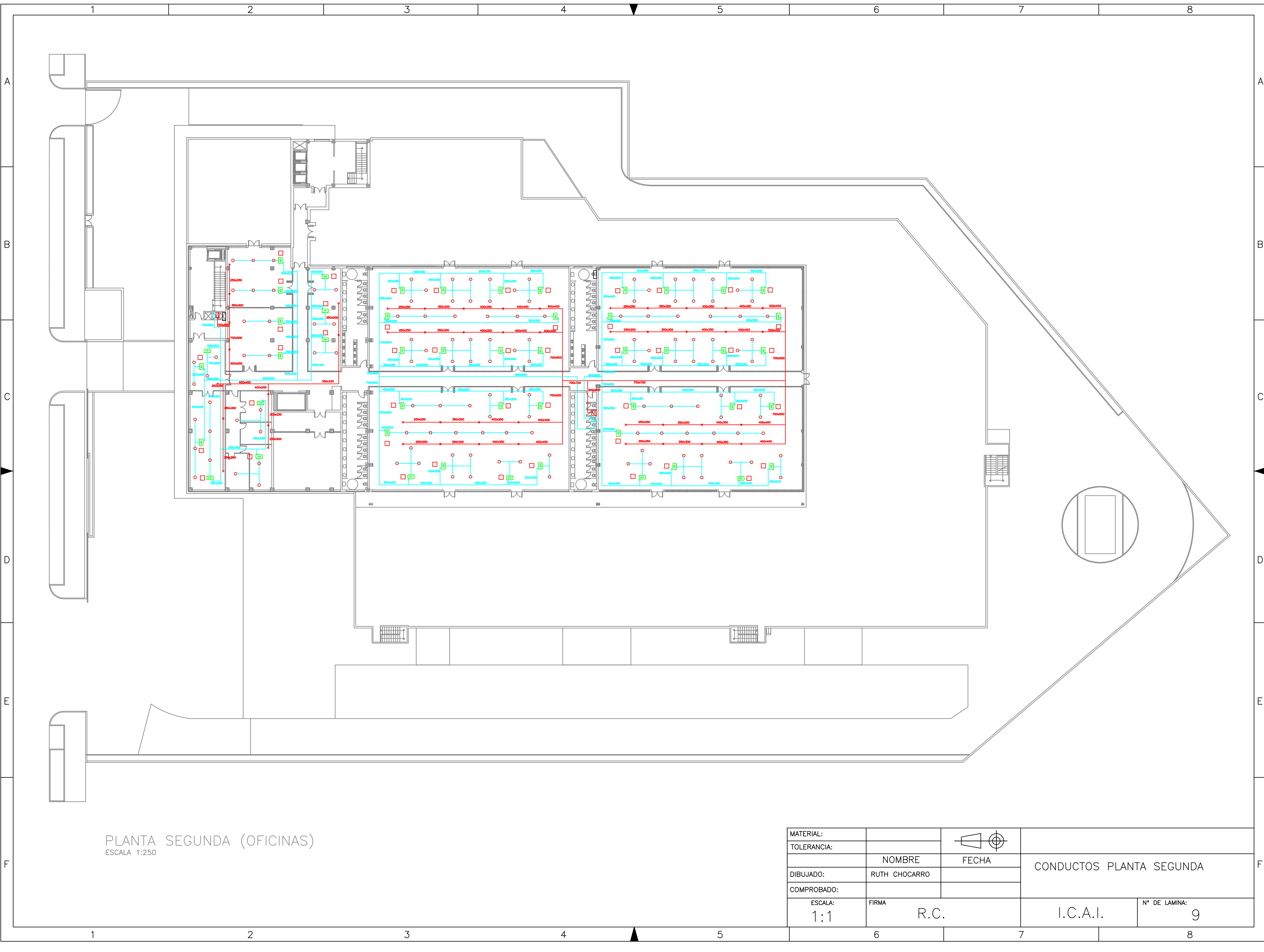
MATERIAL:			TUBERÍAS CUBIERTA	
TOLERANCIA:				
DIBUJADO:	NOMBRE RUTH CHOCARRO	FECHA	I.C.A.I.	
COMPROBADO:				
ESCALA: 1:1	FIRMA R.C.		Nº DE LAMINA: 6	



PLANTA BAJA
ESCALA 1:250

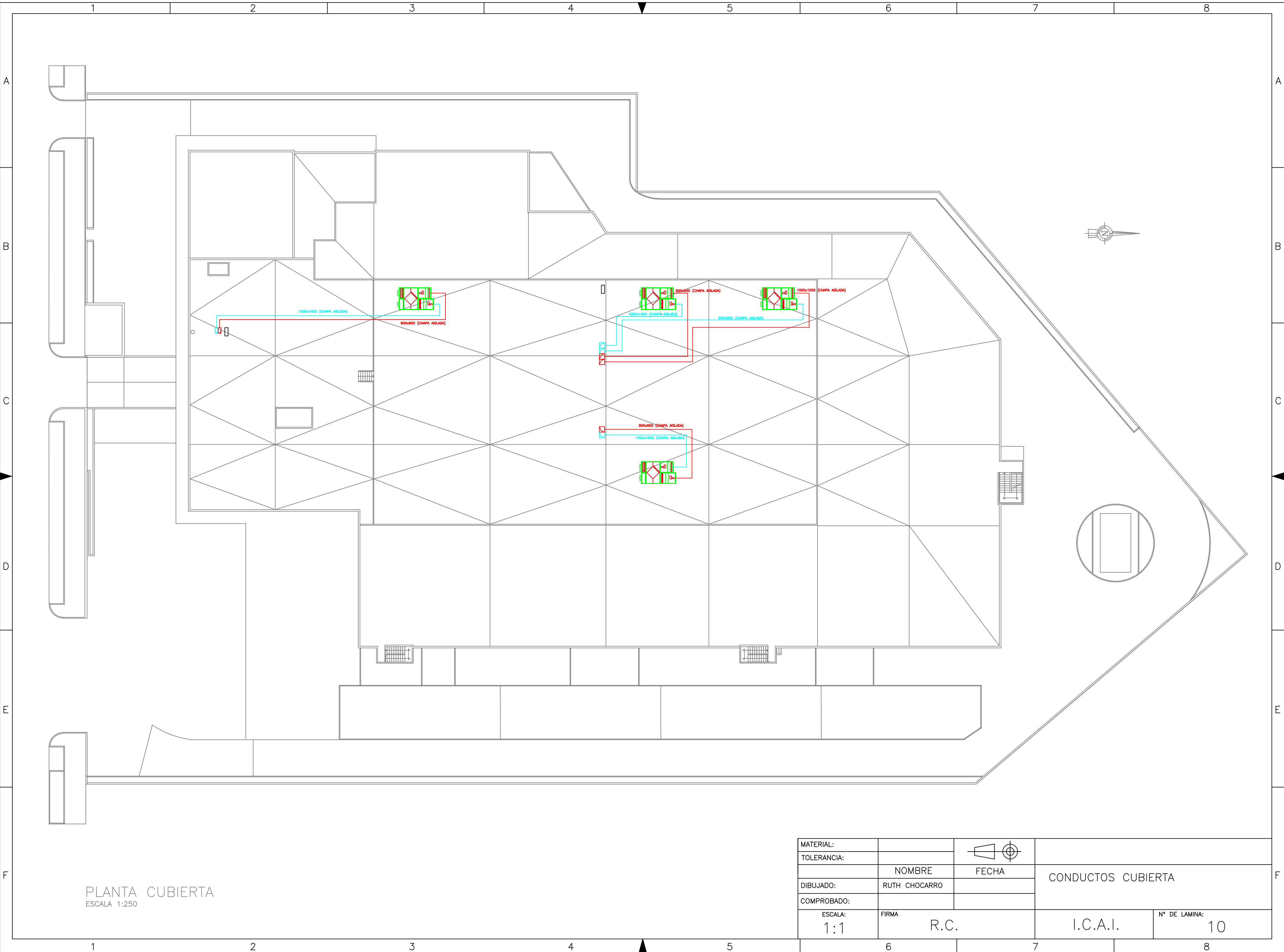
MATERIAL:			CONDUCTOS PLANTA BAJA	
TOLERANCIA:				
DIBUJADO:	NOMBRE RUTH CHOCARRO	FECHA		
COMPROBADO:				
ESCALA: 1:1	FIRMA R.C.		I.C.A.I.	N° DE LAMINA: 7



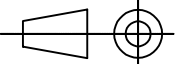


PLANTA SEGUNDA (OFICINAS)
ESCALA 1:250

MATERIAL:			CONDUCTOS PLANTA SEGUNDA	
TOLERANCIA:				
DIBUJADO:	NOMBRE RUTH CHOCARRO	FECHA		
COMPROBADO:				
ESCALA: 1:1	FIRMA R.C.		I.C.A.I.	N° DE LAMINA: 9



PLANTA CUBIERTA
ESCALA 1:250

MATERIAL:			CONDUCTOS CUBIERTA	
TOLERANCIA:				
DIBUJADO:	NOMBRE RUTH CHOCARRO	FECHA		
COMPROBADO:				
ESCALA: 1:1	FIRMA R.C.		I.C.A.I.	N° DE LAMINA: 10

PARTE III PLIEGO DE CONDICIONES

Índice del pliego de condiciones

1. Objetivo	157
2. Alcance	157
3. Pliego de condiciones técnicas	158
CL-2 GRUPOS ENFRIADORES DE TORNILLO	158
CL-6 BOMBAS PARA MONTAJE EN TUBERÍAS	159
CL-10 CALDERAS DE AGUA CALIENTE	160
CL- 14 QUEMADORES DE GAS	161
CL – 18 DEPÓSITOS DE EXPANSIÓN CERRADOS	162
CL- 25 UNIDADES PARA TRATAMIENTO DE AIRE	162
CL- 26 FILTROS DE AIRE	165
CL- 27 BATERÍAS DE CALEFACCIÓN Y REFRIGERACIÓN	165
CL- 30 VENTILADORES CENTRÍFUGOS	165
CL- 31 VENTILADORES CENTRÍFUGOS DE CUBIERTA	167
CL- 32 VENTILADORES HELICOIDALES	168
CL- 34 UNIDADES FAN-COIL	169
CL- 42 ACONDICIONADORES AUTÓNOMOS DE CONDENSACIÓN POR AIRE	169
CL- 44 (R410A) SISTEMAS AUTÓNOMOS CON VOLUMEN DE REFRIGERANTE VARIABLE	170
CL- 45 TUBERÍAS DE CIRCULACIÓN EN CIRCUITO CERRADO	172
CL- 49 INSTALACIONES DE TUBERÍAS	173
CL- 50 JUNTAS ANTIVIBRANTES Y COMPENSADORES DE DILATACIÓN	177
CL- 51 SOPORTES ANTIVIBRANTES	178
CL- 52 VALVULAS DE CORTE Y REGULACIÓN	180
CL- 53 VALVULAS DE RETENCIÓN	180
CL- 54 GRIFOS DE ALIMENTACIÓN Y DESAGÜES	180
CL- 55 CONDUCTOS RECTANGULARES DE FIBRA DE VIDRIO	181
CL- 56 CONDUCTOS RECTANGULARES DE CHAPA GALVANIZADA	182
CL- 58 CONDUCTOS CIRCULARES	183
CL- 59 DIFUSORES DE AIRE	184

CL- 60 REJILLAS	185
CL-61 TOBERAS	185
CL- 62 COMPUERTAS DE REGULACIÓN	186
CL- 67 AISLAMIENTO DE TUBERÍAS DE AGUA FRÍA	186
CL- 68 AISLAMIENTO DE TUBERÍAS DE AGUA CALIENTE.....	187
CL- 70 AISLAMIENTO DE CONDUCTOS DE AIRE	188
CL- 74 TERMÓMETROS	188
CL- 75 MANÓMETROS PARA CIRCUITOS HIDRAÚLICOS	189
4. Pliego de condiciones administrativas.....	190
4.1. OBJETO	190
4.2. PRESENTACIÓN DE OFERTAS	190
4.3. ALCANCE DE LAS INSTALACIONES Y TRABAJOS.....	191
4.4. CONTENIDO, COMPOSICIÓN Y CONDICIONAMIENTO.....	191
4.5. CONTRADICCIONES Y OMISIONES DE LA DOCUMENTACIÓN.....	191
4.6. OBLIGACIONES Y RESPONSABILIDADES DE LA DIRECCIÓN TÉCNICA, INSTALADOR Y PROPIEDAD.....	192
4.7. ORGANIZACIÓN DE LAS OBRAS	193
4.8. CONDICIONES DE MATERIALES Y EQUIPOS.....	193

1. Objetivo

El presente Pliego de Condiciones tiene como finalidad definir los criterios técnicos, funcionales y normativos que deben respetarse en el diseño y dimensionado del sistema de climatización del edificio. En él se recogen las directrices esenciales para asegurar una correcta ejecución del sistema, abarcando desde la elección de equipos hasta su instalación y puesta en marcha.

El propósito central es garantizar que las instalaciones proyectadas ofrezcan un rendimiento eficiente, un adecuado confort térmico y un funcionamiento seguro, todo ello en cumplimiento de la normativa técnica vigente. Se presta especial atención al Reglamento de Instalaciones Térmicas en los Edificios (RITE), al Código Técnico de la Edificación (CTE) y a las correspondientes normas UNE. Este documento servirá como marco de referencia para la correcta ejecución del proyecto y como garantía de su viabilidad técnica y calidad a largo plazo.

2. Alcance

Este pliego comprende todos los sistemas y componentes implicados en la instalación térmica del edificio. Abarca tanto la generación de energía térmica —frío mediante enfriadoras y calor mediante calderas— como su distribución mediante redes hidráulicas y de aire, así como los equipos terminales encargados del acondicionamiento de los distintos espacios.

Dentro del conjunto de elementos considerados, se encuentran las unidades de tratamiento de aire (UTA) responsables de la renovación y acondicionamiento del aire exterior, los fan-coils para climatización interior, la red de conductos de impulsión y retorno, y los elementos de difusión como rejillas y difusores. Se incluyen también los sistemas de bombeo, vasos de expansión, mecanismos de regulación y control, y dispositivos de seguridad como compuertas cortafuegos o de caudal.

Asimismo, se recogen las condiciones de instalación necesarias para garantizar el correcto funcionamiento de todos los componentes: disposición física, soportes, anclajes, aislamiento térmico y acústico, accesibilidad para el mantenimiento, y medidas de seguridad. También se integran las pruebas necesarias para la puesta en marcha y la verificación del cumplimiento con las normativas aplicables. En conjunto, el alcance definido busca asegurar la coherencia del diseño, la eficiencia energética del sistema y su durabilidad en el tiempo.

3. Pliego de condiciones técnicas

El sistema de climatización desarrollado en este proyecto ha sido diseñado y dimensionado conforme a la normativa técnica vigente, tanto a nivel nacional como europeo, con el objetivo de garantizar la seguridad, la eficiencia energética, la calidad del aire interior y el correcto funcionamiento de las instalaciones térmicas.

Las normas que a continuación se relacionan serán de aplicación para esta instalación y forman parte del presente pliego de condiciones:

CL-2 GRUPOS ENFRIADORES DE TORNILLO

Cumplirán el Reglamento de Seguridad para Plantas e Instalaciones Frigoríficas, el Reglamento de Aparatos a Presión, el Reglamento Electrotécnico para Baja Tensión, el Reglamento de Instalaciones Térmicas en Edificios (ITE 04.11) y las UNE 86-601, 86-602, 86-604, 86-608 y 86-609.

Su potencia frigorífica será la que se especifica en la lista de mediciones para las condiciones de funcionamiento que se indiquen.

La unidad se suministrará completamente montada de fábrica, incluyendo los opcionales que se pidan, lista para su conexionado hidráulico y eléctrico.

Junto con el equipo se entregará su certificado de garantía, instrucciones de funcionamiento y manual de instalación y mantenimiento.

La enfriadora incorporará los siguientes elementos:

- Compresor/es de tornillo adecuado al refrigerante especificado, lubricado por aceite y con resistencia de cárter, con válvulas para parcialización y refrigeración por el propio gas.
- Evaporador cilíndrico, con haz de tubos de cobre aleteados fijados por expansión a las placas de tubos, con deflectores internos. Las conexiones de agua serán con bridas planas y el cabezal será desmontable. Estará aislado convenientemente y el aislamiento vendrá protegido contra la intemperie y con resistencia antihielo (caso de condensación por aire).
- Condensador: Podrá ser refrigerado por agua o aire.
 - Agua: Será similar al evaporador.
 - Aire: Estará formado por batería de tubos de cobre con aletas de aluminio, con protección especial anticorrosión cuando se indique. Montará ventiladores que serán de tipo axial o centrífugo, según se especifique. Los primeros estarán protegidos por medio de rejillas de acero galvanizado o aluminio lacado.

- Circuito de refrigerante: Incluirá separador de aceite, filtro secador, visor con indicador de humedad, válvulas de corte en los intercambiadores y válvula/s de expansión electrónica, siempre que el equipo pueda disponer de ella.
- Sistema de Control: Con microprocesador, con control mínimo PID de la temperatura de salida, con compensación de la temperatura de retorno y con capacidad para supervisión continua de los siguientes parámetros:
 - Alta y baja presión de refrigerante.
 - Caudal de agua insuficiente.
 - Inversión del sentido de rotación de compresores.
 - Baja presión de aceite.
 - Desequilibrio de tensión entre fases.
 - Fugas a tierra.
 - Sobrecarga térmica.
 - Sobrecarga eléctrica.
 - Pérdida de fase.
 - Alta temperatura en devanados.

Incorporará pantalla de cristal líquido de visualización e interfaz con el usuario. Dispondrá también de los siguientes contactos libres de tensión para telemando:

- Orden de marcha-paro.
- Lectura de estado.
- Alarma general.

Todos ellos conectados a un regletero de clemas, con su correspondiente identificación.

- Cuadro eléctrico fabricado en chapa de acero, lacado, con puertas abisagradas y cerradura, conteniendo: interruptor general de corte, protecciones y elementos de mando para todos los componentes; todo ello debidamente identificado.

Todos los anteriores elementos vendrán montados sobre una estructura formada por perfiles laminados de acero, protegidos con pintura anticorrosión y acabados en pintura de poliéster, secada al horno.

Incorporará cáncamos de elevación y perforaciones en los puntos de apoyo para montaje de los antivibrantes.

Las unidades con una potencia frigorífica superior a 100 kW dispondrán al menos de dos circuitos.

Cuando haya más de un compresor el sistema de control de la enfriadora hará rotación de arranques por horas de funcionamiento o avería.

CL-6 BOMBAS PARA MONTAJE EN TUBERÍAS

Se instalarán bombas circuladoras para agua o agua glicolada, de las características que se especifica en proyecto y en el lugar que se indica en planos. Serán de tipo centrífugo,

accionadas con motor eléctrico de rotor seco, directamente acoplado a la carcasa de la bomba.

Podrán ser gemelas. Las bombas gemelas incorporarán una clapeta que impida la recirculación por la bomba parada.

El cuerpo de la bomba será de fundición y el rodete de bronce o acero inoxidable. El cierre hidráulico en el eje será de tipo mecánico.

El rodete estará perfectamente equilibrado, tanto hidráulica como dinámicamente.

El conjunto bomba-motor, irá montado directamente sobre las tuberías, con el eje en posición vertical u horizontal, con conexiones embridadas. El cuerpo de la bomba incorporará una placa de anclaje para soportar la bomba.

En las bombas con motor de más de 4 kW, cuando se monten con el eje horizontal, se dispondrá un apoyo para el motor.

La bomba y el motor incorporarán sendas placas grabadas, con las características de funcionamiento, la marca y el modelo; situadas en lugar bien visible.

El cuerpo de la bomba soportará 1,5 veces la previsión de funcionamiento, con un mínimo de 6 bar.

Junto con el equipo se entregará su certificado de garantía, instrucciones de funcionamiento y manual de instalación y mantenimiento.

CL-10 CALDERAS DE AGUA CALIENTE

Cumplirán la ITE 04.9 y las normas UNE que sean de aplicación.

Serán de la potencia que se indica en proyecto y se instalarán en el lugar indicado en planos.

Funcionarán con quemador de gas o gasóleo.

Cuando el combustible sea gasóleo tendrán el hogar en sobrepresión.

Cuando el combustible sea gas, serán de sobrepresión o de tiro atmosférico según se especifique.

El panel frontal será practicable para limpieza del interior de la caldera.

Tendrá un dispositivo de vaciado en su punto más bajo.

Montará cuadro de mando con termómetro, hidrómetro, termostato de seguridad, selector de temperatura de impulsión de agua, interruptor de marcha-paro y contactos libres de tensión para: marcha-paro a distancia, lectura de estado y alarma general. Desde este cuadro se alimentará eléctricamente al quemador.

Todo el cuerpo de la caldera vendrá aislado con lana de roca de 50 mm de espesor como mínimo.

Junto con el equipo se entregará su certificado de garantía, instrucciones de funcionamiento y manual de instalación y mantenimiento.

CL- 14 QUEMADORES DE GAS

Cumplirán el Reglamento de Seguridad para Plantas e Instalaciones Frigoríficas, el Reglamento de Aparatos a Presión, el Reglamento Electrotécnico para Baja Tensión, el Reglamento de Instalaciones Térmicas en Edificios (ITE 04.11) y las UNE 86-601, 86-602, 86-604, 86-608 y 86-609.

Todo quemador deberá garantizar la estabilidad de la llama en condiciones normales de utilización, de modo que los productos de combustión no contengan concentraciones inaceptables de sustancias nocivas para la salud.

La unidad se suministrará completamente montada de fábrica, incluyendo los opcionales que se pidan, lista para su conexionado eléctrico.

Junto con el equipo se entregará su certificado de garantía, instrucciones de funcionamiento y manual de instalación y mantenimiento.

Los quemadores de gas de aire forzado dispondrán de

- Un ventilador dimensionado para aportar el caudal necesario para la combustión.
- Sistema de Regulación de caudal de la mezcla gas/aire, manteniendo constante su proporción, bien en forma modulante, bien en dos etapas o potencia: en régimen parcial o en régimen de plena potencia.
- Sistema de ignición, mediante electrodos de encendido alimentados por corriente de alta tensión.
- Sistema de detección o vigilancia, mediante un sistema electrónico.
 - Presostato de mínima de aire
 - Presostato de mínima de gas, que bloqueará al quemador cuando la presión de gas descienda por debajo del valor mínimo establecido.
 - Presostato de gas: se instalará para potencias superiores a 2.000 Kw según la ITC-MIE-AG-20.
- Células ultravioletas
- Electrodo de ionización, que controla la existencia de la llama
- La caja de control llevará las bornas para conectar las electroválvulas de paso de gas, conexiones a termostatos, alarmas, etc...

CL – 18 DEPÓSITOS DE EXPANSIÓN CERRADOS

Estos depósitos deberán cumplir las normas UNE 100.155:88, UNE 100.157:89, las ITE 02.8.4, y el “Reglamento de Recipientes a Presión”.

Llevarán en sitio visible la placa con el nº de homologación y el timbrado de la Consejería de Industria con la presión de trabajo.

Serán del modelo, tipo y tamaño que se especifique en mediciones. Llevarán compresor, sistema de llenado-vaciado automático y cuadro de control electrónico si así se especifica.

Se suministrarán completos con los siguientes componentes:

- Tapa registro para cambios de membrana y membrana de caucho butílico intercambiable cuando así se especifique.
- Membrana de caucho butílico intercambiable.
- Válvula de llenado para gas inerte.
- Válvula de seguridad con escape conducido.
- Válvulas de desagüe y purga de aire.

Cuando vayan al exterior estarán aislados con fieltro de fibra de vidrio Telisol o similar de 50 mm. de espesor. El acabado exterior será con recubrimiento de chapa de aluminio de 0,6 mm.

La conexión del depósito de expansión con la instalación en ningún caso se hará con tubería de diámetro inferior a 20 m.m.

CL- 25 UNIDADES PARA TRATAMIENTO DE AIRE

Cumplirán las prescripciones de la ITE 03.9, 03.10, 03.12, Apéndice 03.1, ITE 04.7. y UNE 100-030-94.

Las unidades (UTAS) serán del caudal, potencias y tamaño que se especifican en las mediciones y se montarán según se detalla en planos, siguiendo las recomendaciones del fabricante.

La unidad estará constituida por los siguientes elementos básicos:

- 1.- **Bancada de Soporte:** formada por perfiles metálicos galvanizados de espesor y tamaño de acuerdo con las dimensiones y potencia de climatizador.
- 2.- **Bastidor:** formado por perfiles de chapa galvanizada laminada en frío, de al menos 2 mm. de espesor, unidos entre sí por piezas estampadas o fundidas, o perfiles laminados en caliente. A la estructura de la UTA se unirán los cáncamos de elevación de forma que no se produzcan deformaciones durante el transporte hasta su ubicación en obra. Las distintas secciones de la unidad se unirán por medio de tornillos cadmiados.
- 3.- **Paneles de cierre:** formado por chapas galvanizadas, en panel sándwich o simples, según se indique en las especificaciones. Serán fácilmente desmontables.

La chapa interior de los paneles será del tipo perforada en aquellas instalaciones donde el nivel sonoro sea determinante y para las cuales no tenga importancia la acumulación de bacterias.

Todos los paneles de cierre serán fácilmente desmontables y apoyarán sobre el bastidor a través de una junta de estanqueidad. El cierre se efectuará por medio de elementos de presión, a la distancia que el fabricante estime conveniente, con una rotación a 90 grados.

El aislamiento será de paneles rígidos de fibra de vidrio de 40 mm. de espesor y 36 Kg/m³ de densidad, recubierto de lámina de aluminio tipo ALUMISOL, con clasificación frente al fuego M-1.

Cuando el climatizador sea para montaje al exterior el aislamiento será del mismo tipo pero con un espesor mínimo de 60 mm.

El caudal de fuga de climatizador a través de su cerramiento, estando herméticamente selladas las uniones a los conductos y las tomas y expulsiones de aire, no podrá superar el 2% del caudal nominal máximo del ventilador de impulsión a una presión estática igual a la nominal de ventilador.

Según las dimensiones, los climatizadores podrán suministrar ensamblados en una sola pieza o sin ensamblar, por secciones, para ser montadas en obra. En este caso la prueba de estanqueidad deberá efectuarse en obra.

En caso de instalación en interiores, el acabado exterior de la envolvente será de chapa galvanizada o de aluminio, con dos manos de esmalte sintético. Cuando vayan al exterior la pintura será a base de resina de poliéster-silicona polimerizada.

En caso de instalación a la intemperie, el techo de la unidad se impermeabilizará con material asfáltico aplicado en caliente y recubrimiento con lámina de aluminio y la envolvente deberá cumplir con los siguientes requisitos:

- El techo, si no está protegido por una cubierta, deberá tener una inclinación hacia uno de los laterales o ambos con una pendiente mínima del 4% y, en zonas donde puedan darse nevadas, deberá calcularse con una sobre carga de nieve estimada de acuerdo a la norma NBE-MV-101-1962, Capítulo IV, tabla 4.1.

4.- Bandejas de recogida de condensados y de humectación: serán de chapa galvanizada recubiertas de una capa asfáltica de 3 a 5 mm. de espesor en fondo y laterales.

Tendrán inclinación hacia el desagüe de forma que se garantice que no quede agua estancada en su interior. La pendiente será de al menos del 2%.

Los desagües de la bandeja se harán por debajo del fondo a una salida de 1" de diámetro mínimo. A estas salidas se conectarán las tuberías de desagüe que irá hasta la bajante más próxima o verterá directamente a la cubierta pero siempre intercalando un sifón del mismo diámetro con cierre hidráulico de altura igual o superior al doble de la de presión creada por el ventilador.

- 5.- **Sección de toma de aire, mezcla y/o expulsión:** las compuertas que forman parte de estas secciones responderán a las características marcadas en la Norma CL-62.

La compuerta de toma de aire exterior (o de expulsión) puede estar dividida en dos partes, siendo una de ellas destinada a la toma (o expulsión) del aire exterior mínimo de ventilación y la otra, interconectada con la compuerta de retorno y, eventualmente, la de expulsión, a la toma (o expulsión) del aire exterior máximo, para el enfriamiento gratuito.

En unidades a la intemperie, las compuertas de toma y expulsión de aire exterior llevarán tomas de chapa galvanizada con formas “pico de flauta” o “cuello de cisne”, con malla metalizada galvanizada de 10 x 10 de forma que se evite el by-pass entre el aire tomado y el aire expulsado.

- 6.- **Sección de Filtrado:** la sección tendrá tapa desmontable, sujeta con dispositivos de cierre roscados que aseguren la estanqueidad del cierre.

Los filtros de tipo rotativo, de bolsas o celdillas estarán provistos de una amplia sección de acceso delante de los mismos, para las operaciones normales de mantenimiento y el cambio de elemento filtrante.

- 7.- **Sección de Baterías:** llevará paneles laterales desmontables, de forma que puedan sacarse las baterías, para la limpieza o reparación.

- 8.- **Sección de Humectación:** En la humectación por pulverización la sección estará dotada de rectificador de aire de dos pliegues a la entrada, y de separador de gotas de cinco pliegues a la salida, estando ambos elementos construidos en material resistente a la corrosión, como chapa galvanizada o PVC.

La sección dispondrá de puerta de acceso estanca, con mirilla, y luminaria de tipo marino con lámpara de 100 W y la instalación correspondiente desde un interruptor situado al exterior de la sección.

- 9.- **Secciones de Ventilación:** esta sección contiene en su interior el grupo motor-ventilador de impulsión o retorno de aire.

El ventilador será centrífugo, de doble oído y turbina con álabes hacia delante o hacia atrás y cumplirá estrictamente la norma CL-30.

El grupo motor-ventilador irá montado sobre una bancada común, construida con perfiles de chapa galvanizada de fuerte espesor, aislada de la envolvente mediante soportes amortiguadores con una deflexión, de al menos, 25 mm. y junta flexible en la boca de descarga.

La sección donde no se especifique otra solución, estará constituida por paneles con chapa interior perforada.

- 10.- **Comprobaciones:** la unidad deberá llegar a Obra con certificado de origen industrial que acredite el cumplimiento de la normativa vigente.

CL- 26 FILTROS DE AIRE

Deberán cumplir las prescripciones de la Norma UNE- EN 779: 1996 y de la ITE.04.8.

Los filtros serán de baja velocidad con disposición ondulada o en V sobre bastidor metálico galvanizado.

Irán sujetos con un dispositivo metálico galvanizado en zig-zag que asegure su posición y un clip de acero cadmiado que permita un fácil desmontaje.

Serán de tipo regenerable y tendrán clasificación máxima M-3 frente al fuego.

La eficacia de filtración se indicará en las especificaciones, pero en ningún caso será inferior a EU-3.

CL- 27 BATERÍAS DE CALEFACCIÓN Y REFRIGERACIÓN

Cumplirán las prescripciones de la UNE 100-103-94.

Las baterías para agua, vapor y refrigerante cumplirán con lo indicado en las especificaciones, mediciones y planos.

Las baterías de frío tendrán una superficie mínima que asegure una velocidad inferior $2,5 \div 2,8$ m/s. según la humedad del aire tratado de forma que la corriente de aire no arrastre las gotas de agua procedentes de la condensación. Todas las baterías se sobredimensionarán (para una potencia superior en un 10% a la indicada en las especificaciones).

Las bandejas de condensación serán de chapa galvanizada recubiertas de una capa asfáltica de 3 a 5 mm. de espesor en fondo y laterales.

Tendrán inclinación hacia el desagüe de forma que se garantice que no quede agua estancada en su interior. La pendiente será de al menos del 2%.

Los desagües de la bandeja se hará por debajo del fondo a una salida de 1" de diámetro mínimo con un sifón del mismo diámetro.

Todas las baterías serán de construcción robusta, autoportante con tubos de cobre y aletas de aluminio, sujetas al tubo por expansión mecánica del mismo.

Estarán dotadas de purgadores y grifos de vaciado.

En las tuberías de conexión se montarán vainas para termómetro y válvulas tipo Obús para tomas de presión.

CL- 30 VENTILADORES CENTRÍFUGOS

Deberán cumplir todos los requerimientos de la ITE 03.10.

Los ventiladores serán del caudal, potencia y tamaño que se especifica en las mediciones y se montarán según se detalla en planos, siguiendo las recomendaciones del fabricante.

Estarán constituidos por los siguientes elementos:

- Alabes de chapa estampada (hacia delante, tipo F), perfilada (hacia atrás, tipo B) o de perfil aerodinámico (tipo A).
- Anillo exterior de fijación de los álabes y disco exterior (simple oído) o central (doble oído) para la fijación de los álabes y del cubo, en chapa de acero.
- Cubo de fijación del árbol de fundición de aluminio o de hierro fundido.
- Eje de acero especial con chavetas.
- Soporte de cojinetes en perfiles laminados de acero y rodamientos de bola.
- Conos aerodinámicos en la aspiración.
- Marco de perfil laminado y junta antivibrante en la boca de impulsión.
- Envolverte de chapa galvanizada.
- Bastidor con base común para motor y ventilador, de perfiles laminados de acero, formando un solo conjunto de bancada metálica, con soportes antivibrantes de muelle. El motor irá montado sobre soporte regulable autoalineable que permita corregir el tensado de las correas por accionamiento directo de un tensor.
- Motor de tipo asíncrono trifásico, de jaula de ardilla, de 2 ó 4 polos acoplado directamente o a través de transmisión por poleas y correas trapezoidales. La protección mínima será IP 54 con aislamiento clase F.

El tipo y tamaño se seleccionarán para que el rendimiento sea el máximo posible, procurando estar siempre por encima del 75 % y en ningún caso por debajo del 60 %.

Todos los ventiladores que funcionen con presiones superiores a 60 mm de presión estática, tendrán turbinas del tipo “a reacción”, con palas inclinadas hacia atrás, equilibradas estática y dinámicamente, provistas de cojinetes autoalineables.

Para presiones inferiores a 60 mm. podrán montarse ventiladores con turbinas a acción, álabes inclinados hacia delante.

Las velocidades de descarga medida en la boca de los ventiladores serán inferiores a las siguientes:

- Presión estática ≤ 10 mm., velocidad máxima $\leq 7,5$ m/s.
- Presión estática ≤ 20 mm., velocidad máxima ≤ 9 m/s.
- Presión estática ≤ 30 mm., velocidad máxima $\leq 9,5$ m/s.
- Presión estática ≤ 40 mm., velocidad máxima ≤ 10 m/s.
- Presión estática ≤ 50 mm., velocidad máxima ≤ 11 m/s.
- Presión estática > 50 mm., velocidad máxima ≤ 12 m/s.

Todos los órganos móviles, transmisión, cojinetes, motor, etc., serán de fácil acceso, para facilitar las labores de inspección y mantenimiento.

Las transmisiones, llevarán cárter protector de chapa galvanizada.

Si se especifica mueble metálico, éste llevará panel sandwich o aislamiento acústico, según se especifique, con fibra de vidrio o lana de roca de 25 mm. de espesor mínimo y 38 Kg/m³ de densidad. Si no es un panel de sandwich estará sujeto con chapa perforada.

Cuando vayan al exterior serán de ejecución especial para intemperie con sobretecho, “pico de flauta” y pintura a base de resina de poliéster – silicona polimerizada.

Los ventiladores deberán llevar una placa de características de funcionamiento, además de la placa del motor.

La placa estará marcada de forma indeleble y situada en lugar fácilmente accesible sobre la envolvente del mismo ventilador.

Los datos que deben aparecer en la placa son, por lo menos, el caudal, la presión estática y la potencia absorbida, en las condiciones para las cuales ha sido elegido el ventilador.

Vendrán montados de fábrica como unidades compactas, listas para funcionar una vez instaladas.

CL- 31 VENTILADORES CENTRÍFUGOS DE CUBIERTA

Deberán cumplir todos los requerimientos de la ITE 03.10

Los ventiladores serán del caudal, potencia y tamaño que se especifica en las mediciones y se montarán según se detalla en planos, siguiendo las recomendaciones del fabricante.

Serán del tipo centrífugo con álabes hacia atrás en acero galvanizado, montado en una estructura soporte de acero dotada de una campana de protección contra la intemperie y contactos accidentales.

Estarán constituidos por:

- Estructura soporte de acero, protegida contra la corrosión con pintura poliéster, con embocadura de acero galvanizado y tornillería de acero inoxidable,
- Turbina centrífuga, equilibrada estática y dinámicamente con rodamientos de bolas de engrase permanente.
- Los motores serán de tipo asíncronos trifásicos de jaula de ardilla, de 2, 4, 6 u ocho polos. La clase de protección mínima será IP 54 con aislamiento clase F.
- Soporte del conjunto motor-turbina, anclado firmemente a la base de la unidad con tornillería de acero inoxidable.
- Campana de protección, de aluminio o de poliéster según se especifique.

El motor puede estar acoplado directa o indirectamente, a través de una transmisión por poleas y correas, según se especifique.

Toda la unidad estará construida en acero y / o aluminio, ambos fuertemente protegidos contra las acciones agresivas del ambiente exterior por medio de pintura especial o anodizada.

Todos los ventiladores deberán llevar una placa de características de funcionamiento, además de la placa del motor.

La placa estará marcada de forma indeleble y situada en un lugar fácilmente accesible sobre la envolvente del mismo ventilador.

Los datos que deben aparecer en la placa son, por lo menos, el caudal, la presión estática y la potencia absorbida, en las condiciones para las cuales ha sido elegido el ventilador.

Vendrán montados de fábrica como unidades compactas, listas para funcionar una vez instaladas.

CL- 32 VENTILADORES HELICOIDALES

Deberán cumplir todos los requerimientos de la ITE 03.10.

Los ventiladores serán del caudal, potencia y tamaño que se especifica en las mediciones y se montarán según se detalla en planos, siguiendo las recomendaciones del fabricante.

Estarán constituidos por:

- Envolverte cilíndrica y conos de entrada y salida de chapa de acero con acoplamientos por bridas, según norma Eurovent 1.2.
- Disco central de aleación de aluminio fundido, de forma aerodinámica.
- Alabes de aluminio fundido o de material termoplástico reforzado (según especificación) con perfil aerodinámico.
- Motor de tipo asíncrono trifásico de jaula de ardilla, de 2, 6 u ocho polos, acoplado directamente. La clase de protección mínima será IP 54 con aislamiento clase F.
- Caja de bornes, situado al exterior de la envolverte, estanca al agua y al polvo según IEC 34-5, IP 54 mínimo.
- Rodamientos de bolas de acero,
- Soportes de perfiles de acero.

El juego entre envolverte y extremidad de los álabes no deberá superar los 5 mm.

Cuando se especifique en entrada y salida de aire se montarán marcos y juntas antivibrantes en la unión con los conductos o las rejillas de descarga.

Cuando la aspiración o la descarga queden directamente al aire, llevarán una protección con malla metálica galvanizada.

Toda la tornillería será de acero inoxidable excepto cuando vayan al interior que podrán ser de acero cadmiado.

Los ventiladores deberán llevar una placa de características de funcionamiento, además de la placa del motor.

La placa estará marcada de forma indeleble y situada en un lugar fácilmente accesible sobre la envolverte del mismo ventilador.

Los datos que deben aparecer en la placa son, por lo menos, el caudal, la presión estática y la potencia absorbida, en las condiciones para las cuales ha sido elegido el ventilador.

Vendrán montados de fábrica como unidades compactas, listas para funcionar una vez instaladas.

CL- 34 UNIDADES FAN-COIL

Los fan-coils serán del caudal, potencia y tamaño que se especifica en las mediciones y se montarán según se detalla en planos, siguiendo las recomendaciones del fabricante.

Deberán cumplir las prescripciones de la ITE- 03.10 e ITE 04.7 y la UNE 100-030-94.

El tamaño de los fan-coils se calculará para dar potencia exigida en velocidad media.

Estarán dotados de:

- Chasis Metálico construido en chapa de acero galvanizada de espesor mínimo de 1 mm. formando un conjunto compacto y robusto.
- Grupo Electroventilador constituido por ventiladores centrífugos de doble aspiración, con turbina equilibrada dinámicamente.
- Motor Monofásico de fase partida con condensador permanente, aislamiento clase B, con protección térmica y cojinetes del tipo “por vida”.
- Batería con tubos de cobre y aletas en aluminio fijados por expansión mecánica del tubo, colectores de bronce con tapones de purga y desagüe incorporados.
- Filtros con manta de categoría EU-3, sobre bastidor metálico con malla de sujección.
- Revestimiento interior absorbente acústico.
- Rejilla de impulsión desmontable de aluminio extruado, con lado abatible para registro del conmutador de velocidades cuando esté prevista carcasa decorativa.
- Bandejas de recogida de condensados inclinada un 2% hacia el desagüe, dotada de tubo de vaciado, con revestimiento aislante de 3 mm. de espesor.
- Conmutador rotativo para 3 velocidades con posición de paro.

Los aparatos deberán dar la potencia exigida con un nivel acústico inferior al exigido por la ITE 02.2.3.1, de acuerdo con la actividad del local a que da servicio.

CL- 42 ACONDICIONADORES AUTÓNOMOS DE CONDENSACIÓN POR AIRE

Cumplirán el Reglamento de Seguridad para Plantas e Instalaciones Frigoríficas, en lo que se refiere a su diseño y construcción.

Su potencia frigorífica será la que se especifica en la lista de mediciones para las condiciones de funcionamiento que se indiquen.

La unidad se suministrará completamente montada de fábrica, incluyendo los opcionales que se pidan, lista para su conexionado hidráulico y eléctrico.

Junto con el equipo se entregará su certificado de garantía, instrucciones de funcionamiento y manual de instalación y mantenimiento.

El Reglamento describe las características que deben cumplir los principales componentes de estos equipos:

- Condensador: refrigerado por aire. Deben disponer de sistemas de regulación de la presión de condensación si se va a trabajar a temperaturas inferiores a 19°C.
- Evaporador
- Elementos de Control y Seguridad

Incorporará pantalla de cristal líquido de visualización e interfaz con el usuario. Dispondrá también de los siguientes contactos libres de tensión para telemando:

- Orden de marcha-paro.
- Lectura de estado.
- Alarma general.

Todos ellos conectados a un regletero de clemas, con su correspondiente identificación.

- Cuadro eléctrico fabricado en chapa de acero, lacado, con puertas abisagradas y cerradura, conteniendo: interruptor general de corte, protecciones y elementos de mando para todos los componentes; todo ello debidamente identificado.

Todos los anteriores elementos vendrán montados sobre una estructura formada por perfiles laminados de acero, protegidos con pintura anticorrosión y acabados en pintura de poliéster, secada al horno.

Incorporará cáncamos de elevación y perforaciones en los puntos de apoyo para montaje de los antivibrantes.

Las unidades con una potencia frigorífica superior a 100 kW dispondrán al menos de dos circuitos.

Cuando haya más de un compresor el sistema de control del equipo hará rotación de arranques por horas de funcionamiento o avería.

CL- 44 (R410A) SISTEMAS AUTÓNOMOS CON VOLUMEN DE REFRIGERANTE VARIABLE

Cumplirán el Reglamento de Seguridad para Plantas e Instalaciones Frigoríficas, el Reglamento de Aparatos a Presión, el Reglamento Electrotécnico para Baja Tensión, el Reglamento de Instalaciones Térmicas en Edificios y las normas UNE.

Los equipos a instalar se corresponderán con los especificados en los planos y mediciones, en cuanto a marca, modelo y características.

Los equipos se instalarán en la situación que se indica en planos, soportándolos conforme a las indicaciones del fabricante.

Las unidades exteriores se montarán sobre una bancada metálica o de hormigón que la eleve del suelo. El apoyo de la bancada se hará a través de una alfombrilla que absorba las vibraciones, de neopreno u otro material similar.

Las unidades susceptibles de provocar condensados se conectarán a la red de saneamiento del edificio, preferentemente a la red de pluviales, instalándose un cierre hidráulico en la conexión a cada máquina, con un desnivel entre la entrada y la salida del sifón que compense la depresión creada por el ventilador. Cuando la unidad no cuente con cota suficiente para la evacuación de los condensados por gravedad se instalará una bomba para elevarlos hasta el punto de evacuación.

Las líneas frigoríficas serán de cobre desoxidado fosforoso, con el interior pulido, capaces de soportar, como mínimo, presiones de trabajo de hasta 32 bar. Únicamente se aceptarán tuberías nuevas, que podrán ser de cobre recocido en rollo hasta diámetros de 5/8", siendo las de diámetro 3/4" y superiores de cobre rígido. Los rollos llegarán a obra sellados y las tuberías rígidas tendrán los extremos tapados.

Las uniones se harán con soldadura fuerte de cobre – plata al 30 % como mínimo. Durante el proceso de soldadura por el interior del tubo se hará pasar una ligera corriente de nitrógeno seco. No se harán uniones en exteriores cuando esté lloviendo ni en condiciones de alta humedad, tanto en el interior como en el exterior.

Durante toda la ejecución se mantendrán tapados los extremos libres para evitar la entrada de impurezas en la tubería. Todo tubo que no se encuentre tapado será rechazado para el montaje, así mismo se retirará toda instalación que una vez montada no se haya tapado inmediatamente; especialmente en instalaciones con R410A, muy sensibles a la humedad y a la contaminación del circuito.

Los manguitos de unión responderán a los requisitos marcados en la recomendación ISO 335 E o en la norma inglesa BS 864.

En la tuberías rígidas todos los cambios de dirección se harán utilizando piezas, mientras que en las tuberías recocidas se podrán hacer por deformación, siempre que se empleen curvadoras de tamaño adecuado al del tubo a curvar. No se admitirán cambios de dirección en los que se aprecie aplastamiento de la tubería.

Los cortes se harán siempre con cortatubos y las rebabas se limpiarán con un escariador bien afilado, de modo que se eliminen todas las rebabas y éstas queden en el exterior de la tubería.

Los escariadores, abocardadores, cortatubos y todas aquellas herramientas susceptibles de entrar en contacto con el interior del circuito frigorífico se utilizarán exclusivamente para instalaciones con el mismo refrigerante.

No se utilizarán herramientas que hayan estado en contacto con refrigerantes distintos al de la instalación, o aceites de cualquier tipo en instalaciones de R410A. Tampoco se utilizarán manguitos de R22 en circuitos de R410A. Todas las operaciones sobre el circuito frigorífico de R410A se harán sin utilizar en ningún caso aceite de cualquier tipo.

Los tramos horizontales de tuberías llevarán un soporte cada 1 m y los verticales cada 1,5 m. En toda la red de tuberías se preverán puntos fijos y las zonas para su libre dilatación.

Todos los soportes serán de tipo isofónico Hilti-Flamco. Se pondrá especial cuidado para que el caucho del aislamiento impida el contacto del soporte metálico en el cobre. Se podrán

emplear otros soportes aprobados por la Dirección Facultativa, siempre que se cumpla la condición de que no exista contacto de metal alguno con la tubería de cobre.

Todas las tuberías, tanto las de líquido como las de gas, se aislarán con coquilla de espuma elastomérica, con barrera de vapor, con espesores según normativa. Aquellos recorridos que discurren por el exterior se protegerán con una canaleta cerrada o se recubrirán con chapa de aluminio.

Antes de la puesta en marcha de la instalación se seguirán los pasos que se indican a continuación:

- Se harán dos limpiezas del interior de las tuberías con nitrógeno seco regulado a 5 bar a la salida de la botella: una antes de conectar las máquinas y otra con las máquinas ya conectadas, asegurándose de que sus válvulas están abiertas para permitir la circulación del nitrógeno.
- También se hará una prueba de presión con nitrógeno seco de todas las tuberías conforme a las especificaciones de la norma UNE 100.151.
- Una vez hechas las operaciones anteriores se procederá a realizar el vacío de la instalación, para ello se utilizará una bomba de doble efecto con un caudal mínimo de 40 l/min, capaz de lograr una presión absoluta de 5 mm de Hg al nivel del mar. El vacío se hará durante cuatro horas, si en este plazo no se ha alcanzado la presión de vacío se volverá a limpiar la instalación, ya que puede haber algún líquido en su interior. En la conexión entre la bomba y el circuito se instalará una válvula de retención, para que evitar que el aceite de la primera pueda alcanzar al segundo.
- El llenado de la instalación se hará por masa de refrigerante, en función de la dimensión de la instalación, según las indicaciones del fabricante. **El llenado con R410A siempre se hará en fase líquida.**

Las líneas eléctricas de control que unen los distintos elementos de la instalación se llevarán en paralelo con las líneas frigoríficas, utilizándose los cables especificados por el fabricante de los equipos. Estos cables se montarán bajo tubo de acero en el exterior y recorridos vistos y bajo tubo de PVC rígido en los recorridos ocultos. Las uniones entre equipos se harán con un cable continuo, sin empalmes, haciéndose las uniones en las cajas de conexión de cada equipo. No se admitirán derivaciones en otros puntos de la instalación.

El sistema podrá ser conectado a un sistema centralizado de gestión y control, ajeno al del fabricante de los equipos, cuando así se especifique, facilitando éste tanto el software como el hardware precisos para la integración del sistema.

CL- 45 TUBERÍAS DE CIRCULACIÓN EN CIRCUITO CERRADO

Se cumplirán las normas UNE 100-151-98, UNE 100-152-98 IN, UNE 19-040, UNE 19-045, UNE 19-047-85, UNE 19-048-85 y las prescripciones ITE 02.8, ITE 03.7, ITE 05.2, ITE 05.2 e ITE 06.4.

Salvo indicación contraria en presupuesto la calidad y tipo de tubería será de acero soldado DIN 2440 en diámetros hasta 6" inclusive y para diámetros superiores se utilizará acero negro estirado DIN 2448.

Los accesorios roscados serán de fundición maleable.

Las uniones entre tuberías y de éstas con los accesorios hasta 1 ½" inclusive con racores de unión roscados. Para diámetros superiores las mismas serán con soldadura eléctrica. Previa aprobación se podrán hacer uniones con juntas especiales tipo VICTAULIC o GRUVLOK.

Todas las "Tes", derivaciones y reducciones se realizarán exclusivamente con accesorios standard s/normas ANSI y las curvas según normas DIN.

Cuando vayan enterradas irán protegidas con una imprimación a base de caucho butílico, DENSOLEN M60, según DIN 30672, sobre superficie de la tubería limpia, seca y sin grasa. La aplicación del recubrimiento deberá realizarse según el procedimiento recomendado por el fabricante.

Todos los soportes serán del tipo isofónico Hilti-Flamco y las características y separaciones serán las indicadas en la norma CL-49.

Toda la instalación se probará de acuerdo con la normativa específica y de no existir norma se aplicará 1,5 veces la presión de trabajo con una presión mínima de 10 bar durante 2 horas sin admitir ninguna variación de presión.

CL- 49 INSTALACIONES DE TUBERÍAS

Tanto los materiales como el montaje deberán cumplir las prescripciones de las normas UNE 100-151-98, UNE 100-152-98, UNE 19-040, UNE 19-045, UNE 19-047-85, ITE 02.8, ITE 03.7, ITE 05.2, ITE 06.2.1 e ITE 06.4.

Antes de proceder al montaje, deberá comprobarse que la tubería no está rota, doblada, aplastada, o de cualquier manera dañada.

Las tuberías serán instaladas de forma ordenada, utilizando, siempre que sea posible, tres ejes perpendiculares entre sí y paralelos a los elementos estructurales del edificio, salvo las pendientes que deban darse a las tuberías.

Las tuberías se instalarán lo más próximo posible a los paramentos, dejando únicamente el espacio suficiente para el futuro montaje del aislamiento térmico, si existe, válvulas, purgadores, etc.

En general y siempre que sea posible las tuberías se montarán debajo de las canalizaciones eléctricas y la distancia mínima entre tuberías y elementos estructurales y otras tuberías será de 5 cm.

El cintrado de las tuberías, en frío o caliente, es recomendable por reducir el número de uniones y disminuir las pérdidas por fricción.

Cuando una curva haya sido efectuada por cintrado, no se admitirán deformaciones de ningún género, ni reducción de la sección transversal.

Las curvas que se realicen por cintrado de los tubos se harán en frío hasta DN 32 y en caliente para diámetros superiores, o bien utilizando piezas especiales.

El radio de curvatura será lo más grande posible, dependiendo del espacio disponible. El uso de codos a 90 grados será permitido solamente cuando el espacio disponible no deje otra alternativa.

En los tubos de acero soldado el cintrado se hará de forma que la soldadura longitudinal quede siempre en correspondencia de la fibra neutra de la curva.

Todas las “Tes”, derivaciones y reducciones se realizarán exclusivamente con accesorios standard s/normas ANSI y las curvas según normas DIN.

Los extremos de la tubería se prepararán en la forma adecuada al tipo de unión que se debe realizar.

Antes de efectuar una unión, se repasarán y limpiarán los extremos de las tuberías para eliminar las rebabas que pudieran haberse formado al cortar u aterrajear los tubos, así como cualquier otra impureza que pueda haberse depositado, en el interior y al exterior, utilizando eventualmente productos recomendados por el fabricante.

Las tuberías se instalarán siempre con el menor número posible de uniones; no se permitirá el aprovechamiento de recortes de tuberías en tramos rectos.

Las tuberías no se instalarán nunca encima de equipos eléctricos, como cuadros o motores, salvo casos excepcionales que deberán ser llevados a conocimiento de la DF.

En ningún caso se permitirá la instalación de tuberías en salas de máquinas o huecos de ascensores ni en centros de transformación.

Con respecto a tuberías de distribución de gases combustibles, la distancia mínima será de 3 cm.

Las tuberías no atravesarán chimeneas ni conductos de aire acondicionado o ventilación, no admitiéndose ninguna excepción.

Los tendidos de las tuberías se harán paralelos o en ángulo recto a las alineaciones que sigan los elementos compartimentadores del edificio y en concordancia con otras instalaciones. Irán soportados por suspensores del tipo de abrazaderas y varillas rígidamente fijadas a la estructura del edificio.

En los puntos que sea posible, se tomarán medidas para la dilatación y contracción de las tuberías por medio de cambios en la dirección del tendido de los mismos o dilatadores de valor apropiado a la dilatación.

En los tramos verticales de tubería (aspiración e impulsión de bombas), se dispondrá un soporte adecuado en el codo de conexión a la bomba. En ningún caso las tuberías de conexión a las bombas u otros equipos servirán como soportación de cualquier tramo de tubería, filtros o válvulas.

Todos los soportes serán del tipo isofónico Hilti-Flamco.

- **Conexiones**

Las conexiones de equipos y aparatos a redes de tuberías se harán siempre de forma que la tubería no transmita ningún esfuerzo mecánico al equipo, debido al peso propio, ni el equipo a la tubería, debido a vibraciones.

Las conexiones a equipos y aparatos deben ser fácilmente desmontables por medio de acoplamientos por bridas o racores, a fin de facilitar el acceso al equipo en caso de sustitución o reparación.

Los elementos accesorios del equipo, como válvulas de corte, válvulas de regulación, instrumentos de medida y control, manguitos amortiguadores de vibraciones, etc. deberán instalarse antes de la parte desmontable de la unión hacia la red de distribución, dejando espacio accesible para su mantenimiento y eventual desmontaje.

Las conexiones de tuberías a equipos o aparatos se harán por bridas para diámetros iguales o superiores a DN 80; se admite la unión por rosca para diámetros inferiores o iguales a DN 65.

- **Uniones**

Los extremos de la tubería se prepararán en la forma adecuada al tipo de unión que se debe realizar.

Antes de efectuar una unión, se repasarán y limpiarán los extremos de las tuberías para eliminar las rebabas que pudieran haberse formado al cortar u aterrajear los tubos, así como cualquier otra impureza que pueda haberse depositado, en el interior y al exterior, utilizando eventualmente productos recomendados por el fabricante.

Las tuberías se instalarán siempre con el menor número posible de uniones; no se permitirá el aprovechamiento de recortes de tuberías en tramos rectos.

Al realizar la unión de dos tuberías, directamente o a través de una válvula, junta antivibrante, etc., estas no deberán forzarse para llevarlas al punto de acoplamiento, sino que deberán cortarse y colocarse con la debida exactitud.

No se podrán realizar uniones en el interior de los manguitos pasamuros, al cruce de muros, forjados, etc.

Las derivaciones se efectuarán siempre con el eje del ramal a 45 grados con respecto al eje de la tubería principal antes de la unión, salvo cuando el espacio disponible lo impida o cuando se necesite equilibrar un circuito.

En los cambios de sección en tuberías horizontales los manguitos de reducción serán excéntricos y los tubos se enrasarán por la generatriz superior para evitar formación de bolsas de aire.

Igualmente, en las uniones soldadas en tramos horizontales las generatrices superiores del tubo principal y del ramal estarán enrasadas.

El acoplamiento entre tuberías de materiales diferentes se hará por medio de acoplamientos especiales o bridas; si ambos materiales son metálicos, la junta será dieléctrica.

- **Pendientes y Purgas**

La colocación de la red de distribución se hará siempre de manera que se evite la formación de bolsas de aire.

Los tramos horizontales tendrán siempre una pendiente mínima del 0,3% hacia el purgador más cercano.

La pendiente será ascendente hacia los equipos (climatizadores, fan-coils, radiadores, etc..) en el sentido de la circulación del agua.

Se montarán purgadores automáticos sobre botellín en todos los puntos altos. El purgador llevará una válvula de corte en su conexión al botellín. En Salas de Máquinas sobre el botellín se montará además una válvula de accionamiento manual conectada por tubería hasta un embudo de desagüe.

- **Juntas de dilatación**

Los pasos de las tuberías por las juntas de dilatación de la edificación se harán intercalando juntas flexibles que absorban las variaciones de longitud.

Para absorber las dilataciones de la tubería, se montarán liras o compensadores de dilatación.

- **Filtración**

Donde se indique en planos y especificación y, en especial “aguas arriba” de todas las bombas y válvulas automáticas se instalará un filtro de malla de acero inoxidable.

- **Cambio de dirección**

El curvado de las tuberías, en frío o caliente, es recomendable por reducir el número de uniones y disminuir las pérdidas por fricción.

Cuando una curva haya sido efectuada por curvado, no se admitirán deformaciones de ningún género, ni reducción de la sección transversal.

Las curvas que se realicen por curvado de los tubos se harán en frío hasta DN 32 y en caliente para diámetros superiores, o bien utilizando piezas especiales.

El radio de curvatura será lo más grande posible, dependiendo del espacio disponible. El uso de codos a 90 grados será permitido solamente cuando el espacio disponible no deje otra alternativa.

En los tubos de acero soldado el cintrado se hará de forma que la soldadura longitudinal quede siempre en correspondencia de la fibra neutra de la curva.

- **Soportación**

La distancia máxima entre los soportes de las tuberías de acero serán las siguientes:

Diámetro	Tramos verticales	Tramos horizontales	Ø varilla de soporte
½"	2,5 m	1,7 m	M – 6
¾"	3 m	1,9 m	M – 8
1"	3 m	2,1 m	M – 8
1¼"	3 m	2,4 m	M – 8
1½"	3,2 m	2,5 m	M – 8
2"	3,2 m	2,8 m	M – 8

2½"	3,2 m	3,1 m	M – 10
3"	3,5 m	3,4 m	M – 10
4"	3,5 m	3,8 m	M – 10
5"	3,5 m	4,1 m	M – 12
6"	6 m	4,4 m	M – 12
8"	6 m	4,9 m	M – 16
10"	6 m	5,3 m	M – 16
12"	6 m	5,8 m	M – 20
14"	6 m	6 m	M – 20
16"	6 m	6 m	M – 24

Todas las tuberías irán firmemente ancladas a techos o parámetros. Los tendidos verticales de tubería irán soportados por abrazaderas o collarines de acero forjado al nivel de cada piso.

Los anclajes a paredes y forjados serán mediante tacos adecuados anclados al hormigón y varilla roscada galvanizada sobre raíl fijado al techo o vigas con un mínimo de dos puntos de fijación.

- **Pintura**

Todos los elementos metálicos que no están debidamente protegidos contra la oxidación por el fabricante, como tuberías, soportes y accesorios de acero negro, serán recubiertos por dos manos de pintura antioxidante (minio de plomo o similar).

La primera mano se dará antes del montaje del elemento metálico, previa una cuidadosa limpieza y sucesivo secado de la superficie a proteger.

La segunda mano se dará con el elemento metálico colocado en el lugar definitivo de emplazamiento.

Finalmente se dará una pintura de acabado sobre las anteriores, con dos manos de esmalte sintético.

- **Pruebas.**

Toda la instalación se probará de acuerdo a la normativa específica, a 1,5 veces la presión de trabajo con una presión mínima de 10 bar durante 4 horas sin admitir ninguna variación de presión.

CL- 50 JUNTAS ANTIVIBRANTES Y COMPENSADORES DE DILATACIÓN

Juntas Antivibrantes

Cumplirán las prescripciones de la Norma UNE 100.153-88, UNE 100.156-89 y la ITE 02.2.3.2.

En las tuberías conexas a aquellos equipos sometidos a vibraciones, como compresores, grupos electrobombas, grupos frigoríficos, torres de refrigeración, ventiladores, etc., se montarán juntas antivibrantes de no especificarse otra construcción, las juntas serán de acero con fuelle metálico de pared simple de acero inoxidable con elementos de unión de acero dulce o bien de fuelle de goma de simple o doble onda según diámetro.

Compensadores de Dilatación

Serán exclusivamente de acero con fuelle metálico de pared simple de Acero inoxidable con elementos de unión de acero.

Cumplirán las prescripciones de la Norma UNE 100.156: 1989 y la ITE 04.2.

Los compensadores de dilatación, deben instalarse en los lugares indicados en los planos y, en su defecto, donde técnicamente se requiera.

Los dilatadores deberán siempre situarse entre dos anclajes de fijación y deberán ser calculados de tal manera que puedan absorber la dilatación debida a la máxima variación de temperatura previsible.

Los soportes incluidos entre los puntos fijos deberán permitir el libre movimiento de la tubería, bien por que ésta pueda correr sobre el soporte por medio de un patín, bien por la flexibilidad del mismo soporte.

Si el dilatador es apto para absorber solamente esfuerzos en sentido axial, a los dos lados del mismo, deberán situarse soportes que guíen el movimiento de la tubería.

Los compensadores de dilatación de fuelle deben montarse con un estirado previo siempre que en la posición de reposo no tuvieran la capacidad de absorción suficiente.

Tanto las juntas antivibrantes como los compensadores de dilatación se identificará por las siguientes características:

- Tipo y modelo.
- Diámetro nominal (igual al de la tubería).
- Presión de servicio.
- Dimensiones físicas (longitud total y diámetro exterior).
- Tipo de conexiones (manguito para soldar o bridas).

Los compensadores y las juntas deberán recubrirse con el mismo espesor de aislamiento que la tubería en la que están instalados; el aislamiento permitirá el movimiento dilatador.

Para diámetros nominales hasta 50 mm. la unión será por manguitos; para diámetros superiores la unión se hará por bridas de acero.

CL- 51 SOPORTES ANTIVIBRANTES

Cumplirán las prescripciones de la Norma UNE 100.153: 1988 IN.

Todos los equipos de la instalación susceptibles de producir vibraciones, como compresores, grupos electrobombas, grupos frigoríficos, torres de refrigeración, ventiladores, etc..., deberán aislarse por medio de soportes antivibrantes adecuados que impidan la transmisión de vibraciones a los forjados y estructura del edificio.

Se instalarán los soportes necesarios y del modelo específico que reduzcan la transmisión de vibraciones de forma que se cumpla la IT.IC.02.5. De no especificarse otra solución, los soportes antivibrantes serán de muelles de acero sobre armadura metálica con piso de caucho.

La superficie inferior de la placa de apoyo estará recubierta por una almohadilla amortiguadora de neopreno nervado de al menos 6 mm. de espesor o de fibra de vidrio de al menos 12 mm. de espesor.

Cada soporte incluirá un perno de fijación, equipado de tuerca y arandelas. Cuando el equipo a soportar esté sujeto a cargas externas o cuando su propio peso varíe (debido p.e., a drenaje del contenido de agua), el soporte elástico tendrá un dispositivo para limitar la carrera vertical, constituido por una placa de acero fijada al muelle y guiada por medio de pernos aislados con fundas de neopreno.

El fabricante suministrará, para cada tamaño de soporte elástico, la máxima carga admisible (en Kg.) y la deflexión (en mm.), así como las dimensiones en planta y sección.

Los soportes colgantes serán de construcción similar y deberán resistir una sobrecarga igual a 5 veces la carga máxima del elemento elástico, sin romperse o deformarse, y permitir una desalineación del perno hasta 15° sin que tenga lugar el contacto metal con metal.

De no especificarse otros requerimientos deberán calcularse para una eficiencia de aislamiento de acuerdo con la siguiente tabla:

EQUIPOS	ZONAS CRÍTICAS Equipos sobre locales con ocupación de personas, o vecinos próximos.....	ZONAS NO CRÍTICAS Equipos en zonas de actividad industrial.
Compresores centrífugos o de tornillo. Compresores alternativos de potencia superior a 40 Kw. Ventiladores centrífugos de potencia igual o superior a 40 Kw Ventiladores helicoidales de potencia igual o superior a 2 Kw Grupos Electrobombas de potencia igual o superior a 4Kw	99%	94%
Compresores alternativos de potencia entre 7 Kw y 40 Kw		

Ventiladores centrífugos de potencia entre 4 y 40 Kw Ventiladores helicoidales de potencia igual o superior a 40Kw Grupos Electrobombas, ventiladores centrífugos de potencia inferior a 4 Kw.	98%	90%
Compresores alternativos de potencia inferior a 7 Kw Ventiladores centrífugos de potencia hasta 4 Kw Climatizadores Autónomos	96%	80%

CL- 52 VALVULAS DE CORTE Y REGULACIÓN

Deberán cumplir las prescripciones de las ITE. 04.3 e ITE. 05

Serán del tipo, modelo, tamaño y presión nominal que se indique en las especificaciones.

En posición totalmente abierta no producirán una pérdida de carga mayor que la equivalente a una longitud de tubería de su mismo diámetro y paredes lisas igual a 50 veces dicho diámetro. Hasta 2½" se emplearán preferiblemente válvulas de esfera de latón ducromado o acero inoxidable con conexiones roscadas. Para diámetros superiores, llevarán conexiones con bridas. Toda la tornillería será cincada o cadmiada.

Donde se especifique se emplearán válvulas de mariposa con cuerpo y mariposa de bronce, acero o fundición; eje de acero al carbono o inoxidable y anillo y asiento de EPDM.

Las válvulas de mariposa hasta 5" llevarán accionamiento por palanca, para diámetros superiores tendrán accionamiento con reductor. Las válvulas de compuerta serán de cuerpo y cuña de hierro fundido, husillo de acero inoxidable y empaquetadura de teflón.

Las válvulas para regulación manual serán generalmente de asiento con cuerpo y volante de fundición gris, obturador de acero o bronce, eje de acero inoxidable y anillos de estanqueidad en acero inoxidable o bronce, de acuerdo con la presión de servicio.

CL- 53 VALVULAS DE RETENCIÓN

Deberán cumplir las prescripciones de las ITE. 04.3 e ITE. 05

Serán del modelo, tamaño y presión nominal que se indique en las especificaciones.

Las válvulas tendrán cuerpo de fundición gris con simple o doble plato de bronce o acero inoxidable, eje y resorte de acero inoxidable y asiento de EPDM.

Las de clapeta oscilante tendrán cuerpo, clapeta y tapa de fundición gris con asiento de bronce en cuerpo y EPDM en clapeta.

CL- 54 GRIFOS DE ALIMENTACIÓN Y DESAGÜES

Todos los grifos para alimentación y desagüe deberán cumplir las normas UNE.

En todos los circuitos de alimentación de agua de la red a las instalaciones, se montarán grifos macho de bronce, roscados con prensaestopas. Igual tipo de grifo se montará para los desagües colectores, puntos bajos de la instalación y equipos de central.

En la llegada de agua de la red se montará un desconector que garantice la imposibilidad de retorno de agua del circuito a la red.

Todos aquellos desagües, de uso frecuente, llevarán montado grifos esféricos de bronce roscados.

Todos los tornillos, tuercas y arandelas serán cincados o cadmados, no admitiéndose sin esta protección.

CL- 55 CONDUCTOS RECTANGULARES DE FIBRA DE VIDRIO

Se cumplirán las normas UNE 100-101-84, UNE 100-105-84, y las prescripciones ITE 02.9, ITE 04.4, ITE 05.3, ITE 06.2.2 e ITE 06.4.2.

Los conductos se construirán respetando las dimensiones indicadas en planos y su ejecución será tal que queden totalmente rectos y lisos en su interior. Se admiten excepciones cuando circunstancias absolutamente anómalas, como paso de conductos debajo de una viga, en un hueco estructural, etc., obligue a recurrir a otras medidas equivalentes. Cualquier excepción deberá contar con aprobación de la Dirección de Obra.

Los conductos se realizarán a partir de paneles rígidos de fibra de vidrio con un espesor mínimo de 25 mm y una densidad mínima de 70 kg/m³ con sus dos caras recubiertas, de tal forma que el aire circulante no toque la fibra, salvo indicación en contra.

Las juntas interiores se sellarán en todos aquellos puntos que sean accesibles. No se admitirán conductos en los que quede la fibra al descubierto, ni siquiera en los puntos de unión entre conductos, derivaciones o curvas.

Las uniones entre tramos y accesorios se sellarán con cinta de aluminio especial para esta utilización, con un ancho mínimo de 75 mm y 50 micras de espesor.

Los conductos serán instalados de forma ordenada y, siempre que sea posible, paralelamente a los elementos estructurales y cerramientos del edificio, anclándose a estos de tal manera que no puedan producirse vibraciones de ningún tipo durante el funcionamiento.

Las piezas especiales, como curvas y derivaciones, deberán realizarse de tal manera que tengan una pérdida de presión baja y, al mismo tiempo, constituyan un elemento de equilibrado de la red de distribución de aire.

Las curvas se realizarán con piezas especiales, con radio una vez y media a la dimensión del conducto en la dirección del radio. Cuando esto no sea posible o el lado mayor del conducto supere los 900 mm, se colocarán álabes directores que se fabricarán en chapa galvanizada, con un radio de curvatura adecuado de modo que dirijan el flujo de aire sin crear pérdidas de carga importantes. Su instalación y diseño será tal que no den lugar a ruidos o vibraciones. No se admitirán cambios de dirección con piezas poligonales formando gajos.

Las piezas de unión entre tramos de distinta forma geométrica se realizarán con un ángulo no superior a 15°, con relación al eje del conducto. Ángulos superiores en casos excepcionales deberán justificarse y aprobarse.

Durante el curso del montaje, se cerrarán las extremidades de los conductos para evitar la entrada de materiales extraños.

Los conductos contarán con los refuerzos exigidos en la norma UNE 100-105-84, en función de sus dimensiones.

La soportación se hará de acuerdo a la norma UNE 100-105-84, utilizándose como anclaje varillas roscadas galvanizadas, de las siguientes medidas:

Lado mayor del conducto	Varilla
$L < 500 \text{ mm}$	M6
$500 < L < 1.500 \text{ mm}$	M8
$L > 1.500 \text{ mm}$	M10

No se admitirá en ningún caso la utilización de alambres.

CL- 56 CONDUCTOS RECTANGULARES DE CHAPA GALVANIZADA

Se cumplirán las normas UNE 100-101-84, UNE 100-102-88, UNE 100-103-84, UNE 100-104-88 y las prescripciones ITE 02.9, ITE 04.4, ITE 05.3, ITE 06.2.2 e ITE 06.4.2.

Los conductos se construirán respetando las dimensiones indicadas en planos y su ejecución será tal que queden totalmente rectos y lisos en su interior. Se admiten excepciones cuando circunstancias absolutamente anómalas, como paso de conductos debajo de una viga, en un hueco estructural, etc., obligue a recurrir a otras medidas equivalentes. Cualquier excepción deberá contar con la aprobación de la Dirección de Obra.

Los conductos serán instalados de forma ordenada y, siempre que sea posible, paralelamente a los elementos estructurales y cerramientos del edificio, anclándose a estos de tal manera que no puedan producirse vibraciones de ningún tipo durante el funcionamiento.

Las piezas especiales, como curvas y derivaciones, deberán realizarse de tal manera que tengan una pérdida de presión baja y, al mismo tiempo, constituyan un elemento de equilibrado de la red de distribución de aire.

Las curvas tendrán un radio mínimo de curvatura igual a vez y media la dimensión del conducto en la dirección del radio. Cuando esto no sea posible, se colocarán álabes directores que se fabricarán en chapa galvanizada, con un radio de curvatura adecuado de modo que dirijan el flujo de aire sin crear pérdidas de carga importantes. Su instalación y diseño será tal que no den lugar a ruidos o vibraciones.

En redes de baja velocidad las piezas de unión entre tramos de distinta forma geométrica se realizarán con un ángulo no superior a 15°, con relación al eje del conducto. Ángulos superiores en casos excepcionales deberán justificarse y aprobarse.

Durante el curso del montaje, se cerrarán las extremidades de los conductos para evitar la entrada de materiales extraños y para la preparación de las pruebas estructurales y de estanqueidad.

Las conexiones entre la red de conductos y las unidades de tratamiento de aire o ventiladores deberán efectuarse siempre por medio de juntas flexibles de 10 cm de ancho, de PVC gris, para evitar la transmisión de vibraciones. La unión entre los conductos y el elemento flexible se hará mediante angulares, que se sellarán con una junta estanca al aire.

Las uniones entre conductos se harán conforme a la tabla siguiente, en función de la dimensión del lado mayor:

Dimensión del lado mayor	Tipo de unión
$L < 900 \text{ mm}$	Bayoneta
$900 < L < 1.500 \text{ mm}$	Bayoneta Reforzada
$L > 1.500 \text{ mm}$	Bridas con junta estanca

Donde se especifique las uniones se harán mediante junta METU.

La soportación se hará de acuerdo a la norma UNE 100-103-84

Los conductos se someterán a una prueba de estanqueidad, con una presión superior en 500 Pa a la de trabajo, realizándose la inspección de toda la red localizando las fugas por medios auditivos.

A petición de la Propiedad o la Dirección Facultativa, se realizarán también pruebas estructurales (deformación de conductos) y se medirá el caudal de fugas.

CL- 58 CONDUCTOS CIRCULARES

Se cumplirán las normas UNE 100-101-84, UNE 100-102-88, UNE 100-103-84, UNE 100-104-88 y las prescripciones ITE 02.9, ITE 04.4, ITE 05.3, ITE 06.2.2 e ITE 06.4.2.

Los conductos se construirán respetando las dimensiones indicadas en planos y su ejecución será tal que queden totalmente rectos y lisos en su interior. Se admiten excepciones cuando circunstancias absolutamente anómalas, como paso de conductos debajo de una viga, en un hueco estructural, etc., obligue a recurrir a otras medidas equivalentes. Cualquier excepción deberá contar con la aprobación de la Dirección de Obra.

Los conductos serán instalados de forma ordenada y, siempre que sea posible, paralelamente a los elementos estructurales y cerramientos del edificio, anclándose a estos de tal manera que no puedan producirse vibraciones de ningún tipo durante el funcionamiento.

Las piezas especiales, como curvas y derivaciones, deberán realizarse de tal manera que tengan una pérdida de presión baja y, al mismo tiempo, constituyan un elemento de equilibrado de la red de distribución de aire.

Las curvas tendrán un radio mínimo de curvatura igual a vez y media la dimensión del conducto en la dirección del radio y estarán fabricadas con cinco gajos.

Las derivaciones se realizarán mediante piezas cónicas.

En redes de baja velocidad las piezas de unión entre tramos de distinta forma geométrica se realizarán con un ángulo no superior a 15°, con relación al eje del conducto. Ángulos superiores en casos excepcionales deberán justificarse y aprobarse.

Durante el curso del montaje, se cerrarán las extremidades de los conductos para evitar la entrada de materiales extraños y para la preparación de las pruebas estructurales y de estanqueidad.

Las conexiones entre la red de conductos y las unidades de tratamiento de aire o ventiladores deberán efectuarse siempre por medio de pieza especial de transformación de circular a rectangular y juntas flexibles de 10 cm de ancho, de PVC gris, para evitar la transmisión de vibraciones. La unión entre los conductos y el elemento flexible se hará mediante angulares, que se sellarán con una junta estanca al aire.

Donde se especifique las uniones se harán mediante junta METU.

Las uniones entre tramos y accesorios se sellarán con silicona o masilla especial Minessota EC-75° y encima con cinta de aluminio especial para esta utilización, con un ancho mínimo de 75 mm y 50 micras de espesor.

Los conductos se someterán a una prueba de estanqueidad, con una presión superior en 500 Pa a la de trabajo, realizándose la inspección de toda la red localizando las fugas por medios auditivos.

A petición de la Propiedad o la Dirección Facultativa, se realizarán también pruebas estructurales (deformación de conductos) y se medirá el caudal de fugas.

CL- 59 DIFUSORES DE AIRE

Deberán cumplir las prescripciones de las ITE. 04.4 e ITE. 05

Se instalarán difusores de aluminio del modelo y tamaño indicados en planos y especificaciones.

Estarán contruidos por conos concéntricos divergentes que crean una gran inducción del aire ambiente mezclándolo con el aire de impulsión, reduciendo la velocidad del aire en la zona ocupada, así como la diferencia de temperaturas entre el aire impulsado y el del ambiente.

Para su conexión al conducto se montará un plemo o un cuello de chapa según se especifique, al cual se fijará el difusor.

Se dimensionarán en cantidad tamaño y forma para que el radio de difusión no sea mayor de una vez y media la altura de montaje del difusor respecto del suelo. La velocidad final en la zona ocupada será de 0,25 m/s o inferior y se cumplirán las prescripciones de niveles sonoros indicados en la Tabla 2.2. de las IT.IC-02.5.

En general se suministrarán con el acabado standard de aluminio extruído. Cuando se especifique se suministrarán anodizadas o lacadas en color a elección de la D.F.

CL- 60 REJILLAS

Deberán cumplir las prescripciones de las ITE. 04.4 e ITE. 05

Se suministrarán e instalarán en los lugares señalados en los planos, rejillas de características específicas para la utilización en impulsión, retorno, extracción y toma de aire exterior.

Las rejillas de impulsión serán de aluminio, con doble deflexión con una fila de aletas horizontal y otra fila vertical de tipo aerodinámico y direccionales. Todas se suministrarán con compuerta de regulación de caudal y cerco metálico para montaje.

Las rejillas de retorno y de extracción, serán de aluminio extruído, con una sola fila de aletas fijas a 45° y compuerta de regulación de caudal.

Las rejillas de toma de aire exterior, serán de aluminio extruído con lamas de perfil especial antilluvia y red metálica galvanizada antipájaro, de 10 x 10. Cuando se especifique serán de tipo especial para atenuación acústica u otro modelo.

Se dimensionarán en cantidad, tamaño y forma, para que la velocidad final en la zona ocupada sea igual a 0,25 m/s o inferior y se cumplan las prescripciones de niveles sonoros indicados en la Tabla 2.2 de las IT-IC.02.5.

En general se suministrarán con el acabado standard de aluminio extruído. Cuando se especifique se suministrarán anodizadas o lacadas en color a elección de la D.F.

CL-61 TOBERAS

Deberán cumplir las prescripciones de las ITE. 04.4 e ITE. 05

Se instalarán toberas de tipo fijo u orientable según especificaciones en los sitios indicados en los planos.

La tobera y el aro exterior serán de aluminio y el marco y bridas de conexión con el conducto serán de chapa galvanizada.

Se montarán juntas de estanqueidad en la conexión de la tobera con el conducto de chapa galvanizada y entre tobera y aro.

Las toberas podrán ser fijas u orientables. Permitirán variar la orientación de la vena de forma manual.

Las toberas orientables lo serán en todas las direcciones.

Donde se especifique, el movimiento vertical + 30° se podrá hacer motorizado.

Se dimensionarán en cantidad, tamaño y forma, para que la velocidad final en la zona ocupada sea igual a 0,25 m/s o inferior y se cumplan las prescripciones de niveles sonoros indicados en la Tabla 2.2. de las IT-IC-02.5.

En general se suministrarán con el acabado standard de aluminio extruído. Cuando se especifique se suministrarán anodizadas o lacadas en color a elección de la D.F.

CL- 62 COMPUERTAS DE REGULACIÓN

Deberán cumplir las prescripciones de las ITE. 04.4 e ITE. 05

Para equilibrar y distribuir los caudales de aire se instalarán en los sitios indicados en planos compuertas de regulación.

Las compuertas estarán construidas con perfiles de aluminio extruido.

Los ejes serán de acero galvanizado e irán sobre cojinetes de nylon o latón.

Las lamas serán de perfil aerodinámico y llevarán un ranurado para alojamiento de las juntas de estanqueidad. Las juntas de estanqueidad serán de goma sintética o plástico ABS.

Deberán llevar juntas de estanqueidad en las lamas y entre estas y el bastidor para garantizar una fuga máxima de 10 m³/h por m² de compuerta con una presión estática diferencial de 100 Pa.

En general el giro de las lamas será “en oposición”.

La transmisión será por ruedas dentadas o bielas metálicas desde un mando manual o automático según se especifique.

El mando manual llevará una palomilla para fijar la apertura de las lamas en cualquier posición comprendida entre 0° y 90°. Llevará grabada la posición “cerrado” y “abierto”.

Deberán montarse con el mando en sitio accesible.

CL- 67 AISLAMIENTO DE TUBERÍAS DE AGUA FRÍA

El aislamiento en todos los casos cumplirá todas las prescripciones de la Norma UNE 100-171 y el apéndice 03.1 de la ITE 02.10 y tendrá una clasificación M-1 frente al fuego.

El aislamiento será de espuma elastomecánica de estructura celular estanca, de los siguientes espesores:

Ø tubería < DN 32 – espesor mínimo 20 mm.

DN 32 < Ø tubería < DN80 – espesor mínimo 30 mm.

Ø tubería > DN 80 – espesor mínimo 40 mm.

Cuando las tuberías discurran por el exterior, los espesores se aumentarán en 20 mm.

Todos los accesorios, como válvulas, filtros, antivibrantes, etc.. deberán cubrirse con el mismo nivel de aislamiento que la tubería.

El aislamiento será fácilmente desmontable para las operaciones de mantenimiento dejándose el espacio suficiente para actuar sobre los tornillos y la normal actuación sobre los órganos de maniobra de las válvulas, el desmontaje de los filtros y la lectura de los instrumentos de medida y control.

Siempre que sea posible las coquillas se montarán embutidas en la tubería en tramos de la máxima longitud disponible. Cuando se monten abiertas longitudinalmente se encolarán con adhesivo especial. Las uniones transversales entre coquillas se sellarán con cinta adhesiva del mismo material.

En los diámetros superiores donde no existan coquillas, se instalarán planchas superpuestas hasta llegar al espesor exigido. Esta solución también será adoptada para aislamiento de depósitos, válvulas, bridas, etc. Todas las uniones de piezas se encolarán con adhesivo especial específico para este tipo de aislamiento.

Las zonas sobre las que se aplique tanto el pegamento como la cinta adhesiva se limpiarán previamente de grasa y polvo.

En las salas de Máquinas y en los recorridos al exterior, sobre el aislamiento acabado se montará un recubrimiento de chapa de aluminio.

CL- 68 AISLAMIENTO DE TUBERÍAS DE AGUA CALIENTE

El aislamiento en todos los casos cumplirá todas las prescripciones de la Norma UNE 100-171 y el apéndice 03.1 de la ITE 02.10 y tendrá una clasificación M-1 frente al fuego.

El aislamiento será con coquillas de fibra de vidrio o de espuma elastomecánica de estructura celular estanca, de los siguientes espesores:

Ø tubería < DN 32 – espesor mínimo 20 mm.

DN 32 < Ø tubería < DN80 – espesor mínimo 30 mm.

Ø tubería > DN 80 – espesor mínimo 40 mm.

Cuando las tuberías discurren por el exterior, los espesores se aumentarán en 10 mm.

Sobre las coquillas de fibra se montará una venda de algodón y sobre ellas se dará una mano gruesa de acabado con yeso negro.

En zonas vistas sobre el aislamiento anterior se dará una mano de acabado con escayola y se rematarán las juntas con collarines de aluminio.

Cuando se utilice aislamiento de espuma tipo Armaflex el acabado será el del mismo material, con pintura especial si se especifica.

Todos los accesorios, como válvulas, filtros, antivibrantes, etc.. deberán cubrirse con el mismo nivel de aislamiento que la tubería.

El aislamiento será fácilmente desmontable para las operaciones de mantenimiento dejándose el espacio suficiente para actuar sobre los tornillos y la normal actuación sobre los órganos de maniobra de las válvulas, el desmontaje de los filtros y la lectura de los instrumentos de medida y control.

Siempre que sea posible las coquillas se montarán embutidas en la tubería en tramos de la máxima longitud disponible. Cuando se monten abiertas longitudinalmente se encolarán con adhesivo especial. Las uniones transversales entre coquillas se sellarán con cinta adhesiva del mismo material.

En los diámetros superiores donde no existan coquillas, se instalarán planchas superpuestas hasta llegar al espesor exigido. Esta solución también será adoptada para aislamiento de depósitos, válvulas, bridas, etc. Todas las uniones de piezas se encolarán con adhesivo especial específico para este tipo de aislamiento.

Las zonas sobre las que se aplique tanto el pegamento como la cinta adhesiva se limpiarán previamente de grasa y polvo.

En las salas de Máquinas y en los recorridos al exterior, sobre el aislamiento acabado se montará un recubrimiento de chapa de aluminio.

CL- 70 AISLAMIENTO DE CONDUCTOS DE AIRE

Siempre y cuando los conductos transporten aire a una temperatura inferior a la del ambiente, o superior a 40°C y discurran por locales no calefactados, irán aislados. El material empleado y las características de montaje cumplirán las prescripciones de las normas UNE 100-171-89 y UNE 100-172-89 e ITE 04.6. e apéndice 03.1.

La conductividad térmica del material empleado como aislamiento será igual o inferior a 0,040 w/m. C° a 20° y su clasificación para el fuego será M – 1 como máximo.

El espesor mínimo del aislamiento será de 30 mm. y en los recorridos por el exterior el espesor será de 50 mm. como mínimo.

➤ CONDUCTOS DE CHAPA

- Se aislarán **exteriormente** por medio de mantas de lana de vidrio tipo IBR Aluminio actuando como aislante térmico según mediciones. El material se sujetará por medio de mallas metálicas previa la aplicación de un adhesivo resistente no inflamable sobre la superficie del conducto, para evitar la formación de bolsas de aire entre el conducto y el aislamiento. La junta longitudinal coincidirá con la parte inferior del conducto haciendo una solapa a 5 ÷ 10 cm. Las juntas transversales tendrán una solapa similar.
- Se aislarán **interiormente** por medio de planchas de tipo Armaflex de 25 mm. de espesor o mantas de lana de vidrio con velo negro tipo Intraver NETO-25 según especificaciones. La barrera antivapor deberá ser continua por lo que tanto los puntos de discontinuidad, como las uniones, se sellarán con cintas adhesivas. La sujeción del aislamiento al conducto será con pegamento especial recomendado por el fabricante, en cualquier caso será resistente al fuego, no inflamable y no desprenderá gases tóxicos. Las juntas en los extremos del conducto se rematarán con una solapa de chapa galvanizada remachada.

➤ CONDUCTOS DE FIBRA DE VIDRIO: paneles rígidos de lana de vidrio aglomerada con resinas, estando una de sus caras recubierta de un complejo que actúa de barrera de vapor y que proporciona estanqueidad al conducto.

Siempre que el aislamiento vaya al exterior o en el interior de Salas de Máquinas de no especificarse otro acabado, se hará un recubrimiento con chapa de aluminio.

CL- 74 TERMÓMETROS

Deberán cumplir las prescripciones de la ITE 02.12.

Como criterio general se instalarán termómetros en aquellos puntos donde se produzcan variaciones de la temperatura como resultado de procesos de transferencia de calor, en las

entradas y salidas de intercambiadores, calderas, evaporadores, condensadores, torres de refrigeración, baterías, recuperadores de calor, en el colector de impulsión, en todas las tuberías de llegada al colector de retorno, etc...

Cuando vayan en tuberías, irán sobre “dedos de guante” o vainas roscadas a manguitos soldados sobre la tubería según se especifique. Entre el termómetro y la vaina se rellenará el espacio con pasta conductora o aceite.

Cuando van en circuitos de aire, irán con la sonda inmersa directamente en la corriente, de aire, sujetándose por medio de pletinas roscadas al conducto o unidad de tratamiento de aire.

La escala del termómetro será tal que la temperatura normal a medir quede en el tercio central de la escala y el diámetro de esta será de 80 mm.

El intervalo de temperaturas no será mayor de 30° por encima o debajo de la temperatura normal del proceso que se mide.

Se montarán de forma que su lectura o sustitución pueda realizarse normalmente sin esfuerzo.

CL- 75 MANÓMETROS PARA CIRCUITOS HIDRAÚLICOS

Deberán cumplir las prescripciones de la ITE 02.12.

Como criterio general se instalarán manómetros de glicerina en las tuberías de aspiración e impulsión de grupos electrobombas, en las entradas y salidas de calderas, intercambiadores, evaporadores, condensadores y baterías.

Los manómetros se conectarán a la tubería en tramos rectos alejados de las curvas de las tuberías, una distancia mínima equivalente a 8 veces el diámetro sobre la que están montados.

Entre el manómetro y la tubería se montará una válvula de esfera y un bucle tipo “rabo de cerdo”.

Donde se indique, además de la aguja de la presión medida llevarán otra aguja en rojo cuya posición se deja fija por medio de un tornillo para indicar la posición que, en funcionamiento normal, debe ocupar la aguja móvil.

El diámetro de la esfera de los manómetros será de 80 de Ø como mínimo y la conexión a 3/8”.

La escala del manómetro será tal que el valor medio de la magnitud a medir quede en su tercio central.

La posición de los manómetros será tal, que su lectura pueda efectuarse sin esfuerzo y se puedan sustituir en una operación normal.

4. Pliego de condiciones administrativas

4.1. OBJETO

El objeto de este Pliego de Condiciones es fijar las condiciones generales a las que deben someterse la presentación de Ofertas, contratación de la Instalación y Ejecución de la misma, de acuerdo con los documentos del Proyecto (Memoria, Planos, Mediciones y Presupuesto).

4.2. PRESENTACIÓN DE OFERTAS

- 4.2.1. Los ofertantes valorarán exactamente las unidades descritas, pudiendo entregar como oferta la fotocopia de cada hoja de la relación de materiales con sus precios, debidamente sellada cada una, o bien en papel de la firma utilizando el diskette adjunto con la relación de materiales ya grabada.
 - 4.2.2. En la oferta figurarán precios unitarios de todas las partidas que componen el presupuesto.
 - 4.2.3. Los precios unitarios incluyen tanto el suministro y montaje de los materiales, la puesta en marcha y la puesta a punto de toda la instalación así como el transporte, medios auxiliares (andamios y medios de elevación), los gastos generales y el beneficio industrial. No incluyen el I.V.A.
 - 4.2.4. El plazo de validez de la oferta será de tres meses. No se admitirán revisiones del precio.
 - 4.2.5. El plazo de garantía de los equipos principales y el de la instalación completa será de 12 meses a partir de la recepción de obra.
 - 4.2.6. Los ofertantes podrán presentar **siempre en variante** los anexos que consideren convenientes para la instalación, pero manteniendo siempre las características del Proyecto.
 - 4.2.7. Se adjuntará la siguiente documentación:
 - a) Fotocopia del certificado de Inscripción en el Registro de la Consejería de Industria, como Instaladora / Mantenedora de las instalaciones indicadas en el proyecto.
 - b) Fotocopia de la póliza del seguro de obra y su importe.
 - c) Fotocopia certificado ISO-9000 y en qué apartados (si se dispone de él).
 - d) Facturación desglosada durante el año anterior en instalaciones y mantenimiento de las instalaciones mencionadas anteriormente.
 - e) Personal fijo en plantilla (se adjuntarán fotocopias de TC-1 y TC-2).
 - f) Fotocopia del certificado de clasificación de contratistas de obras del Estado indicando las categorías que posee en los distintos grupos y subgrupos.
(Será imprescindible la presentación de los apartados a, b, d y e).
 - 4.2.8. La oferta y documentación requerida se presentará por duplicado.
 - 4.2.9. Se valorará la asunción o conformidad expresa al proyecto por parte del ofertante.
- (No se considerarán las ofertas que no se ajusten al Proyecto o a este Pliego de Condiciones).

4.3. ALCANCE DE LAS INSTALACIONES Y TRABAJOS

4.3.1. INSTALACIONES INCLUIDAS

Todas las que se recogen en el Proyecto.

4.3.2. TRABAJOS INCLUIDOS

En la ejecución de las obras del presente Proyecto, se incluyen los siguientes trabajos:

- El suministro de todos los materiales y la prestación de mano de obra y servicios necesarios para ejecutar las obras descritas en los planos y demás documentos de este Proyecto, de acuerdo con los Reglamentos y prescripciones vigentes.
- Realización de todos los proyectos necesarios para la legalización.
- Obtención y abono por parte del Instalador de los permisos, visados y certificados de aprobación necesarios en los Organismos Oficiales con jurisdicción al respecto, sin cargo alguno para la Propiedad.
- Planos de puesta en marcha.
- Colaboración con los instaladores de las demás técnicas en general.
- Pruebas de puesta en marcha.
- Reparación de las averías producidas durante el montaje.
- Realización del Proyecto de Seguridad específico de la Instalación en base al Estudio de Seguridad de la Dirección Facultativa.

4.3.3. TRABAJOS EXCLUIDOS

- Las ayudas de albañilería, tales como zanjas, pozos, recibido de herrajes, etc.

4.4. CONTENIDO, COMPOSICIÓN Y CONDICIONAMIENTO

- 4.4.1. Este documento recoge las condiciones generales y de índole legal o administrativa a que deben someterse las instalaciones de que consta el Proyecto.
- 4.4.2. Los restantes documentos del Proyecto podrán ser complementados con los planos de detalle e instrucciones escritas o verbales necesarias que estime y disponga la Dirección Técnica de las instalaciones que lo serán en consonancia con las normas y estipulaciones de una buena ejecución y en asistencia al desarrollo de la normativa que le sea de aplicación legal.
- 4.4.3. Estos condicionamientos serán, así mismo, tenidos en cuenta y exigidos para cualquier unidad de realización secundaria que, por sus características especiales o como consecuencia de ampliación, no hayan sido previstas y durante el curso de su ejecución se consideran necesarias para la mejor y más completa terminación de las proyectadas.

4.5. CONTRADICCIONES Y OMISIONES DE LA DOCUMENTACIÓN

- 4.5.1. Lo mencionado en este Pliego de Condiciones y omitido en los otros documentos del Proyecto o viceversa, habrá de entenderse como si estuviera expuesto y recogido en

todos ellos. En caso de contradicción entre ambos, prevalecerá aquello que prescriba la Dirección Técnica supeditándolo en cualquier caso a la buena interpretación legislativa.

- 4.5.2. Las omisiones o descripciones erróneas de los detalles de las instalaciones que sean manifiestamente indispensables para llevar a cabo el espíritu e intención expuestos en los restantes documentos del Proyecto y en este Pliego de Condiciones, o que, por uso y costumbre, deben ser realizados, no sólo no exime a la empresa instaladora de la obligación de ejecutar estos detalles omitidos o erróneamente descritos, sino que, por el contrario, deberán ser ejecutados como si hubieran sido completa y correctamente especificados en los repetidos documentos y Pliego de Condiciones.
- 4.5.3. El Instalador deberá confrontar, inmediatamente después de recibidos, todos los documentos que le hayan sido facilitados para la realización de las instalaciones y deberá informar con prontitud a la Dirección Técnica sobre cualquier contradicción o anomalía observados.
- 4.5.4. Las cotas de los planos prevalecerán sobre las medidas a escala. Los planos de mayor escala deberán ser preferidos en general a los de menor escala.

4.6. OBLIGACIONES Y RESPONSABILIDADES DE LA DIRECCIÓN TÉCNICA, INSTALADOR Y PROPIEDAD

- 4.6.1. El Instalador deberá confrontar los planos con el resto de la documentación al efecto y comprobar las cotas antes de aparejar las instalaciones correspondientes, y será responsable de cualquier error que hubiera podido evitarse de haberlo hecho.
- 4.6.2. Corresponde a la Dirección Técnica la interpretación técnica del Proyecto, a la que el Instalador presta su conformidad y deberá obedecer en todo momento.
- 4.6.3. El Instalador tiene la libertad de proveerse de los materiales en los puntos que crea oportunos, siempre que se respeten las marcas indicadas en el Proyecto o las variantes que hayan sido aceptadas por la Dirección Técnica.
- 4.6.4. El instalador tiene la obligación de ejecutar esmeradamente todas las instalaciones y cumplir estrictamente las condiciones estipuladas y cuantas órdenes verbales le sean dadas por la Dirección Técnica, para la interpretación de las cuales dispondrá, a su costa, y al frente del personal, de un Técnico o Facultativo legalmente autorizado cuyas funciones serán vigilar los trabajos, verificar los replanteos, mediciones y demás operaciones técnicas.
- 4.6.5. En la realización de las instalaciones adjudicadas el Instalador será el único responsable, no teniendo derecho a indemnización alguna por el mayor precio que pudiera costarle ni por las erradas maniobras que cometiese durante la ejecución de la misma, siendo de su cuenta y riesgo e independiente de la Dirección Técnica. Así mismo será responsable ante los Tribunales de los accidentes que, por descuido o inexperiencia, sobreviniesen tanto en la propia construcción como en los andamios y demás medios auxiliares empleados, ateniéndose en todo a la disposiciones y Leyes comunes sobre la materia.

4.7. ORGANIZACIÓN DE LAS OBRAS

- 4.7.1. El Instalador quedará obligado a cumplir todas las órdenes de tipo social y de seguridad dictadas o que se dicten en cuanto tengan relación con la presente obra.
- 4.7.2. El Instalador preverá a su costa, personal y medios de vigilancia de las obras y lugares en que éstas se están realizando y será responsable de la entrada de cualquier persona ajena a las mismas.
- 4.7.3. Si durante la ejecución de las instalaciones de este Proyecto se causara algún daño o desperfecto en las propiedades ajenas al Instalador producidos por personal o maquinaria afecta al mismo tendrá que restaurarlas por su cuenta, dejándolas en el estado en que se hallaban antes de materializarse el daño o desperfecto.
- 4.7.4. Solamente son objeto de este Pliego las instalaciones comprendidas en los planos y demás documentos de este Proyecto. No obstante, el Instalador está obligado a ejecutar todas las órdenes de la Dirección Técnica reconocidas como ampliación o mejoras, siempre que estén debidamente autorizadas por la Propiedad.

4.8. CONDICIONES DE MATERIALES Y EQUIPOS

- 4.8.1. Los equipos y materiales se instalarán de acuerdo con las recomendaciones del fabricante correspondiente.
- 4.8.2. Todos los materiales y equipos empleados en esta instalación deberán ser de la mayor calidad y todos los artículos de fabricación estándar normalizada, nuevos y de diseño actual en el mercado.
- 4.8.3. El Contratista presentará a requerimiento de la Dirección Técnica si así se le exigiese, albaranes de entrega de todos o parte de los materiales que constituyen la instalación.
- 4.8.4. Cualquier accesorio o complemento que no se haya indicado en estos documentos al especificar el material o equipo, pero que sea necesario a juicio de la Dirección Técnica para el funcionamiento y montaje correcto de la instalación, se considera que será suministrado y montado por el Contratista sin coste adicional alguno para la Propiedad, interpretándose que su importe se encuentra comprendido proporcionalmente en los precios unitarios de los demás elementos.
- 4.8.5. En caso de que así lo solicite la Dirección Técnica, el Instalador deberá presentar catálogos y/o muestras de los materiales que se indiquen, relacionados con el proyecto. Así mismo, deberá presentar muestras técnicas de montaje y dibujos de puntos críticos de la instalación, para determinarlos previamente a la ejecución.
- 4.8.6. Todos los materiales que se instalen llevarán impreso en lugar visible la marca y modelo del fabricante que serán los especificados en los documentos de este Proyecto o similares previamente aprobado.

PARTE IV PRESUPUESTO

nº orden	Ud	Descripción	Unidades	Precio/unidad €	Precio total €
1. Producción de frío					
1.1	ud	Enfriadora 493kW. Suministro, instalación y puesta en marcha de la enfriadora condensada por aire de la marca Carrier modelo 30KAV 500A. Con 2. ^a generación de compresores bitornillo de velocidad variable y alta eficiencia. Capacidad frigorífica nominal: 493kW. Coeficiente EER: 2,85. Refrigerante: R-134a Datos técnicos en el catálogo adjunto en el anexo.	2	109,919.82 €	219,839.64 €
1.2	ud	Unidad de llenado. Suministro, instalación y puesta en marcha de unidad de llenado, conforme a lo establecido en el RITE y en el pliego de condiciones. Incluye todos los elementos necesarios para su correcto funcionamiento: válvula de corte, desconector, presostato, manómetros, filtro, contador de agua y tramos de tubería asociados, así como su conexión con el sistema general.	2	635.75 €	1,271.50 €
1.3	ud	Unidad de vaciado. Suministro, instalación y puesta en marcha de unidad de llenado, conforme a lo establecido en el RITE y en el pliego de condiciones. Incluye todos los elementos necesarios para su correcto funcionamiento: válvula de corte, desconector, presostato, manómetros, filtro, contador de agua y tramos de tubería asociados, así como su conexión con el sistema general.	2	87.50 €	175.00 €
1.4	ud	Soporte antivibratorio.	12	20.18 €	242.16 €
1.5	ud	Acumulador de inercia 2000L. Suministro, instalación y puesta en marcha de acumulador de inercia de la marca IDROGAS con un volumen de 2000L. Fabricado en acero de calidad S235JR. Diseñado para aplicaciones de calefacción y refrigeración, permite estabilizar el funcionamiento de los sistemas térmicos al absorber variaciones de demanda. Incluye aislamiento térmico exterior de alta eficiencia y acabado robusto para instalaciones industriales.	2	2,320.00 €	4,640.00 €
1.6	ud	Vasos de expansión 80L. Suministro e instalación de vaso de expansión de 80L para sistema de climatización, de la marca Flexcon. Presión de trabajo a 6bar.	2	240.00 €	480.00 €
Subtotal 1. Producción de frío					226,648.30 €

2. Producción de calor					
2.1	ud	Caldera 350.9kW. Suministro, instalación y puesta en marcha de la caldera ADI CD-375 del fabricante Baxi, incluyendo quemador de gas.. Potencia útil máxima a 70°C: 350.9kW Máxima potencia hidráulica de trabajo: 5bar Datos técnicos en el catálogo adjunto en el anexo.	2	23,274.00 €	46,548.00 €
2.2	ud	Unidad de llenado. Suministro, instalación y puesta en marcha de unidad de llenado, conforme a lo establecido en el RITE y en el pliego de condiciones. Incluye todos los elementos necesarios para su correcto funcionamiento: válvula de corte, desconector, presostato, manómetros, filtro, contador de agua y tramos de tubería asociados, así como su conexión con el sistema general.	2	615.73 €	1,231.46 €
2.3	ud	Unidad de vaciado. Suministro, instalación y puesta en marcha de unidad de llenado, conforme a lo establecido en el RITE y en el pliego de condiciones. Incluye todos los elementos necesarios para su correcto funcionamiento: válvula de corte, desconector, presostato, manómetros, filtro, contador de agua y tramos de tubería asociados, así como su conexión con el sistema general.	2	86.12 €	172.24 €
2.4	ud	Soporte antivibratorio.	12	20.18 €	242.16 €
2.5	ud	Acumulador de inercia 800L. Suministro, instalación y puesta en marcha de acumulador de inercia de la marca IDROGAS con un volumen de 800L. Fabricado en acero de calidad S235JR. Diseñado para aplicaciones de calefacción y refrigeración, permite estabilizar el funcionamiento de los sistemas térmicos al absorber variaciones de demanda. Incluye aislamiento térmico exterior de alta eficiencia y acabado robusto para instalaciones industriales.	2	1,230.00 €	2,460.00 €
2.6	ud	Vasos de expansión 300L. Suministro e instalación de vaso de expansión de 300L para sistema de climatización, de la marca Flexcon. Presión de trabajo a 6bar.	2	900.00 €	1,800.00 €
Subtotal 2. Producción de calor					52,453.86 €

3. Climatizadores					
3.1	ud	Climatizador Clivet AQX-9. Suministro, instalación y puesta en marcha de unidad de tratamiento de aire primario Clivet AQX-9, compuesta por bastidor autoportante con perfilería de aluminio y paneles tipo sándwich de 50 mm de espesor con aislamiento térmico y acústico. Unidad modular con secciones para ventilador, filtros, baterías de intercambio térmico, recuperación de calor, y atenuadores acústicos. • Caudal de aire nominal: 4403 m³/h • Dimensiones estándar (L×P×H): 2820 × 1170 × 820 mm. • Peso en funcionamiento: 1344 kg. • Ventilador centrífugo con transmisión por polea y correa, caudal y presión configurables según demanda del sistema. Datos técnicos ampliados disponibles en el catálogo del fabricante, adjunto en el Anexo.	1	25,540.24 €	25,540.24 €
3.2	ud	Climatizador Clivet AQX-27. Suministro, instalación y puesta en marcha de unidad de tratamiento de aire primario Clivet AQX-27, compuesta por bastidor autoportante con perfilería de aluminio y paneles tipo sándwich de 50 mm de espesor con aislamiento térmico y acústico. Unidad modular con secciones para ventilador, filtros, baterías de intercambio térmico, recuperación de calor y atenuadores acústicos. • Caudal de aire nominal: 50.763 m³/h • Dimensiones estándar (L×P×H): 6255 × 3170 × 2270 mm • Peso en funcionamiento: 4860 kg • Ventilador centrífugo con transmisión por polea y correa, caudal y presión configurables según demanda del sistema. Datos técnicos ampliados disponibles en el catálogo del fabricante, adjunto en el Anexo.	1	140,320.00 €	140,320.00 €

3.3	ud	Climatizador Clivet AQX-28. Suministro, instalación y puesta en marcha de unidad de tratamiento de aire primario Clivet AQX-28, compuesta por bastidor autoportante con perfilera de aluminio y paneles tipo sándwich de 50 mm de espesor con aislamiento térmico y acústico. Unidad modular con secciones para ventilador, filtros, baterías de intercambio térmico, recuperación de calor y atenuadores acústicos. • Caudal de aire nominal: 58.201 m³/h • Dimensiones estándar (L×P×H): 6810 × 3570 × 2270 mm • Peso en funcionamiento: 5160 kg • Ventilador centrífugo con transmisión por polea y correa, caudal y presión configurables según demanda del sistema. Datos técnicos ampliados disponibles en el catálogo del fabricante, adjunto en el Anexo.	2	170,560.00 €	341,120.00 €
3.4	ud	Soporte antivibratorio.	24	20.18 €	484.32 €
Subtotal 3. Climatizadores					507,464.56 €

4. Fan-coils					
4.1	ud	Fan-coil FCL 64. Suministro, instalación y puesta en marcha del fan-coil FCL 64 de la marca Airlan. Fan-coil tipo cassette de 4 tubos con intercambiador de calor adicional. Caudal de agua: 246l/h Pot. Frigorífica: 2.96kW Pot. Calorífica: 2.81kW	3	444.27 €	1,332.81 €
4.2	ud	Fan-coil FCL 84. Suministro, instalación y puesta en marcha del fan-coil FCL 84 de la marca Airlan. Fan-coil tipo cassette de 4 tubos con intercambiador de calor adicional. Caudal de agua: 560l/h Pot. Frigorífica: 4.04kW Pot. Calorífica: 6.40kW	10	606.68 €	6,066.80 €
4.3	ud	Fan-coil FCL 104. Suministro, instalación y puesta en marcha del fan-coil FCL 104 de la marca Airlan. Fan-coil tipo cassette de 4 tubos con intercambiador de calor adicional. Caudal de agua: 639l/h Pot. Frigorífica: 4.91kW Pot. Calorífica: 7.31kW	28	737.94 €	20,662.32 €
4.4	ud	Fan-coil FCL 124. Suministro, instalación y puesta en marcha del fan-coil FCL 124 de la marca Airlan. Fan-coil tipo cassette de 4 tubos con intercambiador de calor adicional. Caudal de agua: 814l/h Pot. Frigorífica: 6.21kW Pot. Calorífica: 9.30kW	146	932.06 €	136,080.76 €
Subtotal 4. Fan-coils					164,142.69 €

5. Bombas					
5.1	ud	Bomba 50-215/ 4p. Suministro, instalación y puesta en marcha de la bomba serie tipo Amarex KRT de la marca KSB. • Motor de 4 polos, 1450 rpm, 50 Hz. • Caudal nominal: 3-20 m3/h (según curva seleccionada). • Altura manométrica disponible: 4.5-8 m (según punto de trabajo). • Temperatura del fluido: hasta 40 °C. • Cuerpo y rodete en fundición, eje de acero inoxidable. Datos técnicos en el catálogo adjunto en el anexo.	7	15,323.77 €	107,266.39 €
5.2	ud	Bomba 80-215/ 2p. Suministro, instalación y puesta en marcha de la bomba serie tipo Amarex KRT de la marca KSB. • Motor de 2 polos, 2900 rpm, 50 Hz. • Caudal nominal: aproximadamente 90m3/h. • Altura manométrica disponible: 8.5 m. • Temperatura del fluido: hasta 40 °C. • Apta para instalación en pozos secos o húmedos, con mantenimiento sencillo. Datos técnicos ampliados disponibles en el catálogo del fabricante adjunto en el Anexo.	1	18,388.52 €	18,388.52 €
5.3	ud	Bomba 65-217/ 2p. Suministro, instalación y puesta en marcha de la bomba serie tipo Amarex KRT de la marca KSB. • Motor de 2 polos, 2900 rpm, 50 Hz. • Caudal nominal: aproximadamente 20-40 m3/h. • Altura manométrica disponible: 7-10 mca. • Temperatura del fluido: hasta 40 °C. • Diseño robusto para funcionamiento continuo, con cuerpo en fundición y eje en acero inoxidable. Datos técnicos ampliados disponibles en el catálogo del fabricante adjunto en el Anexo.	2	16,956.60 €	33,913.20 €
5.4	ud	Soporte antivibratorio.	22	20.18 €	443.96 €
Subtotal 5. Bombas					160,012.07 €

6. Tuberías					
6.1	m	Tubería DN 1/2". Suministro e instalación de tubería de acero negro. Incluye aislamiento térmico según RITE, elementos de fijación y soportes, así como uniones y accesorios necesarios. Instalación completa y conforme a planos y pliego de condiciones.	115	26.18 €	3,010.70 €
6.2	m	Tubería DN 3/4". Suministro e instalación de tubería de acero negro. Incluye aislamiento térmico según RITE, elementos de fijación y soportes, así como uniones y accesorios necesarios. Instalación completa y conforme a planos y pliego de condiciones.	350	30.24 €	10,584.00 €
6.3	m	Tubería DN 1". Suministro e instalación de tubería de acero negro. Incluye aislamiento térmico según RITE, elementos de fijación y soportes, así como uniones y accesorios necesarios. Instalación completa y conforme a planos y pliego de condiciones.	370	39.36 €	14,563.20 €
6.4	m	Tubería DN 1 1/4". Suministro e instalación de tubería de acero negro. Incluye aislamiento térmico según RITE, elementos de fijación y soportes, así como uniones y accesorios necesarios. Instalación completa y conforme a planos y pliego de condiciones.	308	48.02 €	14,790.16 €
6.5	m	Tubería DN 1 1/2". Suministro e instalación de tubería de acero negro. Incluye aislamiento térmico según RITE, elementos de fijación y soportes, así como uniones y accesorios necesarios. Instalación completa y conforme a planos y pliego de condiciones.	616	58.68 €	36,146.88 €
6.6	m	Tubería DN 2". Suministro e instalación de tubería de acero negro. Incluye aislamiento térmico según RITE, elementos de fijación y soportes, así como uniones y accesorios necesarios. Instalación completa y conforme a planos y pliego de condiciones.	1100	67.88 €	74,668.00 €
6.7	m	Tubería DN 2 1/2". Suministro e instalación de tubería de acero negro. Incluye aislamiento térmico según RITE, elementos de fijación y soportes, así como uniones y accesorios necesarios. Instalación completa y conforme a planos y pliego de condiciones.	2125	80.00 €	170,000.00 €
6.9	m	Tubería DN 3". Suministro e instalación de tubería de acero negro. Incluye aislamiento térmico según RITE, elementos de fijación y soportes, así como uniones y accesorios necesarios. Instalación completa y conforme a planos y pliego de condiciones.	1780	94.24 €	167,747.20 €

6.10	m	Tubería DN 4". Suministro e instalación de tubería de acero negro. Incluye aislamiento térmico según RITE, elementos de fijación y soportes, así como uniones y accesorios necesarios. Instalación completa y conforme a planos y pliego de condiciones.	670	117.62 €	78,805.40 €
6.11	m	Tubería DN 6". Suministro e instalación de tubería de acero negro. Incluye aislamiento térmico según RITE, elementos de fijación y soportes, así como uniones y accesorios necesarios. Instalación completa y conforme a planos y pliego de condiciones.	306	166.82 €	51,046.92 €
6.12	ud	Colector 5". Suministro e instalación de colector hidráulico flangiado de 5", construido en acero con revestimiento epoxi y aislamiento térmico de espuma de polietileno reticulado, con acabado exterior en chapa de aluminio gofrado. Incluye purgador automático, válvula de vaciado, conexiones para sondas de temperatura y soportes para instalación sobre suelo. Diseñado para una presión máxima de trabajo de 10 bar y temperaturas de hasta 110 °C.	4	1,134.81 €	4,539.24 €
6.13	ud	Colector 8". Suministro e instalación de colector hidráulico flangiado de 8", construido en acero con revestimiento epoxi y aislamiento térmico de espuma de polietileno reticulado, con acabado exterior en chapa de aluminio gofrado. Incluye purgador automático, válvula de vaciado, conexiones para sondas de temperatura y soportes para instalación sobre suelo. Diseñado para una presión máxima de trabajo de 10 bar y temperaturas de hasta 110 °C.	6	2,898.00 €	17,388.00 €
6.14	ud	Colector 12". Suministro e instalación de colector hidráulico flangiado de 12", construido en acero con revestimiento epoxi y aislamiento térmico de espuma de polietileno reticulado, con acabado exterior en chapa de aluminio gofrado. Incluye purgador automático, válvula de vaciado, conexiones para sondas de temperatura y soportes para instalación sobre suelo. Diseñado para una presión máxima de trabajo de 10 bar y temperaturas de hasta 110 °C.	2	4,379.19 €	8,758.38 €
Subtotal 6. Tuberías					652,048.08 €

7. Accesorios tuberías					
7.1	ud	Válvula de Mariposa de 2 1/2". Suministro e instalación de válvula de mariposa, montaje entre bridas, cuerpo de fundicion, ejes de acero inoxidable, mariposa INOX-AISI - 316 y accionamiento manual por palanca PN 16, para tuberías de Sala de Máquinas, totalmente instalada, de 2 1/2" de diámetro	22	152.95 €	3,364.90 €
7.2	ud	Válvula de Mariposa de 3". Suministro e instalación de válvula de mariposa, montaje entre bridas, cuerpo de fundicion, ejes de acero inoxidable, mariposa INOX-AISI - 316 y accionamiento manual por palanca PN 16, para tuberías de Sala de Máquinas, totalmente instalada, de 3" de diámetro	8	186.10 €	1,488.80 €
7.3	ud	Válvula de Mariposa de 4". Suministro e instalación de válvula de mariposa, montaje entre bridas, cuerpo de fundicion, ejes de acero inoxidable, mariposa INOX-AISI - 316 y accionamiento manual por palanca PN 16, para tuberías de Sala de Máquinas, totalmente instalada, de 4" de diámetro	17	217.56 €	3,698.52 €
7.4	ud	Válvula de Mariposa de 6". Suministro e instalación de válvula de mariposa, montaje entre bridas, cuerpo de fundicion, ejes de acero inoxidable, mariposa INOX-AISI - 316 y accionamiento manual por palanca PN 16, para tuberías de Sala de Máquinas, totalmente instalada, de 6" de diámetro	23	337.22 €	7,756.06 €
7.5	ud	Válvula de Bola de 1/4". Suministro e instalación de válvula de esfera, PN-16, Cuerpo y esfera de laton cromado, roscada totalmente instalada, incluido pequeño material y accesorios, de 1/4" de diámetro	36	25.52 €	918.72 €
7.6	ud	Válvula de Bola de 1/2". Suministro e instalación de válvula de esfera, PN-16, Cuerpo y esfera de laton cromado, roscada totalmente instalada, incluido pequeño material y accesorios, de 1/2" de diámetro	42	27.44 €	1,152.27 €
7.7	ud	Válvula de Bola de 3/4". Suministro e instalación de válvula de esfera, PN-16, Cuerpo y esfera de laton cromado, roscada totalmente instalada, incluido pequeño material y accesorios, de 3/4" de diámetro	5	37.08 €	185.40 €
7.8	ud	Válvula de Bola de 1". Suministro e instalación de válvula de esfera, PN-16, Cuerpo y esfera de laton cromado, roscada totalmente instalada, incluido pequeño material y accesorios, de 1" de diámetro	3	46.22 €	138.65 €

7.9	ud	Válvula de Retención de 1 1/4". Suministro e instalación de válvula de retención, montaje entre bridas, de doble clapeta oscilante, tipo RUBER-CHEC o similar, PN 16, equipada con bridas y tornillos, totalmente instalada, de 1 1/4" de diámetro	10	143.50 €	1,435.00 €
7.10	ud	Válvula de Retención de 2 1/2". Suministro e instalación de válvula de retención, montaje entre bridas, de doble clapeta oscilante, tipo RUBER-CHEC o similar, PN 16, equipada con bridas y tornillos, totalmente instalada, de 2 1/2" de diámetro	14	161.00 €	2,254.00 €
7.11	ud	Válvula de Retención de 3". Suministro e instalación de válvula de retención, montaje entre bridas, de doble clapeta oscilante, tipo RUBER-CHEC o similar, PN 16, equipada con bridas y tornillos, totalmente instalada, de 3" de diámetro	4	193.20 €	772.80 €
7.12	ud	Válvula de Retención de 4". Suministro e instalación de válvula de retención, montaje entre bridas, de doble clapeta oscilante, tipo RUBER-CHEC o similar, PN 16, equipada con bridas y tornillos, totalmente instalada, de 4" de diámetro	6	249.05 €	1,494.30 €
7.13	ud	Válvula de Retención de 6". Suministro e instalación de válvula de retención, montaje entre bridas, de doble clapeta oscilante, tipo RUBER-CHEC o similar, PN 16, equipada con bridas y tornillos, totalmente instalada, de 6" de diámetro	8	315.20 €	2,521.60 €
7.14	ud	Filtro de 3/4". Suministro e instalación de Filtro tipo Y, con bridas o roscados de la marca JC o similar, cartucho recambiable, tapa atornillada o roscada, equipado con contrabridas, tornillos y/o pequeño material, totalmente instalado, de 3/4" de diámetro	2	63.24 €	126.48 €
7.15	ud	Filtro de 1". Suministro e instalación de Filtro tipo Y, con bridas o roscados de la marca JC o similar, cartucho recambiable, tapa atornillada o roscada, equipado con contrabridas, tornillos y/o pequeño material, totalmente instalado, de 1" de diámetro	4	70.20 €	280.80 €
7.16	ud	Filtro de 1 1/4". Suministro e instalación de Filtro tipo Y, con bridas o roscados de la marca JC o similar, cartucho recambiable, tapa atornillada o roscada, equipado con contrabridas, tornillos y/o pequeño material, totalmente instalado, de 1 1/4" de diámetro	8	107.13 €	857.04 €
7.17	ud	Filtro de 2". Suministro e instalación de Filtro tipo Y, con bridas o roscados de la marca JC o similar, cartucho recambiable, tapa atornillada o roscada, equipado con contrabridas, tornillos y/o pequeño material, totalmente instalado, de 2" de diámetro	10	144.51 €	1,445.10 €

7.18	ud	Filtro de 2 1/2" . Suministro e instalación de Filtro tipo Y, con bridas o roscados de la marca JC o similar, cartucho recambiable, tapa atornillada o roscada, equipado con contrabridas, tornillos y/o pequeño material, totalmente instalado, de 2 1/2" de diámetro	12	193.20 €	2,318.40 €
7.19	ud	Filtro de 3" . Suministro e instalación de Filtro tipo Y, con bridas o roscados de la marca JC o similar, cartucho recambiable, tapa atornillada o roscada, equipado con contrabridas, tornillos y/o pequeño material, totalmente instalado, de 3" de diámetro	4	289.80 €	1,159.20 €
7.20	ud	Filtro de 4" . Suministro e instalación de Filtro tipo Y, con bridas o roscados de la marca JC o similar, cartucho recambiable, tapa atornillada o roscada, equipado con contrabridas, tornillos y/o pequeño material, totalmente instalado, de 4" de diámetro	4	368.23 €	1,472.92 €
7.21	ud	Filtro de 6" . Suministro e instalación de Filtro tipo Y, con bridas o roscados de la marca JC o similar, cartucho recambiable, tapa atornillada o roscada, equipado con contrabridas, tornillos y/o pequeño material, totalmente instalado, de 6" de diámetro	6	452.20 €	2,713.20 €
7.22	ud	Válvula de regulación de 3/4" . Suministro y montaje de válvula de regulación de 3/4", incluyendo conexiones, fijaciones y accesorios necesarios. La unidad se entregará completamente instalada y comprobada, lista para su funcionamiento conforme a las condiciones del proyecto.	4	69.36 €	277.44 €
7.23	ud	Válvula de regulación de 1" . Suministro y montaje de válvula de regulación de 1", incluyendo conexiones, fijaciones y accesorios necesarios. La unidad se entregará completamente instalada y comprobada, lista para su funcionamiento conforme a las condiciones del proyecto.	21	89.61 €	1,881.81 €
7.24	ud	Válvula de regulación de 1 1/2" . Suministro y montaje de válvula de regulación de 1 1/2", incluyendo conexiones, fijaciones y accesorios necesarios. La unidad se entregará completamente instalada y comprobada, lista para su funcionamiento conforme a las condiciones del proyecto.	12	144.90 €	1,738.80 €
7.25	ud	Válvula de regulación de 2 1/2" . Suministro y montaje de válvula de regulación de 2 1/2", incluyendo conexiones, fijaciones y accesorios necesarios. La unidad se entregará completamente instalada y comprobada, lista para su funcionamiento conforme a las condiciones del proyecto.	5	373.68 €	1,868.40 €

7.26	ud	Manguito antivibratorio de 2". Suministro e instalación de manguito antivibratorio de paso integral, cuerpo y revestimiento exterior de caucho, con bridas de acero al carbono, o racores roscados, tipo V-FLEX o similar, PN-10, para trabajar entre -20°C y +100°C. Para acometidas a bombas y enfriadoras de agua, de 2" de diámetro.	8	67.20 €	537.60 €
7.27	ud	Manguito antivibratorio de 2 1/2". Suministro e instalación de manguito antivibratorio de paso integral, cuerpo y revestimiento exterior de caucho, con bridas de acero al carbono, o racores roscados, tipo V-FLEX o similar, PN-10, para trabajar entre -20°C y +100°C. Para acometidas a bombas y enfriadoras de agua, de 2 1/2" de diámetro.	8	144.90 €	1,159.20 €
7.28	ud	Manguito antivibratorio de 4". Suministro e instalación de manguito antivibratorio de paso integral, cuerpo y revestimiento exterior de caucho, con bridas de acero al carbono, o racores roscados, tipo V-FLEX o similar, PN-10, para trabajar entre -20°C y +100°C. Para acometidas a bombas, calderas y climatizadores, de 4" de diámetro	4	161.00 €	644.00 €
7.29	ud	Manguito antivibratorio de 6". Suministro e instalación de manguito antivibratorio de paso integral, cuerpo y revestimiento exterior de caucho, con bridas de acero al carbono, o racores roscados, tipo V-FLEX o similar, PN-10, para trabajar entre -20°C y +100°C. Para acometidas a bombas, calderas y climatizadores, de 6" de diámetro	4	300.97 €	1,203.88 €
7.30	ud	Termómetro. Suministro e instalación de termómetro de esfera, salida posterior, tipo bimetalico, escala 0 - 120°C con vaina de 100 m/m, diametro de esfera 80 m/m. totalmente instalado	31	71.01 €	2,201.31 €
7.31	ud	Manómetro. Suministro e instalación de manómetro con glicerina, salida vertical, escala 0 - 10 Kg/cm ² , diametro de esfera 80 m/m. incluido accesorios, totalmente instalado.	45	101.66 €	4,574.70 €
7.32	ud	Purgador. Suministro e instalación de purgador automatico de aire, accionamiento por flotador, con válvula de cierre incorporada y rosca única de 3/8", conexión vertical, totalmente instalado.	22	57.34 €	1,261.48 €
7.33	ud	Aislamiento valvulería.	1	2,150.00 €	2,150.00 €
Subtotal 7. Accesorios tuberías					57,052.78 €

8. Conductos					
8.1	m2	CONDUCTO RECTANGULAR DE CHAPA. Canalización de aire realizada con chapa de acero galvanizada, de 0,6 a 1,2 mm de espesor según RITE, ejecutada con unión tipo metu, i/embocaduras, derivaciones, elementos de fijación y piezas especiales, homologado, instalado, según normas UNE y NTE-ICI-23. Para conductos de ventilación.	4568.87	49.80 €	227,529.70 €
8.2	m2	Aislamiento exterior conductos isover iber cover. Aislamiento termoacústico exterior para conducto metálico rectangular de climatización, realizado con manta de lana de vidrio Iber Cover de Isover, de 50 mm de espesor, recubierto por una de sus caras con un complejo kraft-aluminio que actúa como barrera de vapor.	4568.87	26.00 €	118,790.61 €
8.3	m2	Acabado chapa de aluminio. Acabado en chapa de aluminio para conductos aislados en recorrido exterior	913.77	45.00 €	41,119.83 €
Subtotal 8. Conductos					387,440.13 €

9. Difusores, rejillas y accesorios conductos					
9.1	ud	Difusor rotacional VDW-R-Z-V-M 500x24. Difusor rotacional marca TROX, ejecución circular, con deflectores, construido en aluminio, con plenum de conexión vertical y compuerta de regulación. Incluyendo elementos de soportación, conexionado y equilibrado. Totalmente instalado, probado y funcionando.	520	151.54 €	78,800.80 €
9.2	ud	Rejilla retorno AT 325x125. Rejilla de retorno marca Trox, construida en aluminio, con lamas regulables y compuerta de regulación. Incluyendo p.p de material auxiliar y accesorios. Totalmente instalada, probada y funcionando.	8	47.73 €	381.84 €
9.3	ud	Rejilla retorno AT 325x225. Rejilla de retorno marca Trox, construida en aluminio, con lamas regulables y compuerta de regulación. Incluyendo p.p de material auxiliar y accesorios. Totalmente instalada, probada y funcionando.	71	46.97 €	3,334.87 €

9.4	ud	Rejilla retorno AT 525x325. Rejilla de retorno marca Trox, construida en aluminio, con lamas regulables y compuerta de regulación. Incluyendo p.p de material auxiliar y accesorios. Totalmente instalada, probada y funcionando.	39	63.14 €	2,462.46 €
9.5	ud	Compuertas cortafuegos. p.a. de compuertas cortafuegos de la marca TROX o similar, de dimensiones adecuadas a los conductos sobre los que se hayan de instalar de acuerdo a la sectorización de incendios del edificio, rectangulares, con fusible termico a 70°C, RF-120, estancas a humos y gases frios, construidas en chapa de acero galvanizado, con proteccion especial en las soldaduras, incluido final de carrera. Totalmente instaladas, probadas y funcionando.	20	210.19 €	4,203.80 €
9.6	ud	Regulador de caudal. Suministro, instalación y puesta en marcha. Marca TROX o similar. Incluye accesorios, soportes y demás elementos para la correcta instalación de los reguladores.	187	320.00 €	59,840.00 €
Subtotal 9. Difusores, rejillas y accesorios conductos					149,023.77 €

10. Sistema de control					
10.1	ud	Unidad de control. Conjunto de elementos destinados a la gestión y supervisión del sistema de climatización del edificio. Incluye el suministro e instalación de cuadros eléctricos, variadores de frecuencia, interfaces de comunicación y reguladores, todo ello conectado a un puesto de control desde el cual se puede visualizar y operar el funcionamiento global de la instalación.	1	261,374.79 €	261,374.79 €

TOTAL					2,617,661.03 €
--------------	--	--	--	--	-----------------------

Dos millones seiscientos diecisiete mil seiscientos sesenta y uno euros con tres céntimos.