



ESCUELA TÉCNICA SUPERIOR DE INGENIERÍA (ICAI)
MÁSTER UNIVERSITARIO EN INGENIERÍA INDUSTRIAL

CLIMATIZACIÓN DE UN AEROPUERTO SITUADO EN ZARAGOZA

Autor: Eduardo Martínez Carmena
Director: Javier Martín Serrano

Madrid
Agosto 2016

AUTORIZACIÓN PARA LA DIGITALIZACIÓN, DEPÓSITO Y DIVULGACIÓN EN RED DE PROYECTOS FIN DE GRADO, FIN DE MÁSTER, TESIS O MEMORIAS DE BACHILLERATO

1º. Declaración de la autoría y acreditación de la misma.

El autor D. Eduardo Martínez Carmena DECLARA ser el titular de los derechos de propiedad intelectual de la obra: *Trabajo de fin de Máster: Climatización de un Aeropuerto situado en Zaragoza*, que ésta es una obra original, y que ostenta la condición de autor en el sentido que otorga la Ley de Propiedad Intelectual.

2º. Objeto y fines de la cesión.

Con el fin de dar la máxima difusión a la obra citada a través del Repositorio institucional de la Universidad, el autor **CEDE** a la Universidad Pontificia Comillas, de forma gratuita y no exclusiva, por el máximo plazo legal y con ámbito universal, los derechos de digitalización, de archivo, de reproducción, de distribución y de comunicación pública, incluido el derecho de puesta a disposición electrónica, tal y como se describen en la Ley de Propiedad Intelectual. El derecho de transformación se cede a los únicos efectos de lo dispuesto en la letra a) del apartado siguiente.

3º. Condiciones de la cesión y acceso

Sin perjuicio de la titularidad de la obra, que sigue correspondiendo a su autor, la cesión de derechos contemplada en esta licencia habilita para:

- a) Transformarla con el fin de adaptarla a cualquier tecnología que permita incorporarla a internet y hacerla accesible; incorporar metadatos para realizar el registro de la obra e incorporar “marcas de agua” o cualquier otro sistema de seguridad o de protección.
- b) Reproducirla en un soporte digital para su incorporación a una base de datos electrónica, incluyendo el derecho de reproducir y almacenar la obra en servidores, a los efectos de garantizar su seguridad, conservación y preservar el formato.
- c) Comunicarla, por defecto, a través de un archivo institucional abierto, accesible de modo libre y gratuito a través de internet.
- d) Cualquier otra forma de acceso (restringido, embargado, cerrado) deberá solicitarse expresamente y obedecer a causas justificadas.
- e) Asignar por defecto a estos trabajos una licencia Creative Commons.
- f) Asignar por defecto a estos trabajos un HANDLE (URL *persistente*).

4º. Derechos del autor.

El autor, en tanto que titular de una obra tiene derecho a:

- a) Que la Universidad identifique claramente su nombre como autor de la misma
- b) Comunicar y dar publicidad a la obra en la versión que ceda y en otras posteriores a través de cualquier medio.
- c) Solicitar la retirada de la obra del repositorio por causa justificada.
- d) Recibir notificación fehaciente de cualquier reclamación que puedan formular terceras personas en relación con la obra y, en particular, de reclamaciones relativas a los derechos de propiedad intelectual sobre ella.

5º. Deberes del autor.

El autor se compromete a:

- a) Garantizar que el compromiso que adquiere mediante el presente escrito no infringe ningún derecho de terceros, ya sean de propiedad industrial, intelectual o cualquier otro.
- b) Garantizar que el contenido de las obras no atenta contra los derechos al honor, a la intimidad y a la imagen de terceros.
- c) Asumir toda reclamación o responsabilidad, incluyendo las indemnizaciones por daños, que pudieran ejercitarse contra la Universidad por terceros que vieran infringidos sus derechos e intereses a causa de la cesión.

- d) Asumir la responsabilidad en el caso de que las instituciones fueran condenadas por infracción de derechos derivada de las obras objeto de la cesión.

6º. Fines y funcionamiento del Repositorio Institucional.

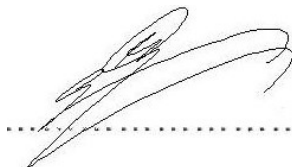
La obra se pondrá a disposición de los usuarios para que hagan de ella un uso justo y respetuoso con los derechos del autor, según lo permitido por la legislación aplicable, y con fines de estudio, investigación, o cualquier otro fin lícito. Con dicha finalidad, la Universidad asume los siguientes deberes y se reserva las siguientes facultades:

- La Universidad informará a los usuarios del archivo sobre los usos permitidos, y no garantiza ni asume responsabilidad alguna por otras formas en que los usuarios hagan un uso posterior de las obras no conforme con la legislación vigente. El uso posterior, más allá de la copia privada, requerirá que se cite la fuente y se reconozca la autoría, que no se obtenga beneficio comercial, y que no se realicen obras derivadas.
- La Universidad no revisará el contenido de las obras, que en todo caso permanecerá bajo la responsabilidad exclusiva del autor y no estará obligada a ejercitar acciones legales en nombre del autor en el supuesto de infracciones a derechos de propiedad intelectual derivados del depósito y archivo de las obras. El autor renuncia a cualquier reclamación frente a la Universidad por las formas no ajustadas a la legislación vigente en que los usuarios hagan uso de las obras.
- La Universidad adoptará las medidas necesarias para la preservación de la obra en un futuro.
- La Universidad se reserva la facultad de retirar la obra, previa notificación al autor, en supuestos suficientemente justificados, o en caso de reclamaciones de terceros.

Madrid, a 26 de Agosto de 2016

ACEPTA

Fdo

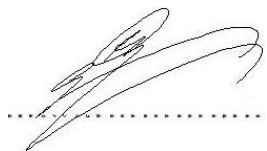


Motivos para solicitar el acceso restringido, cerrado o embargado del trabajo en el Repositorio Institucional:

Declaro, bajo mi responsabilidad, que el Proyecto presentado con el título
CLIMATIZACIÓN DE UN AEROPUERTO SITUADO EN ZARAGOZA
en la ETS de Ingeniería - ICAI de la Universidad Pontificia Comillas en el
curso académico 2º Máster Universitario en Ingeniería Industria 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.: Eduardo Martínez Carmena

Fecha: 26/ 08/ 2016



Autorizada la entrega del proyecto

EL DIRECTOR DEL PROYECTO



Fdo.: **Javier Martín**

Fecha: 26/ 08/ 2016

Vº Bº del Coordinador de Proyectos

Fdo.:

Fecha: 26/ 08/ 2016



ESCUELA TÉCNICA SUPERIOR DE INGENIERÍA (ICAI)
MÁSTER UNIVERSITARIO EN INGENIERÍA INDUSTRIAL

CLIMATIZACIÓN DE UN AEROPUERTO SITUADO EN ZARAGOZA

Autor: Eduardo Martínez Carmena
Director: Javier Martín Serrano

Madrid
Agosto 2016

CLIMATIZACIÓN DE UN AEROPUERTO SITUADO EN ZARAGOZA

Autor: Martínez Carmena, Eduardo.

Director: Martín Serrano, Javier.

Entidad Colaboradora: ICAI - Universidad Pontificia Comillas.

RESUMEN DEL PROYECTO

Introducción.

El presente proyecto consiste en el diseño de las instalaciones de climatización de un aeropuerto tomando como normativa de aplicación el RITE y el Código técnico de edificación. Deberá diseñarse para funcionar los 365 días del año las 24 h del día bajo cualquier condición de carga.

El aeropuerto en cuestión se encuentra situado en las afueras de la ciudad de Zaragoza, a unos 10 Km del centro de la ciudad y 247 m sobre el nivel del mar.

La geometría del edificio es curva, con la fachada de entrada principal orientada al norte y la zona de embarque orientada al sur.

Está compuesto por un total de dos plantas a acondicionar y una cubierta donde irán ubicados los equipos de climatización. En la planta baja (P0) se pueden encontrar los vestíbulos de llegadas, las cintas de recogida de equipajes y un total de 119 locales destinados a uso comercial u oficinas; esta planta tiene una superficie total construida de 40479,4 m². En la primera planta (P1) se encuentran los vestíbulos de facturación, diques de embarque y 59 locales destinados a uso comercial u oficinas; esta planta tiene una superficie total construida de 41643 m². Por último, dando al exterior, se encuentra la cubierta, lugar de emplazamiento de los diferentes equipos de climatización.

Las condiciones climáticas exteriores en la ciudad de Zaragoza se han obtenido de la *Guía Técnica de Condiciones Climáticas Exteriores de Proyecto* y son las siguientes:

- Temperatura seca verano: 33,3 °C
- Temperatura seca invierno: -2,3 °C

Las condiciones climáticas interiores se han establecido en función de lo establecido en la instrucción IT 1.1.4.1 del RITE y son:

- Temperatura verano: 25 °C
- Humedad relativa verano: 50%
- Temperatura invierno: 21 °C
- Humedad relativa invierno: 45 %

Metodología y resultados.

Una vez se han establecido todas las condiciones de partida se procede a realizar los cálculos pertinentes para el diseño de la instalación. En primer lugar, se calculan las cargas a combatir en cada uno de los locales o zonas a climatizar, tanto en verano como en invierno. Para ello se deben conocer los materiales de los cerramientos de cada una de las zonas en cuestión, así como la orientación de las mismas en el caso del cálculo de cargas de verano, ya que las condiciones climáticas exteriores variarán en función de la hora y mes más desfavorables. Se deberá medir también la superficie de cada zona o local en los planos.

Debido a la gran cantidad de locales (un total de 178) se ha decidido dejar en estos una preinstalación aire-agua con una toma de agua caliente de 100 W/m² y una toma de agua fría de 200 W/m², de esta manera los propietarios de cada local podrán seleccionar los aparatos finales que más se adecuen a sus necesidades. Han sido necesarios un total de 7 circuitos de distribución de agua en planta. Para el resto de las zonas a climatizar (vestíbulos, zonas de recogida de equipajes, embarque, etc) se ha realizado el pertinente cálculo de cargas. En verano se han tenido en cuenta las cargas externas por transmisión y radiación, y las cargas internas debidas al calor sensible y latente de los ocupantes y a los equipos e iluminación. En invierno se han tenido en cuenta únicamente las cargas por transmisión ya que el resto de cargas suponen un aporte positivo que favorece el confort.

Debido a la elevada superficie de las zonas comunes para las cuales se realiza el cálculo de cargas, estas se han dividido en varias partes para facilitar su acondicionamiento. De esta manera habrá 2 vestíbulos de llegadas, 2 zonas de recogida de equipajes, 6 vestíbulos de facturación y 6 diques de embarque, lo que hacen un total de 16 zonas. Dado que la carga de cada una de estas zonas resulta muy elevada se empleará un sistema todo aire para su climatización.

Serán necesarias por tanto un total de 16 unidades de tratamiento de aire para cada una de las zonas comunes, y un total de 7 unidades de aire primario para tratar el aire exterior que irá a las zonas con preinstalación aire-agua.

El agua se reparte entre todos los locales con sistema aire-agua por medio de 7 circuitos de tuberías, las cuales serán de acero y se dimensionarán a partir de la potencia de cada local. No se instalarán fancoils ya que únicamente se deja la preinstalación, y por lo tanto queda en manos del propietario seleccionar los equipos finales.

Para impulsar y hacer retornar el agua en los 7 circuitos secundarios situados en planta, y los primarios (desde las calderas y grupos frigoríficos hasta los climatizadores y plantas) situados en cubierta se emplearán bombas que se instalarán siempre por duplicado. Por lo tanto, serán necesarias un total de 28 bombas (14 para la impulsión y 14 para el retorno) para los circuitos secundarios situados en planta, y 8 bombas para los circuitos primarios de cubierta.

En las zonas con sistema todo aire, éste irá desde cada uno de los 16 climatizadores hasta las diferentes zonas comunes por medio de una red de conductos de impulsión, empleando difusores como equipos finales. De la misma manera, se hará retornar el aire a través de las rejillas de retorno por medio de la red de conductos de retorno, los cuales se emplearán también para realizar la extracción de aire en caso de que sea necesario.

Se han instalado un total de 934 difusores y 253 rejillas de retorno distribuidos uniformemente por las 16 zonas comunes.

Los conductos se dimensionarán estableciendo una velocidad máxima de 10 m/s en tramos principales, 5 m/s en tramos finales, y una pérdida de carga máxima por metro lineal de 0,12 mmca.

Los ventiladores de los climatizadores se dimensionarán en función del tramo más desfavorable para impulsión y retorno, utilizando el método de la pérdida de carga constante.

La producción de agua fría y agua caliente se realiza por medio de 5 equipos frigoríficos de 1673 KW de potencia nominal cada uno y 3 calderas de 1400 KW de potencia nominal cada una.

Una vez diseñada toda la instalación se ha calculado el presupuesto total de todos los equipos y materiales empleados, montaje y puesta en marcha de la misma, el cual asciende a 4.379.083,39 € (cuatro millones trescientos setenta y nueve mil ochenta y tres euros con treinta y nueve céntimos).

CLIMATE CONTROL OF AN AIRPORT IN ZARAGOZA

Author: Martínez Carmena, Eduardo.

Director: Martín Serrano, Javier.

Supporting Entity: ICAI - Universidad Pontificia Comillas.

PROJECT SUMMARY

Introduction

The present project consists of the design of the air conditioning installations of an airport. For such design the project takes into account the RITE and the CTE as the applicable regulations. The system must function for 365 days a year 24 hours a day under any load condition.

The airport is located on the outskirts of Zaragoza, at a distance of approximately 10 km from the city center and at an altitude of 247 m over sea level.

The geometry of the building is curve. The entrance façade is orientated to the North and the boarding area is orientated to the South.

The airport consists of two floors which must be air conditioned and a sheathing where the air-conditioning units will be placed. On the ground floor we can find the arrivals hall, baggage hall and a total of 119 establishments for commercial or office use. The ground floor has a total constructed area of 40.479,4 m². On the first floor we can find the check-in lobby, boarding gates and 59 establishments for commercial or office use. This floor has a total constructed area of 41.643 m². Finally, we can find an exterior sheathing where the different air conditioning units are located.

The exterior climatic conditions for the city of Zaragoza have been obtained from the *Guía Técnica de Condiciones Climáticas Exteriores de Proyecto* and are the following:

- Summer Dry-Bulb Temperature: 33,3°C
- Winter Dry-Bulb Temperature: -2,3°C

The interior climatic conditions have been established based on the instruction IT 1.1.4.1 of the RITE and are the following:

- Summer Temperature: 25°C
- Summer Relative Humidity: 50%
- Winter Temperature: 21°C
- Winter Relative Humidity: 45%

Methodology and Results

Once all the initial conditions have been established we can commence to develop all the calculations necessary for the design of the installation. On first place, we calculate the loads that will be sustained by each one of the establishment or areas that need acclimatization, both in summer and winter.

Therefor we must have knowledge of all the materials used in the enclosures, as well as the orientation of each of the areas of study for the summer loads (climatic exterior conditions vary depending on the most unfavorable hour and month). We must also know the area occupied by each of the areas of study.

Due to the great number of establishments (178 total) we decided to leave them 100 W/m² of hot water in Winter and 200 W/m² of cold water in Summer, this way each of the owners can select the final units that most adapt to their necessities. A total of 7 water distribution circuits have been necessary. For the rest of the area to acclimatize (arrivals hall, baggage hall, boarding, etc) the relevant load calculation was developed.

For the summer loads calculations we have considered: external transmission and radiation loads and the internal loads generated by the occupants and the units and illumination. For winter loads calculations only transmission loads have been considered.

Due to the great surfaces of the common areas; the load calculation was developed dividing the common areas in smaller parts in order to facilitate the air conditioning. Following this line of thought there are 2 arrivals halls, 2 baggage halls, 6 check-in lobbies and 6 boarding places, summing up a total of 16 areas. Due to the high thermal loads of this places, a total air system is selected for their acclimatize.

Therefor the project needs a total of 16 air treatment units for each of the common areas, and a total of 7 units of primary air for treating the exterior air that will flow through the preinstalled air-water areas.

The water is distributed among all the establishments that use the air-water system using 7 pipelines. Such pipelines will be made of iron and will be dimensioned based on the power of each establishment. Fan-coils will not be installed because it is a final unit, the current project only studies the pre-installation. Therefore the use of fan-coils will be decided by each owner.

To allow the flow of water through the 7 secondary circuits (located on the ground floor) and the primary circuits (from the boilers and chiller units to the different floors and air treatment units) located on the sheathing pumps will be used and installed in duplicate. A total of 28 pumps will be needed (14 for supply and 14 for the return) for the secondary circuits and 8 pumps for the primary circuits.

In the 16 places with total air system, the air will travel through an air pipe network, using diffusion elements to distribute the air. In the same way, the air will return to the air treatment units through a return pipe network with grills along it. For the air extraction, the return pipe network will be used.

A total of 934 diffusers and 253 return grills have been installed throughout the different common areas.

The ducts have been dimensioned establishing a maximum speed of 10 m/s on the main tranches, and 5 m/s on the final tranches. The loss established for the project was 0,12 mmca/l.

The vents from the air conditioning units have been dimensioned based on the most unfavorable flow tranche, using the constant loss method.

In order to produce cold and hot water 5 refrigeration units, with an average of 1673 KW nominal power (each one) and 3 boilers, with an average of 1400 KW nominal power (each one) will be used.

Once the installation was designed the budget of such installation was estimated taking into account all the units and materials used, the assembly and the commissioning of the system. Such budget was 4.379.083,39 € (four million three hundred and seventy nine thousand eighty three and thirty nine cents).

Índice General.

1.	Memoria descriptiva.	19
2.	Cálculos.	37
3.	Pliego de condiciones.	95
4.	Presupuesto	107
5.	Anexos.....	131
6.	Planos.....	215

Índice

1. Memoria descriptiva.	19
1.1. Objeto y motivación del proyecto.	21
1.2. Descripción del edificio a climatizar.	21
1.3. Criterios de diseño.	22
1.3.1. Condiciones climáticas interiores.	22
1.3.2. Condiciones climáticas exteriores.	23
1.3.3. Condiciones de uso.	24
1.3.3.1. Nivel de ocupación y de actividad.	24
1.3.3.2. Equipos.	25
1.3.3.3. Iluminación y otras cargas.	26
1.3.4. Características constructivas.	26
1.3.5. Consideraciones dimensionamiento de tuberías.	27
1.3.6. Consideraciones dimensionamiento de conductos.	27
1.4. Cálculo de cargas térmicas.	28
1.4.1. Verano.	28
1.4.2. Invierno.	29
1.5. Diseño del sistema de climatización.	29
1.5.1. Fancoils.	30
1.5.2. Climatizadores.	30
1.5.3. Red de tuberías.	31
1.5.4. Bombas.	32
1.5.5. Red de conductos.	32
1.5.6. Ventiladores.	33
1.5.7. Difusores.	33
1.5.8. Rejillas de retorno.	33
1.5.9. Caldera.	34
1.5.10. Grupo frigorífico.	34
1.5.11. Elementos auxiliares.	34
1.6. Normativa de la aplicación.	34
1.7. Bibliografía.	36
 2. Cálculos.	 37
2.1. Cargas térmicas.	39

2.1.1.	Cargas térmicas de verano.	45
2.1.1.1.	<i>Carga por transmisión.</i>	45
2.1.1.2.	<i>Carga por radiación.</i>	46
2.1.1.3.	<i>Infiltraciones.</i>	46
2.1.1.4.	<i>Nivel de ocupación.</i>	46
2.1.1.5.	<i>Equipos.</i>	47
2.1.2.	Cargas térmicas de invierno.	48
2.1.2.1.	<i>Carga por transmisión.</i>	48
2.1.3.	Resumen cálculo de cargas.	49
2.1.4.	Cómputo global.	55
2.1.4.1.	<i>Verano.</i>	55
2.1.4.2.	<i>Invierno.</i>	55
2.2.	Red de tuberías.	55
2.2.1.	Tuberías de agua fría.	60
2.2.2.	Tuberías de agua caliente.	70
2.3.	Bombas.	79
2.4.	Conductos de aire.	81
2.5.	Difusores.	82
2.6.	Rejillas de retorno.	84
2.8.	Equipo frigorífico.	93
2.9.	Caldera.	93
3.	Pliego de condiciones.	95
3.1.	Condiciones técnicas.	97
3.1.1.	Montaje.	97
3.2.	Condiciones de pruebas, puesta en marcha y recepción.	100
3.2.1.	Pruebas, puesta en marcha y recepción.	100
3.2.1.1.	<i>Pruebas.</i>	101
3.2.1.2.	<i>Puesta en marcha y recepción.</i>	102
3.3.	Condiciones de mantenimiento.	103
3.3.1.	Mantenimiento.	103
3.3.1.1.	<i>Normas de mantenimiento</i>	103
4.	Presupuesto	107
4.1.	Descripción de equipos empleados.	109

4.2. Mediciones de los equipos empleados.....	123
4.3. Sumas parciales.....	125
4.4. Presupuesto total.....	129
 5. Anexos.....	 131
5.1. Hojas cálculo de cagas.....	133
5.1.1. Verano	133
5.1.2. Invierno.	152
5.2. Bombas.....	171
5.3. Ventiladores.....	189
5.4. Tablas de diseño	209
 6. Planos.....	 215

Índice de tablas

Tabla 1. Superficie construida y acondicionada por planta	22
Tabla 2. Condiciones climáticas interiores del aeropuerto	22
Tabla 3. Calidad mínima de aire interior según el RITE	23
Tabla 4. Hora y mes más desfavorables según la orientación en Verano	24
Tabla 5. Nivel de ocupación y carga de los ocupantes según la zona	25
Tabla 6. Cargas de los equipos por zonas	26
Tabla 7. Cargas por iluminación según zona	26
Tabla 8. Valores de los cerramientos	27
Tabla 9. Superficies y ocupación locales P0	42
Tabla 10. Superficies y ocupación locales P1	44
Tabla 11. Cargas térmicas planta baja	52
Tabla 12. Cargas térmicas planta primera	53
Tabla 13. Caudales para locales de la planta baja	59
Tabla 14. Caudales para locales de la primera planta	60
Tabla 15. Tuberías agua fría CF1_P0	62
Tabla 16. Tuberías agua fría CF2_P0	63
Tabla 17. Tuberías agua fría CF3_P0	64
Tabla 18. Tuberías agua fría CF4_P0	65
Tabla 19. Tuberías agua fría CF1_P1	66
Tabla 20. Tuberías agua fría CF2_P1	67
Tabla 21. Tuberías agua fría CF3_P1	68
Tabla 22. CF1_Cubierta_Climatizadores (primario)	69
Tabla 23. CF2_Cubierta_bombas en planta (primario)	69
Tabla 24. Tuberías agua caliente CC1_P0	72
Tabla 25. Tuberías agua caliente CC2_P0	72
Tabla 26. Tuberías agua caliente CC3_P0	73
Tabla 27. Tuberías agua caliente CC4_P0	75
Tabla 28. Tuberías agua caliente CC1_P1	76
Tabla 29. Tuberías agua caliente CC2_P1	76
Tabla 30. Tuberías agua caliente CC3_P1	77
Tabla 31. CC1_Cubierta_climatizadores (primario)	78
Tabla 32. CC2_cubierta_bombas en planta (primario)	79
Tabla 33. Bombas agua fría	80
Tabla 34. Bombas agua caliente	80
Tabla 35. Cantidades de cada bomba	81
Tabla 36. Difusores seleccionados	84
Tabla 37. Rejillas seleccionadas	85
Tabla 38. Climatizador 1	86
Tabla 39. Climatizador 2	87
Tabla 40. Climatizador 3	87
Tabla 41. Climatizador 4	87
Tabla 42. Climatizador 5	88
Tabla 43. Climatizador 6	88
Tabla 44. Climatizador 7	88
Tabla 45. Climatizador 8	89

Tabla 46. Climatizador 9	89
Tabla 47. Climatizador 10.....	89
Tabla 48. Climatizador 11.....	90
Tabla 49. Climatizador 12.....	90
Tabla 50. Climatizador 13.....	90
Tabla 51. Climatizador 14.....	91
Tabla 52. Climatizador 15.....	91
Tabla 53. Climatizador 16.....	91
Tabla 54. UAP1	92
Tabla 55. UAP2	92
Tabla 56. UAP3	92
Tabla 57. UAP4	92
Tabla 58. UAP5	92
Tabla 59. UAP6	92
Tabla 60. UAP7	93
Tabla 61. Resumen equipo friforífico.....	93
Tabla 62. Resumen caldera	94

1. Memoria descriptiva.

1.1. Objeto y motivación del proyecto.

El objeto de este proyecto es la climatización de un aeropuerto ubicado en la ciudad de Zaragoza. Para ello será necesario establecer las condiciones técnicas y legales a las que deberán ajustarse dichas instalaciones de climatización.

La motivación del mismo es el manejo de las técnicas de climatización, muy en auge en estos últimos años.

Estas instalaciones a desarrollar comprenderán tanto los sistemas de refrigeración como los de calefacción, necesarios durante todos los días del año en un edificio de estas características.

Para ello, habrá de ajustarse al Apéndice 07.1 *del Reglamento de Instalaciones Térmicas de los Edificios*, cumplimentando todos sus capítulos, simplificando su contenido y ajustándolo a un aeropuerto.

1.2. Descripción del edificio a climatizar.

El edificio en cuestión es un aeropuerto situado en las afueras de Zaragoza, a 10 kilómetros de distancia de la ciudad, con orientación Norte-Sur, y cerramientos exteriores de cristal y hormigón (dependiendo de la zona). La altitud sobre el nivel del mar es de 247 m.

La geometría de la planta tiene forma curva, con la fachada principal de entrada orientada al norte y la pista de despegue y aterrizaje orientada al sur. Así mismo, el aeropuerto consta de 6 diques para embarcar en la zona de la pista de aterrizaje.

El edificio dispone de dos plantas a climatizar y una cubierta en la cual se ubicarán todos los equipos de climatización. La planta baja se compone por dos zonas de recogida de equipajes, porche de carritos y equipajes, un vestíbulo de llegadas (dividido en dos partes para su correcta climatización), y numerosos locales destinados a uso comercial u oficinas. La planta primera se compone por la zona de facturación (la cual se ha dividido en 6 partes para su climatización), la zona de embarque (dividida en 6 diques) y numerosos locales de uso comercial u oficinas. Ambas plantas están comunicadas por medio de escaleras mecánicas y ascensores tal y como se puede observar en los planos del edificio.

Cada una de las plantas a climatizar tiene una altura de 5 m y un falso techo por el cual discurren los diferentes circuitos de conductos y tuberías.

En la Tabla 1 se muestran las superficies construidas por planta, así como la superficie de la zona que se acondicionará en cada una de ellas:

Planta	Superficie total construida (m ²)	Superficie acondicionada (m ²)
Planta baja (P0)	40479,4	27632,2
Planta primera (P1)	41643	18933,1

Tabla 1. Superficie construida y acondicionada por planta

La superficie restante no acondicionada está compuesta por tabiques, ascensores, escaleras, cuartos destinados a contadores, cuadros de electricidad, aseos, patinillos, locales y salas de espera cuya climatización es independiente, zonas interiores por las que discurren las cintas de equipajes, así como zonas que dan directamente al exterior en el caso de la planta primera.

Por lo tanto, la superficie total a acondicionar es de 46564,3 m² sobre un total de 82122,4 m² construidos.

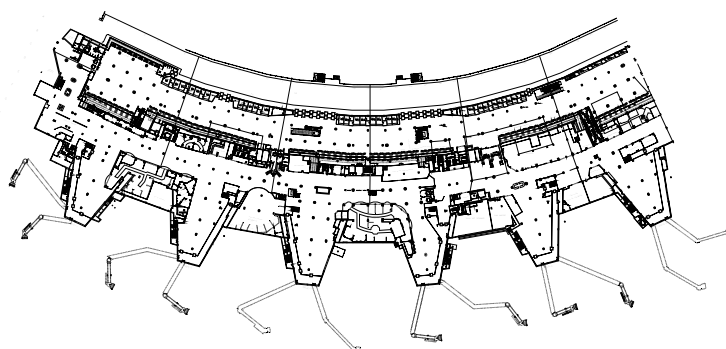


Ilustración 1. Planta del aeropuerto

1.3. Criterios de diseño.

1.3.1. Condiciones climáticas interiores.

De acuerdo a lo establecido en la instrucción técnica IT 1.1.4.1 del RITE (Reglamento de Instalaciones térmicas) sobre la exigencia de calidad térmica del ambiente, se tomarán las siguientes condiciones de temperatura y humedad:

Estación	Temperatura interior (°C)	Humedad relativa (%)
Verano	25°	50%
Invierno	21°	45%

Tabla 2. Condiciones climáticas interiores del aeropuerto

Sobre la calidad del aire interior, el RITE establece en su apartado IT 1.1.4.2.2 la calidad mínima del mismo que se debe mantener dependiendo del tipo recinto que se vaya a climatizar. De esta manera, en la siguiente tabla se recogen los diferentes tipos de calidad de aire interior (IDA) existentes:

Calidad de aire interior	Tipo de recinto	Tasa de ventilación por persona (m ³ /h/persona)
IDA 1 (óptima)	Hospitales, laboratorios, clínicas, etc	72
IDA 2 (buena)	Oficinas, residencias de estudiantes y ancianos, salas de lectura, museos, aulas, etc	45
IDA 3 (media)	Edificios comerciales, cines, teatros, cafeterías bares, gimnasios, salas de fiestas, etc	28,8
IDA 4 (baja)	Sólo para casos especiales justificados	18

Tabla 3. Calidad mínima de aire interior según el RITE

Por lo tanto, teniendo en cuenta la Tabla 3, se empleará una calidad de aire media (IDA 3) en los vestíbulos de salidas y llegadas, las zonas de embarque y controles, y en las zonas de recogida de equipajes. Para el resto de locales destinados a oficinas o tiendas, se empleará una calidad de aire buena (IDA 2).

1.3.2. Condiciones climáticas exteriores.

Para la selección de las condiciones climáticas exteriores se ha hecho uso de la *Guía técnica de condiciones climáticas exteriores de proyecto*, según la cual el aeropuerto estará situado a una altura sobre el nivel del mar de 247 m tal y como se mencionó anteriormente.

A continuación se muestran las condiciones climáticas exteriores empleadas para la realización del proyecto:

- Verano:
 - Temperatura seca: 33,3 °C
 - Temperatura húmeda: 21,8 °C
 - Humedad relativa: 37 %

- Invierno:
 - o Temperatura seca: $-2,3^{\circ}\text{C}$
 - o Temperatura del terreno: $6,8^{\circ}\text{C}$

Se ha empleado un nivel percentil del 1 % en verano y del 99 % en invierno, es decir, que sólo un 1% de los días de verano se superará la temperatura anteriormente establecida, mientras que en invierno el 99% de los días la temperatura será superior a $-2,3^{\circ}\text{C}$.

Al contrario que en invierno, en verano las condiciones externas se ven influenciadas por la hora y mes, y por lo tanto se deberán seleccionar los valores más desfavorables en función de la orientación del edificio. En invierno no es necesario ya que la radiación solar supone un aporte positivo que favorece el calentamiento del edificio a climatizar.

En la siguiente tabla se muestran las horas y meses más desfavorables en función de la orientación:

Orientación	Hora	Mes
Norte	15:00	Julio
Sur	16:00	Julio
Este	8:00	Julio
Oeste	16:00	Julio

Tabla 4. Hora y mes más desfavorables según la orientación en Verano

En el presente proyecto el aeropuerto tiene una orientación Norte-Sur, y por lo tanto en la mayoría de los casos la hora y mes más desfavorables serán las 15:00 y las 16:00 horas del mes de Julio respectivamente.

1.3.3. Condiciones de uso.

El aeropuerto está diseñado para funcionar los 365 días del año durante las 24 horas del día. Dependiendo de la zona en cuestión se establecerá un nivel de ocupación diferente, así como la carga sensible y latente de los ocupantes. Además, se tendrá en cuenta la potencia producida por los diferentes equipos y aparatos de iluminación.

1.3.3.1. Nivel de ocupación y de actividad.

Dependiendo de la zona a climatizar existirá un nivel de ocupación diferente y se realizará una actividad diferente, lo cual supondrá distintos valores en la carga sensible y latente producida por las personas.

La carga sensible es aquella que se produce como resultado de la diferencia de temperatura existente entre la persona y el exterior, mientras que la carga latente es consecuencia del vapor que produce la persona, que dependerá del tipo de actividad realizada. Estos datos resultan importantes ya que suponen un aumento de la carga a combatir a la hora de acondicionar el espacio.

A continuación se muestra la tabla que recoge el nivel de ocupación considerado para cada zona así como la carga sensible y latente producida por los ocupantes de la misma:

Planta	Zona	Ocupación (m ² /persona)	Carga sensible de los ocupantes (W/persona)	Carga latente de los ocupantes (W/persona)
Planta baja (P0)	Vestíbulo de llegadas	3,8	82,1	79,1
	Zonas de paso	10	71,8	60,1
	Cintas de recogida de equipajes	4	82,1	79,1
	Porche de carritos y equipajes	10	71,8	60,1
	Oficinas y tiendas	10	71,8	60,1
Planta primera (P1)	Vestíbulo de facturación	3,5	82,1	79,1
	Zonas de control	3,5	82,1	79,1
	Diques de embarque	4	82,1	79,1
	Oficinas y tiendas	10	71,8	60,1

Tabla 5. Nivel de ocupación y carga de los ocupantes según la zona

1.3.3.2. Equipos.

Para el cálculo de cargas se tienen en cuenta las cargas eléctricas generadas por los diferentes equipos empleados en cada una de las zonas a climatizar. En la siguiente tabla se muestran los equipos empleados en cada zona y la carga considerada para cada uno de ellos:

Piso	Zona	Equipo	Carga (W/m ²)
Planta baja (P0)	Vestíbulo de llegadas	Señalética y monitores	3,5

	Cintas de recogida de equipajes	Señalética y monitores	3,5
		Cintas de equipajes	4500 W por cinta
Planta primera (P1)	Vestíbulo de facturación	Señalética y monitores	3,5
		Mostradores	2000 W por mostrador
	Diques de embarque	Señalética y monitores	3,5

Tabla 6. Cargas de los equipos por zonas

1.3.3.3. Iluminación y otras cargas.

Al igual que con los equipos, los sistemas de iluminación generan una serie de cargas internas que se deben tener en cuenta a la hora de realizar el cálculo de cargas:

Planta	Zona	Carga (W/m ²)
Planta baja (P0)	Vestíbulo de llegadas	21
	Zonas de paso	20
	Cintas de recogida de equipajes	20
	Porche de carritos y equipajes	20
	Locales comerciales	36-96 (Iluminación + carga eléctrica)
	Oficinas	64,6 (Iluminación + carga eléctrica)
Planta primera (P1)	Vestíbulo de facturación	21
	Zonas de control	64,6 (Iluminación + carga eléctrica)
	Diques de embarque	20
	Locales comerciales	36-96 (Iluminación + carga eléctrica)
	Oficinas	64,6 (Iluminación + carga eléctrica)

Tabla 7. Cargas por iluminación según zona

1.3.4. Características constructivas.

A la hora de realizar el cálculo de cargas es importante tener en cuenta el coeficiente de transmisión térmica de los materiales empleados en la construcción del edificio, ya sean paredes, techos, cristales, etc. Ya que dependiendo del tipo de cerramiento se favorecerá en mayor o menor medida la situación de confort del interior del aeropuerto.

Cerramiento	Coefficiente de transmisión K (W/m ² °C)	Factor de ganancia solar
Ventanas	2,6	0,48
Muros exteriores	0,65	-
Tabiques	1,2	-
Tejados	0,46	-
Suelos interiores	1,1	-
Suelos exteriores	1,1	-
Techos	2,02	-

Tabla 8. Valores de los cerramientos

1.3.5. Consideraciones dimensionamiento de tuberías.

Para el diseño del sistema de tubería se ha limitado la pérdida por tramo a 20 mm.c.a y la velocidad a un máximo de 2 m/s.

Además, se atenderá a lo especificado en el capítulo ITE 02.8 del RITE sobre *Tuberías y accesorios*, siguiendo los diferentes puntos especificados en el mismo:

- Generalidades
- Alimentación
- Vaciado
- Expansión
- Dilatación
- Golpe de ariete
- Filtración

1.3.6. Consideraciones dimensionamiento de conductos.

Para el cálculo de la red de conductos se ha utilizado el método de pérdida de carga constante, estableciendo una velocidad máxima del aire de 10 m/s y una pérdida de carga máxima de 0,12 mm.c.a/m. Así mismo, atendiendo a la norma IT 0.2.2.3.1 no se podrán superar unos determinados niveles de ruido producidos por la circulación del aire.

Además, se ha establecido un factor de forma máximo de 4, y se ha conservado, en la medida de la posible, alguna de las dimensiones de un tramo a otro con el fin de evitar cambios bruscos de sección.

Se han tenido en cuenta también los diferentes accesorios empleados en la red tales como: codos, derivaciones, reducciones, etc.

1.4. Cálculo de cargas térmicas.

A la hora de estimar las cargas térmicas se tendrán en cuenta las siguientes cargas:

- **Internas:** son aquellas cargas generadas en el interior del edificio que suponen un aporte de calor. Sólo se deberán tener en cuenta en verano ya que en invierno suponen un aporte de calor que favorece el confort. Dependen del nivel de ocupación y actividad (apartado 1.3.3.1), los equipos (apartado 1.3.3.2), la iluminación y otras cargas eléctricas (apartado 1.3.3.3).
- **Externas:** relacionadas con el aporte de calor exterior en el caso de verano, y con el aporte de frío exterior en el caso de invierno.

El dimensionamiento de todas las instalaciones se realizará para las situaciones más desfavorables, es decir, para aquellos casos en los que la carga térmica a combatir sea máxima. De esta manera las instalaciones serán capaces de combatir la carga en cualquier situación.

1.4.1. Verano.

A la hora de realizar el cálculo de cargas de verano se tendrán en cuenta las cargas externas e internas, tal y como se mencionó al inicio de este mismo apartado. Dentro de las cargas externas e internas se deben distinguir diferentes tipos:

- Cargas externas:
 - *Transmisión:* estas cargas se producen por conducción a través de los diferentes cerramientos que separan el interior del edificio del exterior o de otras estancias no climatizadas. Dependen del tipo de cerramiento, cuyo coeficiente de transmisión varía de unos materiales a otros (ver apartado 1.3.4), y de la diferencia de temperatura entre interior y exterior.
 - *Radiación:* depende de la orientación, y por lo tanto de la hora y mes más desfavorables. Se produce como consecuencia de la incidencia de la radiación solar a través de los cristales.
- Cargas internas:
 - Nivel de ocupación y actividad.
 - Equipos.

o Iluminación y otras cargas eléctricas

Las infiltraciones no se han tenido en cuenta al considerarse que el edificio está sometido a sobrepresión, lo que impide que se produzcan infiltraciones descontroladas a través de los diferentes cerramientos.

1.4.2. Invierno.

Para el cálculo de cargas de invierno se tendrán en cuenta únicamente las cargas por transmisión, ya que, como se explicó anteriormente, el resto de cargas suponen un aporte de calor favorable para la situación de confort del edificio a acondicionar.

También se deberá prestar atención al caudal de aire exterior que se debe tratar para mantener la calidad del aire interior.

1.5. Diseño del sistema de climatización.

El diseño el sistema de climatización del edificio se ha realizado en función de la zona a climatizar y de la carga a combatir. De esta manera, se han empleado dos tipos de sistemas diferentes: sistema de climatización aire-agua y sistema de climatización todo aire. Para los locales comerciales y tiendas se ha empleado un sistema aire-agua; en cambio, para las zonas comunes de mayores dimensiones y carga a combatir, como vestíbulos de facturación y de salidas, zonas de recogida de equipajes y diques de embarque se ha empleado un sistema de climatización todo aire.

El aeropuerto está diseñado para funcionar durante los 365 días del año las 24 horas del día, por lo que el sistema de climatización deberá funcionar de forma eficiente en cualquier época del año.

Además, para la elección y emplazamiento de los diferentes equipos empleados se ha cumplido en todo momento con la normativa establecida en el RITE.

El número de locales acondicionados por medio de un sistema aire-agua es de 178, mientras que las zonas acondicionadas por medio de climatizadores se han dividido en varias partes para facilitar su acondicionamiento, sumando un total de 16 zonas.

Los elementos principales que se pueden encontrar en la instalación son los siguientes:

- Fancoils.
- Climatizadores.
- Red de tuberías.
- Bombas.
- Red de conductos.
- Ventiladores.
- Difusores.
- Rejillas de retorno.
- Caldera.
- Grupo frigorífico.
- Elementos auxiliares.

1.5.1. Fancoils.

Son los aparatos finales situados en los locales u oficinas de menor superficie, cuya climatización se realiza por medio de un sistema aire-agua.

Permiten regular la temperatura de forma manual, por lo que los usuarios podrán modificarla a su gusto.

La impulsión y retorno de aire se produce en el propio fancoil que se encuentra situado en el falso techo del local, por lo que, al contrario que en los sistemas todo aire, no se requiere una red de tuberías de impulsión y retorno. Únicamente será necesaria una red de tuberías de aire exterior.

En el presente proyecto no se seleccionará un modelo determinado de fancoils. Únicamente se dejará a los locales comerciales u oficinas de una preinstalación aire-agua, es decir, dispondrán de una toma de agua fría de 200 W/m^2 (impulsión y retorno), una de agua caliente de 100 W/m^2 (impulsión y retorno), y la red de conductos de aire exterior. De esta manera el propietario de cada uno de los locales podrá instalar el número de fancoils que considere necesario en función de la superficie del establecimiento.

1.5.2. Climatizadores.

Como se mencionó al principio de este apartado, el aeropuerto ha sido dividido en 16 zonas para las cuales se empleará sistema todo aire, y por lo tanto se utilizará un climatizador o UTA para cada una de ellas. También será necesario el uso de 7 climatizadores encargados del

acondicionamiento del aire exterior para los locales u oficinas a los cuales se deja la preinstalación.

Al contrario que los fancoils, estos aparatos irán ubicados en la cubierta del edificio, situada sobre la primera planta.

Dentro de los climatizadores se encuentran las baterías de frío y calor empleadas para el tratamiento del aire, y los ventiladores de impulsión y retorno.

Los climatizadores se encargan de coger aire exterior y mezclarlo con el caudal de retorno, el cual regresa hasta el climatizador por medio de las rejillas de retorno situadas en el local. Una vez mezclado, el aire es tratado gracias a las baterías de frío y calor, y posteriormente impulsado hasta las diferentes zonas gracias al ventilador de impulsión, expulsándose de manera uniforme por toda la sala o por medio de difusores rotacionales situados en el techo.

1.5.3. Red de tuberías.

La red de tuberías se compone de varios circuitos primarios que se encargan de transportar el agua desde la caldera o grupo frigorífico hasta las baterías de los climatizadores y bombas, y de varios circuitos secundarios encargados de la distribución del agua en planta hasta los diferentes locales u oficinas a los cuales se les dejará la preinstalación.

En la instalación existen dos redes de tuberías diferentes: retorno e impulsión de agua caliente y retorno e impulsión de agua fría. En la red de tuberías de agua caliente el agua sale de la caldera a 60°C y retorna a 50°C por lo que se usará el diagrama de Moody de tuberías de agua caliente a 50°C para su dimensionado. En la red de tuberías de agua fría el agua sale del grupo frigorífico a 7°C y regresa a 12°C, por lo tanto, en este caso se usará el diagrama de Moody de tuberías de agua fría a 10°C para su dimensionado.

El material de las tuberías es acero inoxidable y discurren por el hueco situado en el interior del falso techo para los circuitos secundarios, y por la cubierta situada sobre la primera planta los circuitos primarios.

Para el dimensionamiento de las mismas se calcula en primer lugar el caudal necesario para cada local o climatizador, y el necesario en cada uno de los demás tramos para que esto sea posible. Una vez conocido el caudal de cada tramo se emplean los diagramas de Moody antes mencionados, en los cuales se entra con el caudal teniendo en cuenta las restricciones mencionadas en el apartado 1.3.5. *Consideraciones dimensionamiento de tuberías*, obteniéndose de esta manera el diámetro de cada tramo de tubería y las pérdidas en mmca/m.

1.5.4. Bombas.

Al igual que existen circuitos de tuberías primarios y secundarios, habrá bombas encargadas de impulsar el agua tanto en los circuitos primarios como en los secundarios.

Todas las bombas irán acompañadas de una bomba de iguales características que será la bomba de reserva en caso de que falle la principal. Así mismo, unas bombas se encargarán de los circuitos de impulsión y otras de los de retorno.

Para el dimensionamiento de las bombas se ha tenido en cuenta la pérdida de carga de las tuberías en el camino más desfavorable, es decir, el camino a seguir desde la bomba en cuestión hasta el climatizador o local más alejado de la misma, de manera que se garantice que el agua llega a todos los aparatos de la instalación.

1.5.5. Red de conductos.

Los conductos se encargan de transportar y hacer retornar el aire desde los climatizadores hasta las diferentes zonas a aclimatar. Existen dos redes de conductos diferentes. La primera es una red de conductos de aire exterior, que va desde los climatizadores hasta los locales u oficinas dotados de una preinstalación, y se encargan de transportar el aire exterior necesario para que los propietarios puedan instalar los fancoils. Tal y como se mencionó anteriormente, la impulsión y retorno se produce en el propio fancoil y por lo tanto no hay conductos de retorno en este caso. La segunda red de conductos es la encargada de impulsar el aire tratado en las UTA situadas en cubierta hasta los difusores, y de retornarlo de nuevo a través de las rejillas de retorno, existiendo en este caso un circuito de impulsión y otro de retorno por el cual volverá además el aire de extracción necesario para evitar sobrepresión en el edificio.

El material de los conductos es acero galvanizado y su sección rectangular, y al igual que las tuberías irán colocados en el hueco situado en el falso techo de cada planta. Para su diseño, se ha cumplido con la normativa del RITE en cuanto a niveles de ruido y aislamiento térmico para conductos.

Para el dimensionamiento de los mismos se calcula en primer lugar el caudal que irá por cada tramo hasta llegar a cada uno de los locales o diferentes difusores. A continuación se calcula el diámetro de la sección circular teniendo en cuenta las restricciones señaladas en el apartado 1.3.6. *Consideraciones dimensionamiento de conductos*, y finalmente se obtienen las dimensiones de la sección rectangular equivalente en cada tramo. También se tendrá en cuenta el criterio de pérdida de carga constante.

Las tablas empleadas para calcular el diámetro de la sección circular y su correspondiente sección rectangular equivalente se incluyen en el apartado de ANEXOS.

1.5.6. Ventiladores.

Los ventiladores se encargan de impulsar el aire desde los climatizadores hasta los diferentes locales o difusores, y de hacerlo retornar en caso de que exista circuito de retorno.

Se encuentran situados en el interior de cada uno de los climatizadores.

Para su dimensionamiento se ha tenido en cuenta la pérdida de carga del camino crítico, es decir, aquel que va desde el climatizador hasta el local o difusor más alejado, garantizando así que el aire llegue a cada uno de los locales o difusores.

1.5.7. Difusores.

Los difusores son los encargados de distribuir el aire de impulsión (que procede de las UTA) de manera uniforme en aquellas zonas con un sistema de climatización todo aire.

El número de difusores dependerá de la geometría de la sala y el caudal de impulsión, procurando siempre la mayor simetría posible a la hora de su colocación, así como una distribución uniforme de los mismos por toda la sala. No obstante, se ha colocado aproximadamente un difusor por cada 50 m² siempre y cuando la geometría de la sala lo permitiera, y estos fueran capaces de suministrar el caudal exigido. En total han hecho falta un total de 934 difusores distribuidos entre las 16 zonas con sistema de climatización todo aire.

Para su elección se ha cumplido con la normativa del RITE en cuanto a las exigencias de ruido permitidas en los equipos finales.

1.5.8. Rejillas de retorno.

Las rejillas de retorno se encargan de hacer retornar el caudal de extracción y retorno para que este vuelva hasta los climatizadores pertinentes.

Se ha colocado aproximadamente una rejilla de retorno por cada 8 difusores, procurando siempre que estén lo suficientemente alejadas de los difusores para no "cortocircuitar" la

impulsión con el retorno. Se han empleado un total de 253 rejillas de retorno distribuidas entre las 16 zonas con sistema de climatización todo aire.

1.5.9. Caldera.

Es el equipo encargado de calentar el agua que alimenta las baterías de los climatizadores o a aquellos locales que disponen de preinstalación aire-agua durante los meses de invierno. El agua sale de la misma a una temperatura de 60°C y regresa a 50°C, produciéndose un salto térmico de 10°C.

Al igual que el resto de los equipos irá situada en cubierta y su potencia nominal deberá ser superior a la potencia total calculada en invierno.

1.5.10. Grupo frigorífico.

Es el equipo encargado de enfriar el agua que va a los climatizadores o a aquellos locales que disponen de preinstalación aire-agua durante los meses de verano. El agua sale de la misma a una temperatura de 7°C y regresa a 12°C, produciéndose un salto térmico de 5°C.

Al igual que el resto de los equipos irá situada en cubierta y su potencia nominal deberá ser superior a la potencia calculada en verano de todo el edificio.

1.5.11. Elementos auxiliares.

Además de los elementos mencionados anteriormente, se deberán emplear otros elementos auxiliares tales como válvulas que permitirán regular el caudal, evitar que haya aumento excesivo en la presión o temperatura del agua, o cortar el suministro en caso de que resulte necesario detener la instalación. Otro elemento auxiliar que se puede encontrar son los equipos de medida, para controlar la presión y temperatura de diferentes puntos de la instalación en todo momento. Los filtros se emplearán para evitar que se introduzcan partículas nocivas en el sistema, y vasos de expansión para evitar sobrepresión del agua que se encuentra sometida a un cambio constante de sus propiedades físicas.

1.6. Normativa de la aplicación.

La normativa empleada para el diseño de la instalación del aeropuerto es la siguiente:

- Real Decreto 314/2006, de 17 de Marzo, por el que se aprueba el “Código Técnico de la Edificación (CTE)”, y las instrucciones técnicas que complementan al mismo.

Para todo lo relacionado con los equipos de calefacción y refrigeración se ha empleado la siguiente normativa:

- Real Decreto 1027/2007, de 20 de Julio, por el que se aprueba el “Reglamento de Instalaciones Térmicas en Edificios (RITE)”, y las instrucciones técnicas que complementan al mismo.
- Real Decreto 1826/2009, de 27 de Noviembre, por el que se modifica el “Reglamento de Instalaciones Térmicas en Edificios (RITE)”, y las instrucciones técnicas que complementan al mismo.
- Real Decreto 138/2011, de 4 de Febrero, por el que se aprueba el “Reglamento de Seguridad para Plantas e Instalaciones Frigoríficas”.
- Normas DIN para todo el entramado de tuberías y sus accesorios.

1.7. Bibliografía.

- [1] *Código Técnico de la Edificación (CTE)*, Real decreto 314/2006 de 17 de Marzo.
- [2] *Guía Técnica de Condiciones Climáticas Exteriores de Proyecto, Ahorro y Eficiencia Energética en Climatización* 12.
- [3] *Reglamento de Instalaciones Térmicas en los Edificios (RITE)*, Real decreto 1027/2007 de 20 de Julio.
- [4] *Real decreto 1826/2009* de 27 de Noviembre, por el que se modifica el RITE.
- [5] Catálogo difusores TROX VDW.
- [6] Catálogo rejillas TROX serie AR AE.
- [7] Catálogo Carrier: enfriadora de agua 30XA Aquaforce.
- [8] Catálogo Viessmann: caldera de condensación Vitocrossal 300.
- [9] Catálogo TROX: Unidad de Tratamiento de aire TKM 50 HE.
- [10] Catálogo TROX: Unidad de Tratamiento de aire serie TBS-EC.
- [11] *Grupo Cobra*, Proyecto Instalación de Climatización: Renovación Instalaciones Edificio Terminal y Nueva Central de Climatización “Aeropuerto de Ibiza”.

2. Cálculos.

2.1. Cargas térmicas.

Tal y como se mencionó en el apartado 1.4. *Cálculo de cargas térmicas*, de la *Memoria descriptiva*, a la hora de realizar el cálculo de cargas se debe distinguir entre las cargas en verano y en invierno con el fin de diseñar un sistema de climatización que pueda asegurar el confort dentro del edificio durante todos los días del año independientemente de la estación climática.

Basándose en los planos del edificio se han seleccionado las diferentes zonas a climatizar, teniendo en cuenta que aquellos locales de superficies superiores a 1000 m² o las salas VIP de espera de diferentes compañías disponen de climatización independiente por lo que no se calcularán las cargas de estos establecimientos. Los cuartos destinados a contadores, almacenes, servicios o diferentes sistemas de mantenimiento no se climatizan y por lo tanto tampoco debemos calcular sus cargas.

Debido a la gran cantidad de locales comerciales u oficinas del aeropuerto, únicamente se ha dejado una preinstalación de agua caliente, agua fría y aire exterior en cada uno de ellos, de manera que cada propietario pueda elegir el número y modelo de los aparatos de climatización que desee instalar en su local. De esta manera, la potencia que se ha dejado a cada local es de 200 W/m² en verano, y de 100 W/m² en invierno, por lo que únicamente será necesario medir la superficie de cada uno de estos locales y multiplicarla por la potencia señalada para saber la carga total de cada local. Para las zonas comunes como salas de embarque, facturación, etc. se ha realizado el correspondiente cálculo de cargas tanto en invierno como en verano, ya que estas zonas dispondrán de un sistema todo aire y no de una preinstalación aire-agua. Las tablas empleadas para el cálculo de cargas de cada zona están disponibles en el apartado 5. *ANEXOS*.

En primer lugar, para poder realizar el cálculo de cargas se debe conocer la superficie y nivel de ocupación de cada una de las zonas, salvo para aquellos locales a los cuales se dejará una potencia fija por m², donde sólo será necesario medir la superficie de los mismos. En la siguiente tabla se muestra el nivel de ocupación y superficie de cada uno de los locales o zonas comunes a climatizar:

Planta	Zona	Superficie (m ²)	Nivel de ocupación (nº de personas)
Planta baja (P0)	Vestíbulo de Llegadas 1	2475,36	651
	Vestíbulo de Llegadas 2	2447,31	644
	Zona recogida de equipajes 1	4302,85	1076
	Zona recogida de equipajes 2	3531,28	883

Planta baja (P0)	Zona de paso 1 a vestíbulo de llegadas 1	160,23	16
	Zona de paso 2 a vestíbulo de llegadas 1	46,67	5
	Zona de paso a vestíbulo de llegadas 2	84,27	8
	Cuarto 1	35,03	4
	Cuarto 2	30,73	3
	Cuarto 3	30,54	3
	Cuarto 4	49,07	5
	Cuarto 5	73,53	7
	Cuarto 6	22,48	2
	Cuarto 7	21,32	2
	Cuarto 8	31,5	3
	Cuarto 9	31,86	3
	Cuarto 10	23,52	2
	Cuarto 11	36,03	4
	Cuarto 12	28,86	3
	Cuarto 13	28,86	3
	Cuarto 14	30,16	3
	Cuarto Autohandling	28,86	3
	Cuarto 20	9,11	1
	Cuarto 21	10,27	1
	Cuarto 22	65,71	7
	Cuarto 23	18,72	2
	Cuarto 24	38,7	4
	Cuarto 25	19,36	2
	Cuarto 46	17,67	2
	Cuarto 47	22,3	2
	Cuarto 48	16,26	2
	Cuarto 49	18,5	2
	Cuarto 50	16,9	2
	Cuarto 51	20,43	2
	Cuarto 52	18,48	2
	Cuarto 53	18,11	2
	Cuarto 54	13,61	1
	Cuarto 55	20,54	2
	Cuarto 58	20,07	2
	Cuarto 66	77,37	8
	Cuarto 70	42,84	4
	Cuarto 71	34,2	3
	Cuarto 72	55,3	6
	Cuarto 73	42,9	4
	Cuarto 75	23,9	2
	Cuarto 76	47,8	5
	Cuarto 77	31,15	3
	Cuarto 78	24,33	2

Planta baja (P0)	Cuarto 79	13,76	1
	Cuarto 81	31,2	3
	Cuarto 82	22,3	2
	Cuarto 83	21,82	2
	Cuarto 84	31,28	3
	Cuarto 85	19,91	2
	Cuarto 86	20,4	2
	Cuarto 91	23,78	2
	Cuarto 93	56,65	6
	Cuarto 94	49,27	5
	Cuarto 95	95,5	10
	Cuarto 96	85,68	9
	Cuarto 97	12,1	1
	Cuarto 98	15,4	2
	Cuarto 99	23,6	2
	Cuarto 102	31	3
	Cuarto 103	45,6	5
	Cuarto C1	27,37	3
	Cuarto C2	31,92	3
	Cuarto C3	24,19	2
	Cuarto C4	12,1	1
	Cuarto C5	36,53	4
	Cuarto C6	36,24	4
	Cuarto C7	98,6	10
	Cuarto X1	35,71	4
	Cuarto X2	51,83	5
	Cuarto X3	23,81	2
	Cuarto X4	53,03	5
	Cuarto X5	50,53	5
	Mostrador por horas 1	5,64	1
	Mostrador por horas 2	5,64	1
	Mostrador por horas 3	5,64	1
	Mostrador Guama	5,64	1
	Mostrador Politours	5,64	1
	Mostrador Iberproject	5,64	1
	Mostrador soltour	5,64	1
	Mostrador Pullmantur	5,64	1
	Mostrador Condor Vacances	5,64	1
	Mostrador travel store	5,64	1
	Mostrador UNAV 1	5,64	1
	Mostrador UNAV 2	5,64	1
	Mostrador UNAV 3	5,64	1
	Mostrador AMAVE	5,64	1

Planta baja (P0)	Mostrador menatours	5,64	1
	Mostrador image tours	5,64	1
	Mostrador image tours 2	5,64	1
	Mostrador equipajes 1	16,5	2
	Mostrador equipajes 2	5,5	1
	Mostrador equipajes 3	5,5	1
	Mostrador equipajes 4	5,43	1
	Mostrador equipajes 5	11	1
	Guardia Civil 1	9,02	1
	Guardia Civil 2	9,52	1
	Guardia Civil 3	40,2	4
	Guardia Civil 4	13,33	1
	Guardia Civil 5	16,78	2
	Guardia Civil 6	13,84	1
	Guardia Civil 7	15,45	2
	Guardia Civil 8	21,15	2
	Guardia Civil 9	14,7	1
	Guardia Civil 10	16,46	2
	Guardia Civil 11	15,72	2
	Guardia Civil 12	9,38	1
	Guardia Civil 13	21,15	2
	Guardia Civil 14	27,94	3
	American Express v1	71,6	7
	Correos v1	18,2	2
	BBVA v1	43,87	4
	Aduanas v1	33,74	3
	Reclamación de equipajes 1	39,7	4
	Reclamación de equipajes 2	26,2	3
	Reclamación de equipajes 3	28,4	3
	Iberia v2	44,36	4
	BBVA v2	60,47	6
	Tabacos v2	33,04	3
	Farmacia v2	74,69	7
	Comisaría 1 v2	30,04	3
	Comisaría 2 v2	37,08	4

Tabla 9. Superficies y ocupación locales P0

Planta	Zona	Superficie (m ²)	Nivel de ocupación
Planta primera (P1)	Vestíbulo de facturación 1	1964	561
	Vestíbulo de facturación 2	1460	417
	Vestíbulo de facturación 3	1300	371
	Vestíbulo de facturación 4	1418	405
	Vestíbulo de facturación 5	1400	400
	Vestíbulo de facturación 6	1780	509
	Dique de embarque 1	3480	870
	Dique de embarque 2	2676	669
	Dique de embarque 3	2790	698
	Dique de embarque 4	2470	618
	Dique de embarque 5	2627	657
	Dique de embarque 6	2237	559
	Mostrador 1	27,81	3
	Mostrador 2	23,7	2
	Mostrador 3	23,3	2
	Mostrador 4	23,3	2
	Mostrador 5	23,63	2
	Mostrador 6	22,92	2
	Mostrador 7	20,82	2
	Mostrador 8	20,8	2
	Mostrador 9	20,84	2
	Mostrador 10	28,51	3
	Mostrador 11	20,73	2
	Mostrador 12	20,74	2
	Mostrador 13	25,52	3
	Mostrador 14	23,46	2
	Mostrador 15	23,44	2
	Mostrador 16	21,61	2
	Mostrador 17	20,7	2
	Mostrador 18	20,73	2
	Mostrador 19	25,63	3
	Mostrador 20	20,26	2
	Mostrador 21	20,26	2
	Mostrador 22	20,26	2
	Mostrador 23	20,26	2
	Mostrador 24	20,26	2
	Mostrador 25	20,26	2

	Mostrador 26	17,58	2
	Mostrador 27	16,6	2
	Mostrador 28	16,6	2
	Mostrador 29	16,6	2
	Mostrador 30	13,27	1
	Tiendas (Woman Secret, Pedro Domínguez, Springfield)	120,77	12
	Tienda Hermes	55,4	6
	Tienda Relay F2	39,74	4
	Tienda Delicatessen F2	142,5	14
	Tienda Timberland	49,7	5
	Tienda Tie rack	28,16	3
	Tienda Delicatessen 2	91,09	9
	Tienda Warner Bross	85,9	9
	Tienda variada deportes	261,9	26
	Tienda Cartier	33,13	3
	Tienda FNMT	31,52	3
	Tienda Lacoste	59,38	6
	Tienda Relay dique 4-5	81,66	8
	Tienda Relay 1 facturación	13,66	1
	Tienda Relay 2 facturación	18,14	2
	Museum musei 1	21,81	2
	Museum musei 2	69,1	7
	Museum musei dique 6	57,56	6
	BBVA F2	11,75	1
	American Express F2	9,33	1
	BBVA E4	23,7	2
	American Express E4	23,7	2
	Cafetería inter 2	134,05	13
	Cafetería Colombia d5	238,45	24
	Cafetería robot d3-4	31,215	3
	Cervecería beer F4-5	10,22	1
	Cuarto tarjetas F4	10,16	1
	Supervisor Iberia F4	10,2	1
	Sala control dique 1	101	10

Tabla 10. Superficies y ocupación locales P1

2.1.1. Cargas térmicas de verano.

A la hora de realizar el cálculo de cargas de verano se tendrán en cuenta las condiciones climáticas exteriores mostradas en el punto 1.3.2. de la *Memoria descriptiva*, prestando especial atención a la hora y mes más desfavorable en función de la orientación de la zona en cuestión tal y como se explicó con anterioridad. Las condiciones climáticas interiores que se deben alcanzar para asegurar el confort en el interior del edificio se encuentran explicadas en el punto 1.3.1. de la *Memoria descriptiva*.

Como ya se comentó en la *Memoria descriptiva*, en verano se deben tener en cuenta tanto las cargas externas: transmisión y radiación, como las cargas internas: nivel de ocupación, equipos e iluminación de las zonas a climatizar. Los coeficientes de los cerramientos necesarios para su cálculo se encuentran en el apartado 1.3.4. *Características constructivas* de la *Memoria descriptiva*. Las horas y meses más desfavorables en función de la orientación también se pueden encontrar en la *Memoria descriptiva* en el apartado 1.3.2.

En los siguientes puntos se mostrará de manera detallada la fórmula empleada para el cálculo de cada una de las cargas mencionadas en el párrafo anterior.

2.1.1.1. Carga por transmisión.

La carga por transmisión se produce cuando existe una diferencia de temperatura entre el exterior y el interior, produciéndose una transferencia de calor desde la zona de mayor temperatura hasta la de menor temperatura, que dependerá del material que separe ambas zonas, y de la superficie del mismo. Por lo tanto, la fórmula que se empleará para su cálculo es la siguiente:

$$Q_{transmisión} = S \cdot K \cdot \Delta T$$

Donde:

- $Q_{transmisión}$ = Valor total de la carga por transmisión.
- S = superficie del cerramiento.
- K = coeficiente de transmisión del cerramiento.
- ΔT = incremento de temperatura entre el exterior y el interior del edificio.

Además, se deberá corregir la temperatura exterior en función de la hora y mes más desfavorable en cada caso, al igual que ocurre con techos y muros exteriores, para los cuales se debe corregir el incremento de temperatura según la hora y mes más desfavorable.

2.1.1.2. Carga por radiación.

La carga por radiación se produce únicamente en los cristales, como consecuencia de la radiación solar al atravesarlos, lo cual produce un aumento de la temperatura en el interior del edificio. Depende del ángulo de incidencia de los rayos solares y por lo tanto también del mes y hora más desfavorables según la orientación. Para su cálculo debemos tener en cuenta la superficie del cristal, la ganancia solar (condicionada por los factores antes nombrados) y el factor de ganancia solar (FGS) que será de 0,48 para todos los cristales del edificio.

$$Q_{radiación} = S \cdot q \cdot FGS$$

Donde:

- $Q_{radiación}$ = valor total de la carga por radiación.
- S = superficie del cristal.
- q = Ganancia solar.
- FGS = Factor de ganancia solar.

2.1.1.3. Infiltraciones.

Como ya se mencionó en la memoria descriptiva, el edificio se encuentra en sobrepresión y por lo tanto se evita cualquier tipo de infiltración de calor a través de los huecos entre los distintos cerramientos, de manera que no se tendrán en cuenta las cargas debidas a infiltraciones.

2.1.1.4. Nivel de ocupación.

Según el nivel de ocupación de la zona a climatizar y la actividad que realicen sus ocupantes, las personas producen diferentes grados de calor. Este calor se disipa en forma de calor latente y calor sensible. El calor latente es consecuencia del vapor producido por la persona mientras que el sensible es el producido debido a la diferencia de temperatura existente entre la persona y el ambiente. Por lo tanto, para calcular la carga interna debida a la ocupación bastará con multiplicar el calor sensible y latente (que dependerá de la actividad realizada) por el número de ocupantes. El calor sensible y latente en función del tipo de actividad se puede encontrar en el apartado 1.3.3.1. de la *Memoria descriptiva*, al igual que el nivel de ocupación. Las fórmulas a emplear son las siguientes:

$$Q_{sensible\ total} = q_{sensible} \cdot N$$

$$Q_{latente\ total} = q_{latente} \cdot N$$

Donde:

- $Q_{sensible\ total}$ = Carga sensible total.
- $q_{sensible}$ = calor sensible por persona.
- $Q_{latente\ total}$ = Carga latente total.
- $q_{latente}$ = calor latente por persona.
- N = Número total de personas en la zona a climatizar.

2.1.1.5. Equipos.

Para calcular la carga interna producida por los equipos se consideran los siguientes valores, ya especificados en la *Memoria descriptiva*:

- 3,5 W/m² para señalética y monitores.
- 4500 W por cinta de equipajes.
- 2000 W por mostrador de facturación.

Por lo tanto, para calcular la carga de los equipos se procede de la siguiente manera:

$$Q_{\text{Señalética y monitores}} = 3,5 \cdot S$$

$$Q_{\text{cintas}} = 4500 \cdot N_{\text{cintas}}$$

$$Q_{\text{mostradores}} = 2000 \cdot N_{\text{mostradores}}$$

Donde:

- $Q_{\text{Señalética y monitores}}$ = Carga total por señalética y monitores.
- S = Superficie de la zona a climatizar.
- Q_{cintas} = Carga total por las cintas de equipajes (sólo en salas de recogida de equipajes).
- N_{cintas} = Número total de cintas de equipaje.
- $Q_{\text{mostradores}}$ = Carga total de los mostradores de facturación (sólo en vestíbulos de facturación).
- $N_{\text{mostradores}}$ = Número total de mostradores de facturación.

2.1.1.6. Iluminación y otras cargas.

Por último, las cargas producidas debido a la iluminación del edificio y otro tipo de cargas se calculan a partir de los valores especificados en el apartado 1.3.3. de la *Memoria descriptiva* expresados en W/m², que variaran dependiendo del lugar. La fórmula por tanto será la siguiente:

$$Q_{\text{iluminación y otros}} = q_{\text{iluminación}} \cdot S$$

Donde:

- $Q_{iluminación\ y\ otros}$ = Carga total por iluminación y otras causas.
- $q_{iluminación}$ = Carga por iluminación y otros, expresada en W/m^2 .
- S = Superficie de la zona a climatizar.

Además, se aplicará un coeficiente de seguridad del 10% al cómputo global de las cargas en cada zona, y se tendrá en cuenta un factor de by-pass del 0,05.

2.1.2. Cargas térmicas de invierno.

Al igual que para el cálculo de las cargas de verano, se tendrán en cuenta las condiciones climáticas exteriores descritas en el punto 1.3.2. de la *Memoria descriptiva* y las condiciones climáticas interiores que se deberán alcanzar en invierno descritas en el punto 1.3.1.

Para realizar el cálculo de las cargas térmicas de invierno, sólo se deberán tener en cuenta las cargas externas por transmisión, ya que el resto de cargas suponen un aporte de calor positivo para el establecimiento, lo cual ayudará a conseguir la situación de confort al tratarse de meses de invierno.

Al contrario que en verano no influye la hora y mes más desfavorables en función de la orientación, sino que se selecciona la temperatura mínima que se da las 8 de la mañana del mes de enero y es de $-2,3\ ^\circ C$.

Únicamente será necesario calcular las cargas de invierno para las zonas comunes ya que para los locales destinados a uso comercial u oficinas se deja una preinstalación con una potencia de $100\ W/m^2$ en los meses de invierno.

2.1.2.1. Carga por transmisión.

La pérdida por transmisión se produce por transferencia a través de los cerramientos desde la zona de mayor temperatura hasta la de menor temperatura, en este caso desde el interior del local hacia el exterior, lo que supone una pérdida de calor que no favorece el confort. También existe pérdida por transmisión entre locales climatizados y no climatizados a través de los tabiques de separación.

Las pérdidas por transmisión dependen de la superficie de los cerramientos, sus coeficientes de transmisión, la diferencia de temperatura entre las dos zonas, y un factor de viento que

dependerá del material de cada cerramiento y la orientación de los mismos (el valor de este factor se puede encontrar en las tablas empleadas para calcular las cargas de invierno disponibles en el apartado de anexos).

La fórmula a emplear es la siguiente:

$$Q_{\text{pérdidas por transmisión}} = S \cdot K \cdot \Delta T \cdot f_v$$

Donde:

- $Q_{\text{pérdidas por transmisión}}$ = Pérdidas totales por transmisión.
- S = Superficie del cerramiento.
- ΔT = Diferencia de temperatura entre el interior y exterior del edificio.
- f_v = Factor de viento.

Al igual que para el cálculo de cargas de verano, se ha aplicado un coeficiente de seguridad del 10% en todos los casos.

2.1.3. Resumen cálculo de cargas.

En los dos primeros puntos del apartado de ANEXOS están disponibles las tablas empleadas para calcular las cargas de verano e invierno en cada una de las zonas para las cuales resulte necesario.

A continuación se ofrece un resumen con los resultados obtenidos para cada zona, incluyendo todos los locales a los cuales se les deja una potencia fija para verano y otra para invierno.

Planta	Zona	Carga total verano (Kcal/h)	Carga total invierno (Kcal/h)
Planta baja (P0)	Vestíbulo de Llegadas 1	294418	202510,52
	Vestíbulo de Llegadas 2	293672	194155,93
	Zona recogida de equipajes 1	447821	274517,1
	Zona recogida de equipajes 2	420012	249539,5
	Zona de paso 1 a vestíbulo de Llegadas 1	9432	6078,92
	Zona de paso 2 a vestíbulo de Llegadas 1	2832	1838,56
	Zona de paso a vestíbulo de Llegadas 2	4854	3113,5
	Cuarto 1	6024,07	3012,035

	Cuarto 2	5284,6	2642,3
	Cuarto 3	5251,9	2625,95
	Cuarto 4	8438,52	4219,26
	Cuarto 5	12644,88	6322,44
	Cuarto 6	3865,86	1932,93
	Cuarto 7	3666,38	1833,19
	Cuarto 8	5417,02	2708,51
	Cuarto 9	5478,92	2739,46
	Cuarto 10	4044,7	2022,35
	Cuarto 11	6196,04	3098,02
	Cuarto 12	4963,02	2481,51
	Cuarto 13	4963,02	2481,51
	Cuarto 14	5186,58	2593,29
	Cuarto Autohandling	4963,02	2481,51
	Cuarto 20	1566,62	783,31
	Cuarto 21	1766,12	883,06
	Cuarto 22	11300,08	5650,04
	Cuarto 23	3219,26	1609,63
	Cuarto 24	6655,20	3327,6
	Cuarto 25	3329,32	1664,66
	Cuarto 46	3038,68	1519,34
	Cuarto 47	3834,9	1917,45
	Cuarto 48	2796,2	1398,1
	Cuarto 49	3181,42	1590,71
	Cuarto 50	2906,26	1453,13
	Cuarto 51	3513,32	1756,66
	Cuarto 52	3177,98	1588,99
	Cuarto 53	3114,34	1557,17
	Cuarto 54	2340,48	1170,24
	Cuarto 55	3532,24	1766,12
	Cuarto 58	3451,4	1725,7
	Cuarto 66	13305,24	6652,62
	Cuarto 70	7367,14	3683,57
	Cuarto 71	5881,34	2940,67
	Cuarto 72	9509,88	4754,94
	Cuarto 73	7377,46	3688,73
	Cuarto 75	4110,06	2055,03
	Cuarto 76	8220,12	4110,06
	Cuarto 77	5356,82	2678,41
	Cuarto 78	4184	2092
	Cuarto 79	2366,28	1183,14
	Cuarto 81	5365,42	2682,71
	Cuarto 82	3834,9	1917,45
	Cuarto 83	3752,36	1876,18
	Cuarto 84	5379,2	2689,6
	Cuarto 85	3423,9	1711,95
	Cuarto 86	3508,16	1754,08
	Cuarto 91	4089,42	2044,71
	Cuarto 93	9742,04	4871,02
	Cuarto 94	8472,9	4236,45

	Cuarto 95	16423,04	8211,52
	Cuarto 96	14734,3	7367,15
	Cuarto 97	2080,82	1040,41
	Cuarto 98	2648,32	1324,16
	Cuarto 99	4058,46	2029,23
	Cuarto 102	5331,04	2665,52
	Cuarto 103	7841,78	3920,89
	Cuarto C1	4706,4	2353,4
	Cuarto C2	5489,24	2744,62
	Cuarto C3	4159,92	2079,96
	Cuarto C4	2080,82	1040,41
	Cuarto C5	6282,02	3141,01
	Cuarto C6	6232,14	3116,07
	Cuarto C7	16956,14	8478,07
	Cuarto X1	6141,02	3070,51
	Cuarto X2	8913,14	4456,57
	Cuarto X3	4094,58	2047,29
	Cuarto X4	9119,5	4559,75
	Cuarto X5	8689,6	4344,8
	Mostrador por horas 1	969,9	484,95
	Mostrador por horas 2	969,9	484,95
	Mostrador por horas 3	969,9	484,95
	Mostrador Guama	969,9	484,95
	Mostrador Politours	1227,86	613,93
	Mostrador Iberproject	1227,86	613,93
	Mostrador soltour	1227,86	613,93
	Mostrador Pullmantur	1227,86	613,93
	Mostrador Condor Vacances	969,9	484,95
	Mostrador travel store	969,9	484,95
	Mostrador UNAV 1	969,9	484,95
	Mostrador UNAV 2	969,9	484,95
	Mostrador UNAV 3	969,9	484,95
	Mostrador AMAVE	969,9	484,95
	Mostrador menatours	969,9	484,95
	Mostrador image tours	969,9	484,95
	Mostrador image tours 2	969,9	484,95
	Mostrador equipajes 1	2837,48	1418,74
	Mostrador equipajes 2	945,82	472,91
	Mostrador equipajes 3	945,82	472,91
	Mostrador equipajes 4	933,78	466,89
	Mostrador equipajes 5	1891,64	945,82
	Guardia Civil 1	1551,16	775,58
	Guardia Civil 2	1637,14	818,57
	Guardia Civil 3	6913,14	3456,57
	Guardia Civil 4	2292,34	1146,17
	Guardia Civil 5	2885,64	1442,82
	Guardia Civil 6	2380,05	1190,025
	Guardia Civil 7	2656,92	1328,46
	Guardia Civil 8	3637,14	1818,57
	Guardia Civil 9	2527,94	1263,97

	Guardia Civil 10	2830,6	1415,3
	Guardia Civil 11	2703,34	1351,67
	Guardia Civil 12	1613,06	806,53
	Guardia Civil 13	3637,14	1818,57
	Guardia Civil 14	4804,8	2402,4
	American Express v1	12312,98	6156,49
	Correos v1	3129,82	1564,91
	BBVA v1	7544,28	3772,14
	Aduanas v1	5802,22	2901,11
	Reclamación de equipajes 1	6827,16	3413,58
	Reclamación de equipajes 2	4505,58	2252,79
	Reclamación de equipajes 3	4883,92	2441,96
	Iberia v2	7628,54	3814,27
	BBVA v2	10398,96	5199,48
	Tabacos v2	5681,86	2840,93
	Farmacia v2	12844,36	6422,18
	Comisaría 1 v2	5165,96	2582,98
	Comisaría 2 v2	6376,6	3188,3

Tabla 11. Cargas térmicas planta baja

Planta	Zona	Carga total verano (Kcal/h)	Carga total invierno (Kcal/h)
Planta primera (P1)	Vestíbulo de facturación 1	337032	144928,03
	Vestíbulo de facturación 2	233707	111170,1
	Vestíbulo de facturación 3	215737	105363,75
	Vestíbulo de facturación 4	230909	114245,56
	Vestíbulo de facturación 5	226641	105433,8
	Vestíbulo de facturación 6	270957	130864,8
	Dique de embarque 1	393669	227560,3
	Dique de embarque 2	301856	179607,7
	Dique de embarque 3	316842	186968,7
	Dique de embarque 4	286305	165894,8
	Dique de embarque 5	298164	175146,3
	Dique de embarque 6	245743	155651,4
	Mostrador 1	4782,46	2391,23
	Mostrador 2	4075,66	2037,83
	Mostrador 3	4006,88	2003,44
	Mostrador 4	4006,88	2003,44
	Mostrador 5	4063,62	2031,81
	Mostrador 6	3941,52	1970,76
	Mostrador 7	3580,4	1790,2
	Mostrador 8	3576,96	1788,48
	Mostrador 9	3583,8	1791,9
	Mostrador 10	4902,8	2451,4
	Mostrador 11	3564,9	1782,45
	Mostrador 12	3566,6	1783,3
	Mostrador 13	4388,6	2194,3
	Mostrador 14	4034,4	2017,2

	Mostrador 15	4030,9	2015,45
	Mostrador 16	3716,24	1858,12
	Mostrador 17	3559,76	1779,88
	Mostrador 18	3564,9	1782,45
	Mostrador 19	4407,56	2203,78
	Mostrador 20	3480,64	1740,32
	Mostrador 21	3484,1	1742,05
	Mostrador 22	3480,64	1740,32
	Mostrador 23	3484,1	1742,05
	Mostrador 24	3482	1741
	Mostrador 25	3484,1	1742,05
	Mostrador 26	3023,2	1511,6
	Mostrador 27	2854,68	1427,34
	Mostrador 28	2854,68	1427,34
	Mostrador 29	2854,68	1427,34
	Mostrador 30	2282,02	1141,01
	Tiendas (Woman Secret, Pedro Domínguez, Springfield)	20768,7	10384,35
	Tienda Hermes	9527,08	4763,54
	Tienda Relay F2	6834,04	3417,02
	Tienda Delicatessen F2	24505,58	12252,79
	Tienda Timberland	8546,86	4273,43
	Tienda Tie rack	4842,64	2421,32
	Tienda Delicatessen 2	15664,66	7832,33
	Tienda Warner Bross	14772,14	7386,07
	Tienda variada deportes	45038,7	22519,35
	Tienda Cartier	5697,32	2848,66
	Tienda FNMT	5420,46	2710,23
	Tienda Lacoste	10211,52	5105,76
	Tienda Relay dique 4-5	14043	7021,5
	Tienda Relay 1 facturación	2349,1	1154,55
	Tienda Relay 2 facturación	3119,52	1559,72
	Museum musei 1	3750,64	1875,32
	Museum musei 2	11883,06	5941,53
	Museum musei dique 6	9898,54	4949,27
	BBVA F2	2020,64	1010,32
	American Express F2	1604,44	802,22
	BBVA E4	4075,66	2037,83
	American Express E4	4077,38	2038,69
	Cafetería inter 2	23052,44	11526,22
	Cafetería Colombia d5	41006	20503
	Cafetería robot d3-4	5368	2684
	Cervecería beer F4-5	1757,52	878,76
	Cuarto tarjetas F4	1747,2	873,6
	Supervisor Iberia F4	1754,08	877,04
	Sala control dique 1	11541,5	5770,75

Tabla 12. Cargas térmicas planta primera

En las siguientes ilustraciones se puede ver con claridad como existen una serie de zonas cuya carga resulta mucho más elevada que la del resto de estancias. Estas zonas son las 16 zonas comunes mencionadas con anterioridad, y por este motivo se ha decidido emplear un sistema todo aire con climatizadores para su acondicionamiento. El resto de zonas, cuya carga es mucho más pequeña, son aquellas a las cuales se les deja una preinstalación aire-agua.

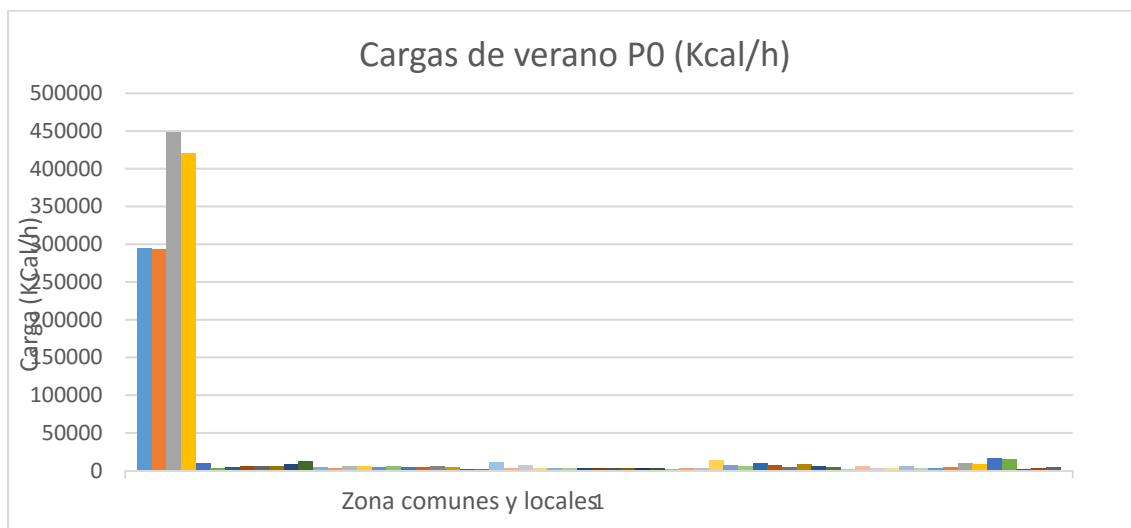


Ilustración 1. Carga total de verano de las zonas o locales a climatizar en P0

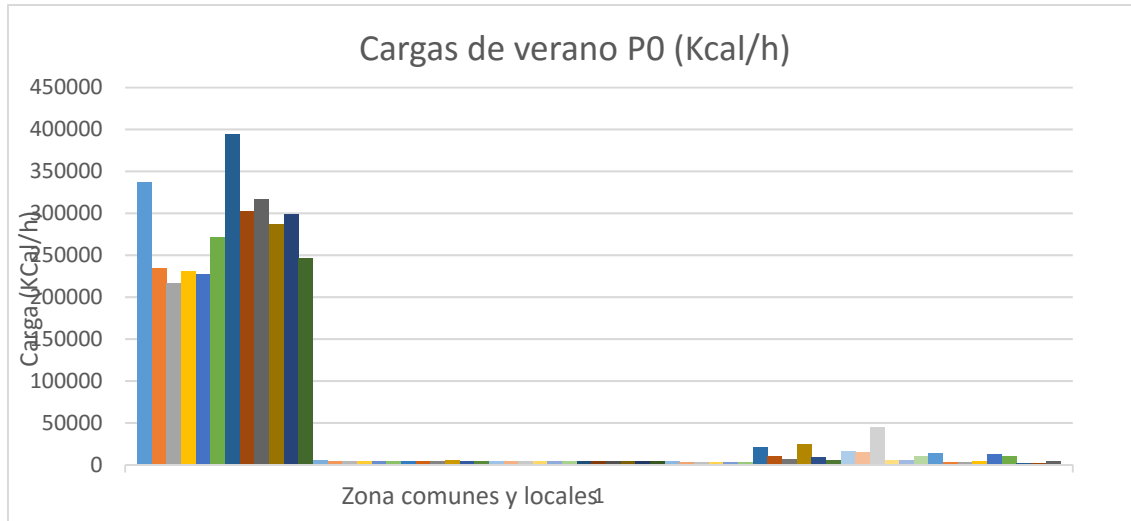


Ilustración 2. Carga total de verano de las zonas a climatizar en P1

2.1.4. Cálculo global.

Para poder seleccionar los equipos frigoríficos y calderas que tratan el agua de la instalación es necesario realizar el cálculo global de cargas en verano y en invierno, obteniendo de esta manera la potencia que deberán dar las calderas o equipos frigoríficos para poder calentar y enfriar el agua requerida para la instalación.

2.1.4.1. Verano.

La carga total de verano se obtiene sumando las cargas de verano de todos los locales y espacios a climatizar presentes en las tablas 11 y 12. El cálculo global de verano asciende a **5816189,7 Kcal/h o 6764,23 KW** de potencia.

2.1.4.2. Invierno.

Para realizar el cálculo global de invierno se procede de la misma manera, obteniéndose un resultado de **3227362,78 Kcal/h o 3753,42 KW**.

2.2. Red de tuberías.

La red de tuberías se encarga de distribuir y hacer retornar el agua desde las calderas o equipos frigoríficos hasta los diferentes climatizadores y locales. Se pueden encontrar dos tipos de circuitos diferentes: el circuito encargado de distribuir el agua desde los equipos frigoríficos y calderas hasta las bombas y los diferentes climatizadores, conocido como circuito primario; y el circuito encargado de distribuir el agua hasta los diferentes locales situados en planta a los cuales se les deja una preinstalación aire-agua para que los propietarios instalen los equipos finales que consideren necesarios, este último se conoce como circuito secundario. Así mismo existirá una red de tuberías de agua fría y otra de agua caliente, constando ambas redes de circuitos de impulsión y de retorno, lo cual hace un total de cuatro redes: impulsión agua fría, retorno agua fría, impulsión agua caliente, retorno agua caliente.

En la planta baja del edificio han sido necesarios cuatro circuitos diferentes para distribuir el agua hasta los distintos locales: uno para los locales de lado izquierdo de la planta (Cx1_0), otro para los locales del lado derecho (Cx4_0), y dos para los locales centrales de dicha planta (Cx2_0 centro izquierda y Cx3_0 centro derecha). En la planta primera se han empleado tres circuitos para distribuir el agua: uno para los locales de lado izquierdo (Cx1_1), otro para los locales del centro (Cx2_1) y el último para los locales del lado derecho de la planta (Cx3_1). En

cubierta se ha empleado un circuito primario para distribuir el agua desde la caldera y grupo frigorífico hasta los climatizadores, y otro para distribuirla hasta las bombas de cada planta.

Para realizar el dimensionamiento de las tuberías en primer lugar, se debe calcular el caudal que debe llegar a cada local o climatizador (depende de si es circuito primario o secundario). Una vez conocidos estos caudales, se irá calculando el caudal de cada uno de los tramos para que esto sea posible hasta llegar a la bomba. Para facilitar el trabajo se numeran todos los nodos de cada circuito empezando por aquel que se encuentra más alejado de la bomba. La fórmula para calcular el caudal que va a los diferentes locales es la siguiente:

$$Q = \frac{q_{\text{térmica}}}{\Delta T}$$

Donde:

- Q= Caudal de agua en l/h.
- $q_{\text{térmica}}$ = carga térmica de cada local, calculada en el apartado anterior, en Kcal/h.
- ΔT = incremento de temperatura que sufre el agua.

Durante los meses de verano el agua es impulsada a 7°C y retorna a 12 °C, por lo que el incremento de temperatura que sufre es de 5°C. En cambio, en los meses de invierno el agua es impulsada a 50°C y retorna a 40°C por lo que se produce un salto térmico de 10°C. Sabiendo estos datos, y las cargas calculadas en el apartado anterior se puede calcular el caudal de agua fría y agua caliente para cada local. Los resultados obtenidos fueron los siguientes. Se incluyen también las tuberías de agua fría de cubierta (de colector de impulsión a climatizadores y de colector de impulsión a plantas, el retorno sería igual por lo que no se incluye):

Planta	Zona	Caudal de agua fría (l/h)	Caudal de agua caliente (l/h)
Planta baja (P0)	Cuarto 1	1204,8	301,2
	Cuarto 2	1056,9	264,2
	Cuarto 3	1050,4	262,6
	Cuarto 4	1687,7	421,9
	Cuarto 5	2528,9	632,2
	Cuarto 6	773,2	193,3
	Cuarto 7	733,2	183,3
	Cuarto 8	1083,4	270,8
	Cuarto 9	1095,8	273,9
	Cuarto 10	808,9	202,2
	Cuarto 11	1239,2	309,8
	Cuarto 12	992,6	248,1
	Cuarto 13	992,6	248,1
	Cuarto 14	1037,3	259,3
	Cuarto Autohandling	992,6	248,1
	Cuarto 20	313,3	78,3
	Cuarto 21	353,2	88,3

	Cuarto 22	2260	565
	Cuarto 23	643,8	160,9
	Cuarto 24	1331	332,7
	Cuarto 25	665,8	166,4
	Cuarto 46	607,7	151,9
	Cuarto 47	767	191,7
	Cuarto 48	559,2	139,8
	Cuarto 49	636,3	159,1
	Cuarto 50	581,2	145,3
	Cuarto 51	702,6	175,6
	Cuarto 52	635,6	158,9
	Cuarto 53	622,8	155,7
	Cuarto 54	468,1	117
	Cuarto 55	706,4	176,6
	Cuarto 58	690,3	172,6
	Cuarto 66	2661	665,3
	Cuarto 70	1473,4	368,3
	Cuarto 71	1176,3	294,1
	Cuarto 72	1901,9	474,5
	Cuarto 73	1475,5	368,9
	Cuarto 75	822	205,5
	Cuarto 76	1644	411
	Cuarto 77	1071,4	267,8
	Cuarto 78	836,8	209,2
	Cuarto 79	473,2	118,3
	Cuarto 81	1073,1	268,3
	Cuarto 82	767	191,7
	Cuarto 83	750,5	187,6
	Cuarto 84	1075,8	268,9
	Cuarto 85	684,8	171,2
	Cuarto 86	701,6	175,4
	Cuarto 91	817,8	204,5
	Cuarto 93	1948,4	487,1
	Cuarto 94	1694,5	423,6
	Cuarto 95	3284,6	821,1
	Cuarto 96	2946,8	736,7
	Cuarto 97	416,2	104
	Cuarto 98	529,6	132,4
	Cuarto 99	811,7	202,9
	Cuarto 102	1066,2	266,5
	Cuarto 103	1568,3	392,1
	Cuarto C1	941,3	235,3
	Cuarto C2	1097,8	274,5
	Cuarto C3	832	208
	Cuarto C4	416,2	104
	Cuarto C5	1256,4	314,1
	Cuarto C6	1246,4	311,6
	Cuarto C7	3391,2	847,8
	Cuarto X1	1228,2	307
	Cuarto X2	1782,6	445,6

	Cuarto X3	818,9	204,7
	Cuarto X4	1823,9	456
	Cuarto X5	1737,9	434,5
	Mostrador por horas 1	194	48,5
	Mostrador por horas 2	194	48,5
	Mostrador por horas 3	194	48,5
	Mostrador Guama	194	48,5
	Mostrador Politours	245,6	61,4
	Mostrador Iberproject	245,6	61,4
	Mostrador soltour	245,6	61,4
	Mostrador Pullmantur	245,6	61,4
	Mostrador Condor Vacances	194	48,5
	Mostrador travel store	194	48,5
	Mostrador UNAV 1	194	48,5
	Mostrador UNAV 2	194	48,5
	Mostrador UNAV 3	194	48,5
	Mostrador AMAVE	194	48,5
	Mostrador menatours	194	48,5
	Mostrador image tours	194	48,5
	Mostrador image tours 2	194	48,5
	Mostrador equipajes 1	567,5	141,9
	Mostrador equipajes 2	189,2	47,3
	Mostrador equipajes 3	189,2	47,3
	Mostrador equipajes 4	186,7	46,7
	Mostrador equipajes 5	378,3	94,5
	Guardia Civil 1	310,2	77,5
	Guardia Civil 2	327,4	81,8
	Guardia Civil 3	1382,6	345,6
	Guardia Civil 4	458,5	114,6
	Guardia Civil 5	577,1	144,3
	Guardia Civil 6	476	119
	Guardia Civil 7	531,4	132,8
	Guardia Civil 8	727,4	181,8
	Guardia Civil 9	505,6	126,4
	Guardia Civil 10	566,1	141,5
	Guardia Civil 11	540,7	135,2
	Guardia Civil 12	322,6	80,6
	Guardia Civil 13	727,4	181,8
	Guardia Civil 14	960,9	240,2
	American Express v1	2462,6	615,6
	Correos v1	625,9	156,5
	BBVA v1	1508,8	377,2
	Aduanas v1	1160,4	290,1
	Reclamación de equipajes 1	1365,4	341,3
	Reclamación de equipajes 2	901,1	225,3
	Reclamación de equipajes 3	976,8	244,2
	Iberia v2	1525,7	381,4
	BBVA v2	2079,8	519,9
	Tabacos v2	1136,4	284,1
	Farmacia v2	2568,9	642,2

	Comisaría 1 v2	1033,2	258,3
	Comisaría 2 v2	1275,3	318,8

Tabla 13. Caudales para locales de la planta baja

Planta	Zona	Caudal de agua fría (l/h)	Caudal de agua caliente (l/h)
Planta primera (P1)	Mostrador 1	956,5	239,1
	Mostrador 2	815,1	203,8
	Mostrador 3	801,4	200,3
	Mostrador 4	801,4	200,3
	Mostrador 5	812,7	203,2
	Mostrador 6	788,3	197,1
	Mostrador 7	716,1	179
	Mostrador 8	715,4	178,8
	Mostrador 9	716,8	179,2
	Mostrador 10	980,6	245,1
	Mostrador 11	713	178,2
	Mostrador 12	713,3	178,3
	Mostrador 13	877,7	219,4
	Mostrador 14	806,8	201,7
	Mostrador 15	806,2	201,5
	Mostrador 16	743,2	185,8
	Mostrador 17	711,9	178
	Mostrador 18	713	178,2
	Mostrador 19	881,5	220,4
	Mostrador 20	696,1	174
	Mostrador 21	696,8	174,2
	Mostrador 22	696,1	174
	Mostrador 23	696,9	174,2
	Mostrador 24	696,4	174,1
	Mostrador 25	696,8	174,2
	Mostrador 26	604,6	151,2
	Mostrador 27	570,9	142,7
	Mostrador 28	570,9	142,7
	Mostrador 29	570,9	142,7
	Mostrador 30	456,4	114,1
	Tiendas (Woman Secret, Pedro Domínguez, Springfield)	4153,7	1038,4
	Tienda Hermes	1905,4	476,3
	Tienda Relay F2	1366,8	341,7
	Tienda Delicatessen F2	4901,1	1225,3
	Tienda Timberland	1709,4	427,3
	Tienda Tie rack	968,5	242,1
	Tienda Delicatessen 2	3132,9	783,2
	Tienda Warner Bross	2954,4	738,6
	Tienda variada deportes	9007,73	2251,9
	Tienda Cartier	1139,4	284,8
	Tienda FNMT	1084,1	271

	Tienda Lacoste	2042,3	510,6
	Tienda Relay dique 4-5	2808,6	702,1
	Tienda Relay 1 facturación	469,8	117,4
	Tienda Relay 2 facturación	623,9	156
	Museum musei 1	750,1	187,5
	Museum musei 2	2376,6	594,1
	Museum musei dique 6	1979,7	494,9
	BBVA F2	404,1	101
	American Express F2	320,8	80,2
	BBVA E4	815,1	203,8
	American Express E4	815,5	203,8
	Cafetería inter 2	4610,5	1152,6
	Cafetería Colombia d5	8201,2	2050,3
	Cafetería robot d3-4	1073,6	268,4
	Cervecería beer F4-5	351,5	87,8
	Cuarto tarjetas F4	349,4	87,4
	Supervisor Iberia F4	350,8	87,7
	Sala control dique 1	3473,7	868,4

Tabla 14. Caudales para locales de la primera planta

Una vez se han calculado los caudales, se hará uso de los diagramas de Moody para tuberías de agua fría a 10° y agua caliente a 50°, seleccionando así la dimensión de cada uno de los tramos en función del caudal, y teniendo en cuenta que en ningún caso la pérdida de carga podrá ser mayor de 20 mmca/L ni la velocidad mayor de 2 m/s.

En la red de tuberías se pueden encontrar también diferentes accesorios como tes, codos de 90° y 45°, y en ocasiones, debido a la geometría que presenta la planta, codos a medidas para que resulte posible abastecer de agua a todos los locales.

2.2.1. Tuberías de agua fría.

Tal y como se ha explicado anteriormente, se calcula el caudal de cada local haciendo uso de las cargas térmicas de verano disponibles en las tablas 11 y 12 del apartado 2.1.3. *Resumen de cálculo de cargas*, y sabiendo que el salto térmico que se produce en las tuberías de agua fría es de 5°C, ya que el agua es impulsada a 7°C y retorna a 12°C. Una vez se han calculados los caudales mostrados en las tablas 13 y 14 ya se puede saber el caudal que irá por cada tramo para que ello sea posible, y por tanto se pueden dimensionar todas las tuberías del circuito. A continuación se muestra un resumen con el dimensionamiento de las tuberías de agua fría:

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	V (m/s)	L (ml)
0-1	671,78	25	0,33	5,1
1-2	1331,04	32	0,37	1,6
1-3	2002,82	32	0,56	1,4
3-4	665,86	25	0,33	1,8
3-5	2668,68	40	0,55	6,8
5-6	1160,45	32	0,34	2
5-7	3829,13	50	0,48	1,7
7-8	643,85	25	0,33	1,2
7-9	4472,98	50	0,59	8,21
9-10	2260,02	32	0,64	1,2
9-11	6733	65	0,53	10,6
11-12	353,22	20	0,27	5
11-13	7086,22	65	0,58	2,3
13-14	313,32	20	0,26	1,5
13-50	7439,44	65	0,58	5,8
15-16	193,98	15	0,28	3,5
15-17	193,98	15	0,28	1,5
15-18	387,96	20	0,29	2
18-19	193,98	15	0,28	1,5
18-20	581,94	20	0,44	2
20-21	193,98	15	0,28	1,5
20-22	775,92	25	0,39	2
22-23	193,98	15	0,28	1,5
22-24	969,9	25	0,47	2
24-25	193,98	15	0,28	1,5
24-26	1163,88	32	0,34	2
26-27	193,98	15	0,28	1,5
26-28	1357,86	32	0,4	2
28-29	193,98	15	0,28	1,5
28-30	1551,84	32	0,45	2
30-31	193,98	15	0,28	1,5
30-32	1745,82	32	0,49	2
32-33	193,98	15	0,28	1,5
32-49	1939,8	32	0,54	4,2
34-35	245,57	15	0,35	4
34-36	245,57	15	0,35	1,5
34-37	491,14	20	0,38	2,5
37-38	245,57	15	0,35	1,5
37-39	736,71	25	0,37	2,5
39-40	245,57	15	0,35	1,5
39-41	982,28	25	0,47	2,2
41-42	193,98	15	0,28	1,5
41-43	1176,26	32	0,34	2
43-44	193,98	15	0,28	1,5
43-45	1370,24	32	0,4	2
45-46	193,98	15	0,28	1,5
45-47	1564,22	32	0,45	2

47-48	193,98	15	0,28	1,5
47-49	1758,2	32	0,49	10,9
49-50	3698	50	0,48	4,8
50-74	11137,44	65	0,84	28,4
51-52	773,17	25	0,39	3,5
51-53	2528,97	40	0,52	1,5
51-54	3302,14	40	0,68	4,1
54-55	1687,7	32	0,47	1,5
54-56	4989,84	50	0,64	6,2
56-57	1050,39	25	0,5	1,5
56-61	6040,23	50	0,78	1,6
58-59	1204,81	32	0,34	3
58-60	1056,92	25	0,52	1,5
58-61	2261,73	32	0,64	2,4
61-62	8301,96	65	0,62	3,3
62-63	992,6	25	0,49	1,5
62-64	9294,56	65	0,73	4
64-65	992,6	25	0,49	1,5
64-66	10287,16	65	0,77	4,1
66-67	992,6	25	0,49	1,5
66-71	11279,76	65	0,87	2,6
68-69	1239,21	32	0,37	3
68-70	992,6	25	0,49	1,5
68-71	2231,81	32	0,64	1,8
71-72	13511,57	80	0,74	3,2
72-73	808,94	25	0,39	1
72-74	14320,51	80	0,78	3,9
74-75	25457,95	100	0,83	14,7
75-76	1095,79	25	0,54	1
75-77	26553,74	100	0,86	4,5
77-78	1083,4	25	0,52	1
77-79	27637,14	100	0,93	5
79-80	733,28	25	0,37	1
79-81	28370,42	100	0,93	13,7
81-82	1228,2	32	0,34	2
81-83	29598,62	100	0,97	7,6
83-84	1782,63	32	0,49	2
83-85	31381,25	100	1,02	7,1
85-86	818,92	25	0,41	2
85-87	32200,17	100	1,06	7
87-88	1823,9	32	0,52	2
87-89	34024,07	100	1,1	9,7
89-90	1737,92	32	0,49	2
90-91	35761,99	100	1,17	30,4

Tabla 15. Tuberías agua fría CF1_PO

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	V (m/s)	L (ml)
0-1	2462,6	40	0,52	7,3
1-2	625,97	25	0,3	4
1-3	3088,57	40	0,64	8,7
3-4	1508,86	32	0,43	1
3-5	4597,43	50	0,59	5,1
5-6	1365,43	32	0,4	1
5-7	5962,86	50	0,76	4,3
7-8	901,12	25	0,44	1
7-9	6863,98	65	0,53	3,9
9-10	976,78	25	0,47	1
9-32	7840,76	65	0,62	14,15
11-12	960,96	25	0,47	1
11-13	727,43	25	0,37	3
11-14	1688,39	32	0,47	3,75
14-15	540,67	20	0,41	3
14-16	2229,06	32	0,61	6,2
16-17	566,12	20	0,43	0,5
16-18	505,59	20	0,39	2
16-19	3300,77	40	0,68	4,8
19-20	727,43	25	0,37	0,8
19-21	531,38	20	0,41	2
19-22	4559,58	50	0,59	4,13
22-23	476,01	20	0,38	1
22-24	577,13	20	0,44	1
22-25	5612,72	50	0,72	4,3
25-26	458,47	20	0,36	1
25-27	1382,63	32	0,37	1,5
25-28	7453,82	65	0,58	8
28-29	327,43	20	0,26	0,5
28-30	7781,25	65	0,62	0,96
30-31	310,23	20	0,26	1
30-32	8091,48	65	0,62	3,8
32-33	15932,24	80	0,89	12,8

Tabla 16. Tuberías agua fría CF2_P0

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	Perd. mm.c.a. / ml	V (m/s)
0-1	2568,87	40	11	0,52
1-2	2079,79	32	16	0,58
1-3	4648,66	50	10	0,59
3-4	1136,37	32	6	0,34
3-5	5785,03	50	16	0,76
5-6	1525,71	32	9	0,43
5-19	7310,74	65	7	0,58
7-8	1246,43	32	7	0,37

8-9	3391,23	40	19	0,7
8-10	4637,66	50	10	0,59
10-11	1256,41	32	7	0,37
10-18	5894,07	50	16	0,76
12-13	941,36	25	15	0,46
12-14	1097,85	25	20	0,54
12-15	2039,21	32	16	0,58
15-16	831,99	25	12	0,41
15-17	416,17	20	11	0,33
15-18	3287,37	40	18	0,68
18-19	9181,44	65	10	0,69
19-39	16492,18	80	14	0,92
20-21	607,74	25	7	0,3
20-22	581,26	20	19	0,44
20-23	1189	32	6	0,34
23-24	766,98	25	10	0,37
23-25	1955,98	32	14	0,54
25-26	702,67	25	9	0,35
25-27	2658,65	40	12	0,55
27-28	559,24	20	18	0,43
27-29	3217,89	40	17	0,66
29-30	635,6	25	8	0,33
29-31	3853,49	50	8	0,52
31-32	636,29	25	8	0,33
31-33	4489,78	50	10	0,59
33-34	622,87	25	7	0,3
33-35	5112,65	50	12	0,64
35-36	468,1	20	13	0,36
35-37	5580,75	50	15	0,72
37-38	706,45	25	9	0,35
37-39	6287,2	50	18	0,8
39-40	22779,38	100	7	0,76

Tabla 17. Tuberías agua fría CF3_P0

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	V (m/s)	L (ml)
0-1	1568,36	32	0,45	6,2
1-2	1066,21	25	0,52	1,2
1-3	2634,57	40	0,55	7,3
3-4	529,66	20	0,4	1,5
3-5	3164,23	40	0,66	3,5
5-6	811,69	25	0,41	5
5-7	3975,92	50	0,52	10
7-8	2946,86	40	0,6	2
7-9	6922,78	65	0,53	6
9-10	3284,61	40	0,68	1,5
9-14	10207,39	65	0,77	13,1
11-12	1948,41	32	0,54	6,4
12-13	1847,98	32	9,52	2,4

12-14	3796,39	50	0,48	4
14-15	14003,78	80	0,78	2,5
15-16	1176,27	32	0,34	2,4
15-17	15180,05	80	0,85	17,7
17-18	1644,02	32	0,57	1,5
17-19	1473,43	32	0,43	2
17-20	18297,5	80	1,02	7,8
20-21	822,012	25	0,41	1,5
20-22	2661,05	40	0,55	2
20-48	21780,562	100	0,7	5,6
23-27	817,88	25	0,41	13,2
24-25	1033,19	25	0,5	6,3
25-26	1275,32	32	0,37	1,6
25-27	2308,51	32	0,64	1,8
27-28	3126,39	40	0,64	15
28-29	836,8	25	0,41	3,5
28-30	3963,19	50	0,52	4,6
30-31	473,25	20	0,38	0,5
30-44	4436,44	50	0,59	3,3
32-33	701,63	25	0,35	2,2
32-34	684,78	25	0,33	1
32-35	1386,41	32	0,4	3,8
35-36	1075,84	25	0,52	2,2
35-37	2462,25	40	0,52	3,3
37-38	750,47	25	0,37	2,2
37-39	3212,72	40	0,66	4
39-40	766,98	25	0,37	2,2
39-41	3979,7	50	0,52	4,7
41-42	1073,09	25	0,52	2,2
41-44	5052,79	50	0,64	4,5
43-44	1071,37	25	0,52	8
44-48	10560,6	65	0,81	7,8
45-46	1901,98	32	0,54	10,3
46-47	1475,49	32	0,43	1,5
46-48	3377,47	40	0,7	4,7
48-60	35718,632	100	1,17	7,1
49-50	690,28	25	0,35	19,9
50-51	567,5	20	0,43	1,5
50-52	1257,78	32	0,37	3,1
52-53	189,17	15	0,26	2,8
52-54	1446,95	32	0,43	2
54-55	189,17	15	0,26	2,8
54-56	1636,12	32	0,47	2
56-57	186,75	15	0,26	2,8
56-58	1822,87	32	0,52	2
58-59	378,33	20	0,29	2,8
58-60	2201,2	32	0,61	15,2
60-61	37919,832	100	1,24	1

Tabla 18. Tuberías agua fría CF4_P0

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	V (m/s)	L (ml)
0-1	956,5	25	0,47	8,6
1-2	815,13	25	0,41	1
1-3	1771,63	32	0,49	4
3-4	801,37	25	0,39	1
3-5	2573	40	0,52	6,9
5-6	801,37	25	0,39	1
5-7	3374,37	40	0,7	3,9
7-8	812,72	25	0,41	1
7-9	4187,09	50	0,55	6,9
9-10	788,3	25	0,39	1
9-11	4975,39	50	0,64	23,8
11-12	716,1	25	0,35	1
11-13	5691,49	50	0,72	6,5
13-14	715,4	25	0,35	1
13-15	6406,89	50	0,82	3,5
15-16	716,8	25	0,35	1
15-17	7123,69	65	0,58	7,2
17-18	980,6	25	0,47	1
17-19	8104,29	65	0,62	22,2
19-20	469,82	20	0,36	1,5
19-31	8574,11	65	0,66	12,6
21-22	4153,74	50	0,55	20
21-23	750,1	25	0,37	1
23-24	4903,84	50	0,64	47,4
24-25	4610,5	50	0,59	2
24-26	9514,34	65	0,73	15
26-27	1366,8	32	0,4	1
26-31	10881,14	65	0,84	8,2
28-29	1139,5	32	0,34	2
28-30	1905,4	32	0,54	5
28-31	3044,9	40	0,62	18,4
31-32	22500,15	100	0,76	1,2
32-33	404,1	20	0,31	1
32-34	22904,25	100	0,76	5,7
34-35	320,9	20	0,26	0,6
34-36	23225,15	100	0,76	25,7
36-37	4901,1	50	0,62	1
36-38	28126,25	100	0,93	32,1
38-39	1709,4	32	0,47	1
38-40	29835,65	100	0,97	2,4

Tabla 19. Tuberías agua fría CF1_P1

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	Perd. mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)
0-1	2808,6	40	13	0,58	27,6
1-2	815,13	25	12	0,41	1
1-3	3623,73	50	7	0,48	6
3-4	815,5	25	12	0,41	2
3-5	4439,23	50	10	0,59	2,6
5-6	2042,3	32	16	0,58	5,4
5-7	6481,53	50	19	0,82	17,1
7-8	968,5	25	16	0,47	2
7-14	7450,03	65	7	0,58	9,6
9-10	351,5	20	8	0,27	6
9-11	623,9	25	7	0,3	1
9-12	975,4	25	16	0,47	4,1
12-13	350,8	20	8	0,27	1
12-14	1326,2	32	7	0,37	2,8
14-15	8776,23	65	9	0,66	5,1
15-16	349,4	20	8	0,27	2
15-32	9125,63	65	10	0,69	55,3
17-18	713	25	9	0,35	4,9
17-19	713,3	25	9	0,35	1
17-20	1426,3	32	8	0,4	7
20-21	877,7	25	13	0,42	1
20-22	2304	32	19	0,64	4,1
22-23	806,9	25	11	0,39	1
22-31	3110,9	40	16	0,64	4,4
24-25	713	25	9	0,35	3,6
24-26	711,9	25	9	0,35	1
24-27	1424,9	32	8	0,4	7
27-28	743,3	25	10	0,37	1
27-29	2168,2	32	18	0,61	3,9
29-30	806,2	25	11	0,39	1
29-31	2974,4	40	15	0,62	2,7
31-32	6085,3	50	17	0,78	27,1
32-33	1073,6	25	19	0,52	9,5
32-34	16284,53	80	13	0,89	0,7

Tabla 20. Tuberías agua fría CF2_P1

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	V (m/s)	L (ml)
0-1	881,5	25	0,42	8
1-2	696,1	25	0,35	1
1-3	1577,6	32	0,45	3,5
3-4	696,8	25	0,35	1
3-5	2274,4	32	0,64	6,5
5-6	696,13	25	0,35	1
5-7	2970,53	40	0,62	3,5

7-8	696,9	25	0,35	1
7-9	3667,43	50	0,48	6,5
9-10	696,4	25	0,35	1
9-11	4363,83	50	0,59	3,5
11-12	696,8	25	0,35	1
11-13	5060,63	50	0,64	6,3
13-14	604,6	25	0,3	1
13-15	5665,23	50	0,72	69,7
15-16	3132,9	40	0,64	1
15-30	8798,13	65	0,66	3,5
17-18	456,4	20	0,36	10,6
17-19	570,9	20	0,44	1
17-20	1027,3	25	0,5	9,6
20-21	570,9	20	0,44	1
20-22	1598,2	32	0,45	9,6
22-23	570,9	20	0,44	1
22-29	2169,1	32	0,61	54,1
24-25	1084,1	25	0,52	11,5
24-26	9007,7	65	0,69	1
24-27	10091,8	65	0,77	21,9
27-28	2954,42	40	0,6	1
27-29	13046,22	65	1	6,3
29-30	15215,32	80	0,85	14,2
30-31	24013,45	100	0,83	19,8
31-32	1979,7	32	0,56	1
31-33	25993,15	100	0,83	7,3
33-34	8201,2	65	0,62	11,3
33-35	34194,35	100	1,1	7,7

Tabla 21. Tuberías agua fría CF3_P1

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	V (m/s)	L (m)
0-1	5329	50	0,67	10,5
1-2	49148,6	125	1,05	8,45
1-3	54477,6	125	1,18	29,5
3-4	4825	50	0,62	7,2
3-5	59302,6	125	1,27	29,54
5-6	54191,4	125	1,18	33,35
5-7	113494	150	1,7	4,1
7-8	59632,8	125	1,27	9
7-9	173126,8	200	1,43	20,7
9-10	45328,2	125	1	35,1
9-11	218455	200	1,8	35,8
11-12	3137	40	0,64	31,2
11-13	221592	200	1,91	6,9
13-14	46181,8	125	1	40,4
13-15	267773,8	250	1,47	21,1
15-16	57261	125	1,23	9,8
15-17	325034,8	250	1,72	8

17-18	84002,4	150	1,26	18,5
17-19	409037,2	300	1,54	5,3
19-20	3659	50	0,48	27,9
19-21	412696,2	300	1,54	13,3
21-22	58734,4	125	1,27	33,6
21-23	471430,6	300	1,74	35,4
23-24	63368,4	125	1,36	12,2
23-25	534799	350	1,77	22,4
25-26	43147,4	125	0,94	52,5
25-27	577946,4	350	1,88	11,4
27-28	2841	50	0,4	27
27-29	580787,4	350	1,88	8,5
29-30	58883,6	125	1,27	30,9
29-31	639671	350	1,98	41,3
31-32	46741,4	125	1	45,5
31-33	686412,4	400	1,64	4,15
33-34	4238	50	0,55	11,8
33-35	690650,4	400	1,64	3,35
35-36	60371,2	125	1,27	32,5
35-37	751021,6	400	1,77	70,8
37-38	78733,8	150	1,18	31,9
37-39	829755,4	450	1,89	3,4
39-40	89564,2	150	1,32	21,2
39-41	919319,6	450	1,74	9,95
41-42	67406,4	125	1,44	39,8
41-43	986726	450	1,94	26,71
43-44	5024	50	0,64	38,5
43-45	991750	450	1,94	12,3

Tabla 22. CF1_Cubierta_Climatizadores (primario)

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	V (m/s)
0-1	34194,35	100	1,1
1-2	37919,83	100	1,24
1-3	72114,18	125	1,52
3-4	22779,38	100	0,76
3-5	94893,56	150	1,42
5-6	16284,53	80	0,89
5-7	111178,09	150	1,66
7-8	29835,65	100	0,97
7-9	141013,74	200	1,19
9-10	15932,24	80	0,89
9-11	156945,98	200	1,35
11-12	35761,99	100	1,17
11-13	192707,97	200	1,63

Tabla 23. CF2_Cubierta_bombas en planta (primario)

2.2.2. Tuberías de agua caliente.

Se procede de la misma manera que para las tuberías de agua fría pero teniendo en cuenta que el salto térmico en este caso es de 10°C, ya que el agua es impulsada a 50°C y retorna a 40°C. Una vez se han calculados los caudales mostrados en las tablas 13 y 14 ya se puede saber el caudal que irá por cada tramo para que ello sea posible, y por tanto se pueden dimensionar todas las tuberías del circuito. A continuación se muestra un resumen con el dimensionamiento de las tuberías de agua caliente. Se incluyen también las tuberías de agua caliente de cubierta (de colector de impulsión a climatizadores y de colector de impulsión a plantas, el retorno sería igual por lo que no se incluye):

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	V (m/s)	L (ml)
0-1	167,945	15	0,24	5,1
1-2	332,76	20	0,26	1,6
1-3	500,705	20	0,38	1,4
3-4	166,465	15	0,24	1,8
3-5	667,17	25	0,32	6,8
5-6	290,1125	20	0,23	2
5-7	957,2825	25	0,47	1,7
7-8	160,9625	15	0,22	1,2
7-9	1118,245	25	0,55	8,21
9-10	565,005	20	0,44	1,2
9-11	1683,25	32	0,47	10,6
11-12	88,305	10	0,21	5
11-13	1771,555	32	0,49	2,3
13-14	78,33	10	0,19	1,5
13-50	1859,86	32	0,52	5,8
15-16	48,495	10	0,12	3,5
15-17	48,495	10	0,12	1,5
15-18	96,99	10	0,23	2
18-19	48,495	10	0,12	1,5
18-20	145,485	15	0,2	2
20-21	48,495	10	0,12	1,5
20-22	193,98	15	0,27	2
22-23	48,495	10	0,12	1,5
22-24	242,475	15	0,35	2
24-25	48,495	10	0,12	1,5
24-26	290,97	20	0,23	2
26-27	48,495	10	0,12	1,5
26-28	339,465	20	0,28	2
28-29	48,495	10	0,12	1,5
28-30	387,96	20	0,29	2
30-31	48,495	10	0,12	1,5
30-32	436,455	20	0,33	2
32-33	48,495	10	0,12	1,5
32-49	484,95	20	0,38	4,2

34-35	61,3925	10	0,15	4
34-36	61,3925	10	0,15	1,5
34-37	122,785	10	0,28	2,5
37-38	61,3925	10	0,15	1,5
37-39	184,1775	15	0,27	2,5
39-40	61,3925	10	0,15	1,5
39-41	245,57	15	0,35	2,2
41-42	48,495	10	0,12	1,5
41-43	294,065	20	0,23	2
43-44	48,495	10	0,12	1,5
43-45	342,56	20	0,28	2
45-46	48,495	10	0,12	1,5
45-47	391,055	20	0,31	2
47-48	48,495	10	0,12	1,5
47-49	439,55	20	0,33	10,9
49-50	924,5	25	0,44	4,8
50-74	2784,36	40	0,57	28,4
51-52	193,2925	15	0,27	3,5
51-53	632,2425	25	0,32	1,5
51-54	825,535	25	0,41	4,1
54-55	421,925	20	0,33	1,5
54-56	1247,46	32	0,36	6,2
56-57	262,5975	15	0,37	1,5
56-61	1510,0575	32	0,42	1,6
58-59	301,2025	20	0,23	3
58-60	264,23	15	0,37	1,5
58-61	565,4325	20	0,44	2,4
61-62	2075,49	32	0,58	3,3
62-63	248,15	15	0,35	1,5
62-64	2323,64	32	0,64	4
64-65	248,15	15	0,35	1,5
64-66	2571,79	40	0,52	4,1
66-67	248,15	15	0,35	1,5
66-71	2819,94	40	0,57	2,6
68-69	309,8025	20	0,26	3
68-70	248,15	15	0,35	1,5
68-71	557,9525	20	0,43	1,8
71-72	3377,8925	40	0,7	3,2
72-73	202,235	15	0,28	1
72-74	3580,1275	40	0,75	3,9
74-75	6364,4875	50	0,81	14,7
75-76	273,9475	15	0,39	1
75-77	6638,435	50	0,85	4,5
77-78	270,85	15	0,38	1
77-79	6909,285	50	0,88	5
79-80	183,32	15	0,27	1
79-81	7092,605	65	0,56	13,7
81-82	307,05	20	0,26	2

81-83	7399,655	65	0,56	7,6
83-84	445,6575	20	0,35	2
83-85	7845,3125	65	0,6	7,1
85-86	204,73	15	0,28	2
85-87	8050,0425	65	0,6	7
87-88	455,975	20	0,35	2
87-89	8506,0175	65	0,64	9,7
89-90	434,48	20	0,33	2
90-91	8940,4975	65	0,68	30,4

Tabla 24. Tuberías agua caliente CC1_P0

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	V (m/s)	L (ml)
0-1	615,65	20	0,48	7,3
1-2	156,4925	15	0,22	4
1-3	772,1425	25	0,37	8,7
3-4	377,215	20	0,29	1
3-5	1149,3575	25	0,56	5,1
5-6	341,3575	20	0,28	1
5-7	1490,715	32	0,42	4,3
7-8	225,28	15	0,32	1
7-9	1715,995	32	0,49	3,9
9-10	244,195	15	0,35	1
9-32	1960,19	32	0,54	14,15
11-12	240,24	15	0,33	1
11-13	181,8575	15	0,25	3
11-14	422,0975	20	0,33	3,75
14-15	135,1675	10	0,31	3
14-16	557,265	20	0,43	6,2
16-17	141,53	10	0,33	0,5
16-18	126,3975	10	0,29	2
16-19	825,1925	25	0,41	4,8
19-20	181,8575	15	0,25	0,8
19-21	132,845	10	0,31	2
19-22	1139,895	25	0,55	4,13
22-23	119,0025	10	0,28	1
22-24	144,2825	15	0,2	1
22-25	1403,18	32	0,39	4,3
25-26	114,6175	10	0,26	1
25-27	345,6575	20	0,28	1,5
25-28	1863,455	32	0,52	8
28-29	81,8575	10	0,19	0,5
28-30	1945,3125	32	0,54	0,96
30-31	77,5575	10	0,19	1
30-32	2022,87	32	0,56	3,8
32-33	3983,06	50	0,51	12,8

Tabla 25. Tuberías agua caliente CC2_P0

TRAMO	Q (l/h)	DN (mm)	V (m/s)	L (ml)
0-1	642,2175	25	0,32	14,4
1-2	519,9475	20	0,39	1,5
1-3	1162,165	25	0,56	7,9
3-4	284,0925	20	0,23	1
3-5	1446,2575	32	0,42	6,3
5-6	381,4275	20	0,29	1
5-19	1827,685	32	0,52	27,5
7-8	311,6075	20	0,26	4,6
8-9	847,8075	25	0,41	2
8-10	1159,415	25	0,56	2,5
10-11	314,1025	20	0,26	2
10-18	1473,5175	32	0,42	7,1
12-13	235,34	15	0,33	2
12-14	274,4625	15	0,39	1
12-15	509,8025	20	0,39	5,2
15-16	207,9975	15	0,3	1
15-17	104,0425	10	0,24	2
15-18	821,8425	25	0,41	2,5
18-19	2295,36	32	0,64	17,6
19-39	4123,045	50	0,54	5,6
20-21	151,935	15	0,22	2
20-22	145,315	15	0,2	2
20-23	297,25	20	0,23	4,7
23-24	191,745	15	0,27	2
23-25	488,995	20	0,38	0,4
25-26	175,6675	15	0,25	2
25-27	664,6625	25	0,32	4,3
27-28	139,81	10	0,32	2
27-29	804,4725	25	0,39	0,7
29-30	158,9	15	0,22	2
29-31	963,3725	25	0,47	3,5
31-32	159,0725	15	0,22	2
31-33	1122,445	25	0,55	1,7
33-34	155,7175	15	0,22	2
33-35	1278,1625	32	0,36	4,2
35-36	117,025	10	0,27	2
35-37	1395,1875	32	0,39	0,5
37-38	176,6125	15	0,25	2
37-39	1571,8	32	0,44	3,9
39-40	5694,845	50	0,72	2,4

Tabla 26. Tuberías agua caliente CC3_PO

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	V (m/s)	L (ml)
0-1	392,09	20	0,31	6,2
1-2	266,5525	15	0,38	1,2
1-3	658,6425	25	0,32	7,3
3-4	132,415	10	0,31	1,5
3-5	791,0575	25	0,39	3,5
5-6	202,9225	15	0,28	5
5-7	993,98	25	0,48	10
7-8	736,715	25	0,37	2
7-9	1730,695	32	0,49	6
9-10	821,1525	25	0,41	1,5
9-14	2551,8475	40	0,52	13,1
11-12	487,1025	20	0,38	6,4
12-13	461,995	20	0,35	2,4
12-14	949,0975	25	0,47	4
14-15	3500,945	40	0,72	2,5
15-16	294,0675	20	0,23	2,4
15-17	3795,0125	50	0,51	17,7
17-18	411,005	20	0,31	1,5
17-19	368,3575	20	0,29	2
17-20	4574,375	50	0,61	7,8
20-21	205,503	15	0,3	1,5
20-22	665,2625	25	0,32	2
20-48	5445,1405	50	0,69	5,6
23-27	204,47	15	0,28	13,2
24-25	258,2975	15	0,37	6,3
25-26	318,83	20	0,26	1,6
25-27	577,1275	20	0,44	1,8
27-28	781,5975	25	0,39	15
28-29	209,2	15	0,3	3,5
28-30	990,7975	25	0,48	4,6
30-31	118,3125	10	0,27	0,5
30-44	1109,11	25	0,53	3,3
32-33	175,4075	15	0,25	2,2
32-34	171,195	15	0,24	1
32-35	346,6025	20	0,28	3,8
35-36	268,96	15	0,38	2,2
35-37	615,5625	20	0,48	3,3
37-38	187,6175	15	0,27	2,2
37-39	803,18	25	0,39	4
39-40	191,745	15	0,27	2,2
39-41	994,925	25	0,48	4,7
41-42	268,2725	15	0,38	2,2
41-44	1263,1975	32	0,36	4,5
43-44	267,8425	15	0,38	8
44-48	2640,15	40	0,55	7,8
45-46	475,495	20	0,37	10,3
46-47	368,8725	20	0,29	1,5
46-48	844,3675	25	0,41	4,7

48-60	8929,658	65	0,68	7,1
49-50	172,57	15	0,24	19,9
50-51	141,875	10	0,33	1,5
50-52	314,445	20	0,26	3,1
52-53	47,2925	10	0,12	2,8
52-54	361,7375	20	0,28	2
54-55	47,2925	10	0,12	2,8
54-56	409,03	20	0,31	2
56-57	46,6875	10	0,12	2,8
56-58	455,7175	20	0,35	2
58-59	94,5825	10	0,23	2,8
58-60	550,3	20	0,43	15,2
60-61	9479,958	65	0,72	1

Tabla 27. Tuberías agua caliente CC4_PO

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	V (m/s)	L (ml)
0-1	239,125	15	0,33	8,6
1-2	203,7825	15	0,28	1
1-3	442,9075	20	0,35	4
3-4	200,3425	15	0,28	1
3-5	643,25	25	0,32	6,9
5-6	200,3425	15	0,28	1
5-7	843,5925	25	0,41	3,9
7-8	203,18	15	0,28	1
7-9	1046,7725	25	0,5	6,9
9-10	197,075	15	0,28	1
9-11	1243,8475	32	0,36	23,8
11-12	179,025	15	0,25	1
11-13	1422,8725	32	0,39	6,5
13-14	178,85	15	0,25	1
13-15	1601,7225	32	0,44	3,5
15-16	179,2	15	0,25	1
15-17	1780,9225	32	0,49	7,2
17-18	245,15	15	0,35	1
17-19	2026,0725	32	0,56	22,2
19-20	117,455	10	0,27	1,5
19-31	2143,5275	32	0,6	12,6
21-22	1038,435	25	0,5	20
21-23	187,525	15	0,27	1
23-24	1225,96	32	0,36	47,4
24-25	1152,625	25	0,56	2
24-26	2378,585	32	0,66	15
26-27	341,7	20	0,28	1
26-31	2720,285	40	0,57	8,2
28-29	284,875	20	0,23	2
28-30	476,35	20	0,37	5

28-31	761,225	25	0,37	18,4
31-32	5625,0375	50	0,72	1,2
32-33	101,025	10	0,24	1
32-34	5726,0625	50	0,75	5,7
34-35	80,225	10	0,19	0,6
34-36	5806,2875	50	0,75	25,7
36-37	1225,275	32	0,36	1
36-38	7031,5625	65	0,56	32,1
38-39	427,35	20	0,33	1
38-40	7458,9125	65	0,56	2,4

Tabla 28. Tuberías agua caliente CC1_P1

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	V (m/s)	L (ml)
0-1	702,15	25	0,35	27,6
1-2	203,7825	15	0,28	1
1-3	905,9325	25	0,44	6
3-4	203,875	15	0,28	2
3-5	1109,8075	25	0,52	2,6
5-6	510,575	20	9,39	5,4
5-7	1620,3825	32	0,44	17,1
7-8	242,125	15	0,35	2
7-14	1862,5075	32	0,52	9,6
9-10	87,875	10	0,2	6
9-11	155,975	15	0,22	1
9-12	243,85	15	0,35	4,1
12-13	87,7	10	0,2	1
12-14	331,55	20	0,26	2,8
14-15	2194,0575	32	0,6	5,1
15-16	87,35	10	0,2	2
15-32	2281,4075	32	0,64	55,3
17-18	178,25	15	0,25	4,9
17-19	178,325	15	0,25	1
17-20	356,575	20	0,28	7
20-21	219,425	15	0,31	1
20-22	576	20	0,44	4,1
22-23	201,725	15	0,28	1
22-31	777,725	25	0,39	4,4
24-25	178,25	15	0,25	3,6
24-26	177,975	15	0,25	1
24-27	356,225	20	0,28	7
27-28	185,825	15	0,27	1
27-29	542,05	20	0,41	3,9
29-30	201,55	15	0,28	1
29-31	743,6	25	0,37	2,7
31-32	1521,325	32	0,42	27,1
32-33	268,4	15	0,38	9,5
32-34	4071,1325	50	0,54	0,7

Tabla 29. Tuberías agua caliente CC2_P1

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	V (m/s)	L (ml)
0-1	220,375	15	0,31	8
1-2	174,025	15	0,25	1
1-3	394,4	20	0,31	3,5
3-4	174,2	15	0,25	1
3-5	568,6	20	0,44	6,5
5-6	174,0325	15	0,25	1
5-7	742,6325	25	0,37	3,5
7-8	174,225	15	0,25	1
7-9	916,8575	25	0,44	6,5
9-10	174,1	15	0,25	1
9-11	1090,9575	25	0,53	3,5
11-12	174,2	15	0,25	1
11-13	1265,1575	32	0,36	6,3
13-14	151,15	15	0,22	1
13-15	1416,3075	32	0,39	69,7
15-16	783,225	25	0,39	1
15-30	2199,5325	32	0,62	3,5
17-18	114,1	10	0,26	10,6
17-19	142,725	10	0,33	1
17-20	256,825	15	0,36	9,6
20-21	142,725	10	0,33	1
20-22	399,55	20	0,31	9,6
22-23	142,725	10	0,33	1
22-29	542,275	20	0,41	54,1
24-25	271,025	15	0,38	11,5
24-26	2251,925	32	0,62	1
24-27	2522,95	40	0,52	21,9
27-28	738,605	25	0,37	1
27-29	3261,555	40	0,66	6,3
29-30	3803,83	50	0,51	14,2
30-31	6003,3625	50	0,78	19,8
31-32	494,925	20	0,38	1
31-33	6498,2875	50	0,83	7,3
33-34	2050,3	32	0,56	11,3
33-35	8548,5875	65	0,64	7,7

Tabla 30. Tuberías agua caliente CC3_P1

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	V (m/s)	L (m)
0-1	1987	32	0,56	10,5
1-2	15565,1	80	0,85	8,45
1-3	17552,1	80	0,96	29,5
3-4	1744	32	0,49	7,2
3-5	19296,1	80	1,06	29,54
5-6	13086,48	65	0,99	33,35

5-7	32382,58	100	1,04	4,1
7-8	17514,6	80	0,96	9
7-9	49897,18	125	1,04	20,7
9-10	10543,8	65	0,79	35,1
9-11	60440,98	125	1,3	35,8
11-12	1126	25	0,55	31,2
11-13	61566,98	125	1,3	6,9
13-14	11414,5	65	0,87	40,4
13-15	72981,48	125	1,56	21,1
15-16	16589,5	80	0,93	9,8
15-17	89570,98	150	1,35	8
17-18	24953,9	100	0,85	18,5
17-19	114524,88	150	1,7	5,3
19-20	1299	32	0,36	27,9
19-21	115823,88	150	1,7	13,3
21-22	19415,6	80	1,06	33,6
21-23	135239,48	200	1,13	35,4
23-24	18696,9	80	1,03	12,2
23-25	153936,38	200	1,31	22,4
25-26	10536,37	65	0,79	52,5
25-27	164472,75	200	1,39	11,4
27-28	1048	25	0,5	27
27-29	165520,75	200	1,39	8,5
29-30	20251,05	80	1,12	30,9
29-31	185771,8	200	1,53	41,3
31-32	11117,1	65	0,87	45,5
31-33	196888,9	200	1,67	4,15
33-34	1624	32	0,47	11,8
33-35	198512,9	200	1,67	3,35
35-36	17969,7	80	0,99	32,5
35-37	216482,6	200	1,79	70,8
37-38	22756,03	100	0,73	31,9
37-39	239238,63	250	1,3	3,4
39-40	27451,7	100	0,9	21,2
39-41	266690,33	250	1,41	9,95
41-42	28985,6	100	0,95	39,8
41-43	295675,93	250	1,6	26,71
43-44	1873	32	0,52	38,5
43-45	297548,93	250	1,6	12,3

Tabla 31. CC1_Cubierta_climatizadores (primario)

TRAMO	Q (l / h)	DN (mm)	V (m/s)	L (m)
0-1	8548,58	65	0,64	49,8
1-2	9479,95	65	0,72	8
1-3	18028,53	80	0,99	110,5
3-4	5694,84	50	0,72	3,4
3-5	23723,37	100	0,79	47,2
5-6	4071,13	50	0,54	20,4

5-7	27794,5	100	0,9	12,7
7-8	7458,91	65	0,56	8,5
7-9	35253,41	100	1,15	25,8
9-10	3983,06	50	0,51	13,3
9-11	39236,47	100	1,26	171,45
11-12	8940,49	65	0,68	44,8
11-13	48176,96	125	1,04	6,4

Tabla 32. CC2_cubierta_bombas en planta (primario)

2.3. Bombas.

Las bombas se encargarán de impulsar y hacer retornar el agua entre los diferentes aparatos en cubierta, y hacia los diferentes locales distribuidos por las dos plantas del edificio.

Cada uno de los circuitos de agua caliente y agua fría dispondrá de dos bombas principales (una para impulsión y otra para el retorno), las cuales se instalarán por duplicado, de manera que en caso de fallo de una de las bombas principales la instalación pueda seguir funcionando con ayuda de la bomba auxiliar.

Para calcular la altura efectiva de las bombas se ha empleado el método del camino crítico, es decir, se ha calculado la pérdida de carga desde la bomba en cuestión hasta el local o climatizador más alejado de la misma, de manera que se asegure que el agua pueda ser bombeada hasta todos los puntos sin ningún problema. Las tablas empleadas para el cálculo de la altura efectiva de cada una de las diferentes bombas se muestran en el apartado de anexos.

Una vez calculada la altura efectiva de la bomba y conociendo el caudal total que debe bombear, se puede seleccionar el modelo más adecuado en cada caso. En la siguiente tabla se muestra un resumen de las diferentes bombas seleccionadas y sus características:

Planta	Circuito	Modelo	Caudal (l/h)	Altura efectiva (M.C.A)	Precio
Planta baja (P0)	CF1_P0	GRUNDFOS TP 65-180/2	35761,99	7,61	4062,63 €
	CF2_P0	GRUNDFOS TP 50-120/2	15932,24	5,6	3399,6 €
	CF3_P0	GRUNDFOS TP 50-120/2	22779,38	5,54	3399,6 €
	CF4_P0	GRUNDFOS TP 65-180/2	37919,83	6,56	4062,63 €

Planta primera (P1)	CF1_P1	GRUNDFOS TP 65-180/2	29835,65	7,27	4062,63 €
	CF2_P1	GRUNDFOS TP 40-180/2	16284,53	6,48	3346,83
	CF3_P1	GRUNDFOS TP 65-180/2	34194,35	7,28	4062,63 €
Cubierta	CF1_C	GRUNDFOS HS 400-350-397	991750	13,58	60720,45 €
	CF2_C	GRUNDFOS TP 150-155/4	192708	12,15	10658,34 €

Tabla 33. Bombas agua fría

Planta	Circuito	Modelo	Caudal (l/h)	Altura efectiva (M.C.A)	Precio
Planta baja (P0)	CC1_P0	GRUNDFOS TP 25-90/2	8940,5	6,97	2586,07 €
	CC2_P0	GRUNDFOS MAGNA3 25-80	3983,06	5,36	1297,15 €
	CC3_P0	GRUNDFOS MAGNA3 25-100	5694,8	5,46	1437,7 €
	CC4_P0	GRUNDFOS TP 25-90/2	9479,9	5,84	2586,07 €
Planta primera (P1)	CC1_P1	GRUNDFOS TP 25-90/2	7458	6,93	2586,07 €
	CC2_P1	GRUNDFOS MAGNA3 25-100	4071,13	6,53	1437,7 €
	CC3_P1	GRUNDFOS TP 25-90/2	8548,5	6,44	2586,07 €
Cubierta	CC1_C	GRUNDFOS TP 150-170/4	297548,9	13,57	12212,8 €
	CC2_C	GRUNDFOS TP 65-170/2	48176,96	11,69	3816,32 €

Tabla 34. Bombas agua caliente

Tal y como se explicó con anterioridad cada bomba se instalará por duplicado, de manera que la instalación pueda seguir funcionando en caso de avería de la bomba principal. Así mismo las bombas de los circuitos de retorno son de iguales características que las de los circuitos de impulsión. A continuación, se muestra el resumen con las unidades de cada bomba:

Modelo	Unidades
GRUNDFOS MAGNA3 25-80	4
GRUNDFOS MAGNA3 25-100	8
GRUNDFOS TP 25-90/2	16

GRUNDFOS TP 40-180/2	4
GRUNDFOS TP 50-120/2	8
GRUNDFOS TP 65-170/2	4
GRUNDFOS TP 65-180/2	16
GRUNDFOS TP 150-155/4	4
GRUNDFOS TP 150-170/4	4
GRUNDFOS HS 400-350-397	4

Tabla 35. Cantidades de cada bomba

2.4. Conductos de aire.

Los conductos de aire son los encargados de transportar el aire desde las diferentes unidades de aire primario y climatizadores hasta los locales y zonas comunes respectivamente. Además, se encargan de hacer retornar el aire desde las zonas comunes hasta los climatizadores situados en cubierta y de realizar la extracción de aire en aquellos casos en los cuales sea necesario. La instalación dispondrá por tanto de tres tipos de conductos diferentes: conductos de aire exterior, conductos de impulsión, y conductos de extracción y retorno (extracción y retorno se producen a través del mismo conducto).

Los conductos de aire exterior son los encargados de transportar el aire exterior desde las 7 unidades de aire primario situadas en cubierta hasta los diferentes locales a los cuales se deja una preinstalación aire-agua. En este caso sólo son necesarios este tipo de conductos ya que la impulsión y retorno del aire se produce en el propio fancoil que irá situado en el mismo local.

Los conductos de impulsión se encargan de llevar el aire desde los 16 climatizadores situados en cubierta hasta cada uno de los difusores que se encargan de distribuir el aire en las zonas comunes con sistema todo aire.

Los conductos de retorno son los encargados de hacer retornar el aire desde las 16 zonas comunes hasta los climatizadores gracias a las rejillas de retorno ubicadas a lo largo de estos. Además, en aquellos casos en los cuales sea necesario se encargarán también de llevar el aire de extracción que será tratado en la sección de recuperación de los climatizadores.

Como ya se mencionó en el apartado 1.3.6. Consideraciones dimensionamiento conductos, para su cálculo se ha empleado el método de pérdida de carga constante, estableciendo una velocidad máxima del aire de 10 m/s y una pérdida de carga máxima de 0,12 mm.c.a/m.

También se ha seguido la norma IT 0.2.2.3.1 sobre los niveles de ruido máximos permitidos.

El factor de forma máximo establecido es de 4, y se ha tratado de conservar siempre alguna de las dimensiones entre tramos para evitar cambios bruscos de sección.

Los caudales aire que irán por los conductos de aire exterior a aquellas zonas que disponen de preinstalación aire-agua se han calculado siguiendo la siguiente fórmula:

$$Q_{aire\ exterior} = IDA \cdot Superficie \cdot Ocupación$$

Con las siguientes unidades:

- $Q_{aire\ exterior}$ [m³/h].
- IDA [m³/hora/persona].
- $Superficie$ [m²].
- $Ocupación$ [persona/m²].

El resto de caudales (impulsión, retorno, exterior y extracción) de las zonas comunes se han obtenido gracias a las hojas de cálculo de cargas disponibles en el apartado de ANEXOS, teniendo siempre en cuenta el balance de caudales:

$$Q_{impulsión} - Q_{exterior} = Q_{exterior}$$

Para el dimensionamiento de los conductos, una vez calculado el caudal que irá por cada tramo hasta llegar a cada uno de los locales o diferentes difusores, se calcula el diámetro de la sección circular teniendo en cuenta las restricciones señaladas en los párrafos anteriores, y finalmente se obtienen las dimensiones de la sección rectangular equivalente en cada tramo.

En el apartado 2.7 de este mismo documento se pueden encontrar los diferentes caudales de impulsión, retorno y aire exterior asociados a los diferentes climatizadores o unidades de aire primario.

2.5. Difusores.

Los difusores son los equipos finales de la red de conductos de impulsión en aquellas zonas comunes con sistema de climatización todo aire. Se encargan de distribuir el aire de manera uniforme por toda la sala.

Se ha colocado aproximadamente un difusor por cada 50 m². No obstante, en ocasiones, debido a la elevada carga y la geometría de la zona ha sido necesario colocar más.

Como ya se explicó antes, los difusores están repartidos por un total de 16 zonas comunes, cada una de las cuales es alimentada por su climatizador y red de conductos de impulsión.

Para su dimensionamiento se ha dividido el caudal de impulsión entre el número total de difusores de cada zona, de manera que todos ellos expulsen el mismo aire asegurando así que su distribución sea lo más uniforme posible, llegando a todas las zonas de la sala. Además, se han colocado separados a distancias no inferiores a los 3 m para evitar que se solapen los radios de acción de cada uno de ellos.

En la siguiente tabla se puede encontrar un resumen con el número y modelo de difusores a emplear en cada zona y el caudal que impulsará cada uno de estos:

Planta	Zona	Caudal total de impulsión (m³/h)	Tipo de difusor	Caudal por difusor (m³/h)	Número total de difusores
Planta baja (P0)	Llegadas 1	53332,3	TROX VDW 825x72	874,3	61
	Llegadas 2	51962,4	TROX VDW 825x72	927,9	56
	Cintas 1	80507,6	TROX VDW 825x72	981,8	82
	Cintas 2	75043,4	TROX VDW 825x72	1014,1	74
Planta primera (P1)	Facturación 1	68849,28	TROX VDW 825x72	956,24	72
	Facturación 2	46104,24	TROX VDW 825x72	886,62	52
	Facturación 3	43374,1	TROX VDW 825x72	1008,7	43
	Facturación 4	45961,2	TROX VDW 825x72	901,2	51
	Facturación 5	44967	TROX VDW 825x72	899,34	50
	Facturación 6	51958,5	TROX VDW 600x48	775,5	67
	Embarque 1	74818,62	TROX VDW 825x72	1116,7	67
	Embarque 2	51918,84	TROX VDW 825x72	961,46	54
	Embarque 3	54743,22	TROX VDW 825x72	868,94	63
	Embarque 4	50211,84	TROX VDW 825x72	1046,08	48

	Embarque 5	51508	TROX VDW 825x72	1030,16	50
	Embarque 6	41426,88	TROX VDW 825x72	941,52	44

Tabla 36. Difusores seleccionados

Por lo tanto, ha sido necesario instalar un total de 934 difusores, todos ellos de la marca TROX.

2.6. Rejillas de retorno.

Las rejillas de retorno se encargan de hacer volver el aire a los climatizadores por medio de los conductos de extracción, y en los casos en los que sea necesario son las encargadas de extraer el aire de extracción.

Se ha colocado aproximadamente una rejilla de extracción por cada 4 difusores, procurando siempre que estén lo suficientemente alejadas de estos para evitar que se “cortocircuite” la impulsión con la extracción.

Para su dimensionamiento se ha dividido el caudal de retorno entre el número total de rejillas, de manera que se realice de manera uniforme y en todos los puntos de la sala.

En la siguiente tabla se puede encontrar un resumen con las rejillas de retorno seleccionadas:

Planta	Zona	Caudal total de retorno (m ³ /h)	Tipo de rejilla de retorno	Caudal por rejilla de retorno (m ³ /h)	Número total de rejillas de retorno
Planta baja (P0)	Llegadas 1	31980,2	TROX AR 625x425	1998,76	16
	Llegadas 2	32365,8	TROX AR 825x425	2157,72	15
	Cintas 1	53635,6	TROX AR 825x425	2554,07	21
	Cintas 2	49611,6	TROX AR 1225x325	2756,2	18
Planta primera (P1)	Facturación 1	52692,2	TROX AR 1225x325	2927,34	18

	Facturación 2	34094,4	TROX 825x425	AR	2272,96	15
	Facturación 3	32689,2	TROX 824x425	AR	2514,55	13
	Facturación 4	34298	TROX 825x425	AR	2286,53	15
	Facturación 5	33447	TROX 825x425	AR	2389,07	14
	Facturación 6	37299,8	TROX 625x425	AR	2072,21	18
	Embarque 1	53190	TROX 1225x325	AR	2955	18
	Embarque 2	32651,8	TROX 625x425	AR	1920,69	17
	Embarque 3	34640,6	TROX 825x425	AR	2165,03	16
	Embarque 4	32413,6	TROX 824x425	AR	2493,35	13
	Embarque 5	32586,4	TROX 825x425	AR	2327,6	14
	Embarque 6	25327,8	TROX 825x425	AR	2110,65	12

Tabla 37. Rejillas seleccionadas

Por tanto, se han instalado un total de 253 rejillas de retorno de la marca TROX.

2.7. Climatizadores y ventiladores.

Los climatizadores irán situados en cubierta y en ellos se trata el aire a impulsar en las zonas comunes, o el aire exterior que ira a las zonas con preinstalación aire-agua. Habrá por tanto dos tipos de climatizadores: unidades de aire primario y UTAs.

En las unidades de aire primerio se trata el aire exterior que posteriormente se distribuye hasta los diferentes locales con preinstalación aire-agua donde se calienta o enfría en el equipo final (fancoil).

En las UTAs las baterías de frío y calor se encargan de enfriar o calentar la mezcla de aire exterior y de retorno, formando así el caudal de impulsión ya tratado, que se distribuye por medio de la red de conductos de impulsión hasta llegar a los difusores.

Los ventiladores, que se encargan de impulsar el aire por los conductos de impulsión y hacerlo retornar, están situados en el interior de los climatizadores, los cuales se diseñaran a

partir de las necesidades de cada una de las zonas. Lo mismo ocurre con las unidades de aire primario, las cuales dispondrán de un ventilador para impulsar el aire exterior a través de los conductos destinados a tal uso.

Para diseñar los ventiladores, se ha tenido en cuenta el método de pérdida de carga constante, dimensionando siempre en función del camino crítico, es decir, calculando la pérdida de carga que se produce desde el ventilador hasta el difusor más alejado, de manera que se asegure la correcta distribución del aire hasta todos los puntos de la sala. Para ello se ha establecido una velocidad máxima del aire de 10 m/s y una pérdida de carga máxima de 0,12 mm.c.a/m. En el apartado de 5.3 de los anexos se pueden encontrar las tablas empleadas para su diseño.

Una vez diseñados los ventiladores, y sabiendo los caudales de impulsión y retorno (aire exterior en el caso de las unidades de aire primario), y las potencias de las baterías se pueden seleccionar los climatizadores. Para las 16 zonas comunes se han elegido unidades de tratamiento de aire de la marca TROX modelo TKM 50 HE capaces de trabajar con caudales de hasta 110000 m³/h y que cuentan con certificación EUROVENT según la norma EN-1886. Como unidades de aire primario se han seleccionado 7 equipos de la serie TROX TBS-EC-47. Ambos equipos se fabricarán atendiendo a los requerimientos de cada sala.

A continuación se muestra un resumen con los climatizadores y unidades de aire primario y sus especificaciones según la zona a climatizar:

Planta baja (P0)	Climatizador 1: Llegadas 1	Caudal de impulsión (m³/h)	53332,3
		Caudal de retorno (m³/h)	31980,2
		Pérdida de carga impulsión (Pa)	838,543
		Pérdida de carga retorno (Pa)	254,8
		Caudal agua fría (l/h)	58883,6
		Caudal agua caliente (l/h)	20251,05
		Potencia batería frío (KW)	342,4
		Potencia batería calor (KW)	235,5

Tabla 38. Climatizador 1

Planta baja (P0)	Climatizador 2: llegadas 2	Caudal de impulsión (m ³ /h)	51962,4
		Caudal de retorno (m ³ /h)	32365,8
		Pérdida de carga impulsión (Pa)	707,62
		Pérdida de carga retorno (Pa)	284,49
		Caudal agua fría (l/h)	58734,4
		Caudal agua caliente (l/h)	19415,6
		Potencia batería frío (KW)	341,5
		Potencia batería calor (KW)	225,8

Tabla 39. Climatizador 2

Planta baja (P0)	Climatizador 3: cintas 1	Caudal de impulsión (m ³ /h)	80507,6
		Caudal de retorno (m ³ /h)	53635,6
		Pérdida de carga impulsión (Pa)	507,57
		Pérdida de carga retorno (Pa)	331,04
		Caudal agua fría (l/h)	89564,2
		Caudal agua caliente (l/h)	27451,7
		Potencia batería frío (KW)	520,8
		Potencia batería calor (KW)	319,3

Tabla 40. Climatizador 3

Planta baja (P0)	Climatizador 4: cintas 2	Caudal de impulsión (m ³ /h)	75043,4
		Caudal de retorno (m ³ /h)	49611,6
		Pérdida de carga impulsión (Pa)	477
		Pérdida de carga retorno (Pa)	265,97
		Caudal agua fría (l/h)	84002,4
		Caudal agua caliente (l/h)	24953,9
		Potencia batería frío (KW)	488,5
		Potencia batería calor (KW)	290,22

Tabla 41. Climatizador 4

Planta primera (P1)	Climatizador 5: Facturación 1	Caudal de impulsión (m ³ /h)	68849,28
		Caudal de retorno (m ³ /h)	52692,2
		Pérdida de carga impulsión (Pa)	238,98
		Pérdida de carga retorno (Pa)	322,71
		Caudal agua fría (l/h)	67406,4
		Caudal agua caliente (l/h)	28985,6
		Potencia batería frío (KW)	391,98
		Potencia batería calor (KW)	168,5

Tabla 42. Climatizador 5

Planta primera (P1)	Climatizador 6: Facturación 2	Caudal de impulsión (m ³ /h)	46104,24
		Caudal de retorno (m ³ /h)	34094,4
		Pérdida de carga impulsión (Pa)	326,6
		Pérdida de carga retorno (Pa)	247,74
		Caudal agua fría (l/h)	46741,4
		Caudal agua caliente (l/h)	11117,1
		Potencia batería frío (KW)	271,8
		Potencia batería calor (KW)	129,3

Tabla 43. Climatizador 6

Planta primera (P1)	Climatizador 7: Facturación 3	Caudal de impulsión (m ³ /h)	43374,1
		Caudal de retorno (m ³ /h)	32689,2
		Pérdida de carga impulsión (Pa)	184,6
		Pérdida de carga retorno (Pa)	155,72
		Caudal agua fría (l/h)	43147,4
		Caudal agua caliente (l/h)	10536,37
		Potencia batería frío (KW)	250,9
		Potencia batería calor (KW)	122,5

Tabla 44. Climatizador 7

Planta primera (P1)	Climatizador 8: Facturación 4	Caudal de impulsión (m ³ /h)	45961,2
		Caudal de retorno (m ³ /h)	34298
		Pérdida de carga impulsión (Pa)	340,96
		Pérdida de carga retorno (Pa)	273,91
		Caudal agua fría (l/h)	46181,8
		Caudal agua caliente (l/h)	11424,5
		Potencia batería frío (KW)	268,5
		Potencia batería calor (KW)	132,87

Tabla 45. Climatizador 8

Planta primera (P1)	Climatizador 9: Facturación 5	Caudal de impulsión (m ³ /h)	44967
		Caudal de retorno (m ³ /h)	33447
		Pérdida de carga impulsión (Pa)	262,8
		Pérdida de carga retorno (Pa)	233,83
		Caudal agua fría (l/h)	45328,2
		Caudal agua caliente (l/h)	10543,8
		Potencia batería frío (KW)	263,59
		Potencia batería calor (KW)	122,6

Tabla 46. Climatizador 9

Planta primera (P1)	Climatizador 10: Facturación 6	Caudal de impulsión (m ³ /h)	51958,5
		Caudal de retorno (m ³ /h)	37299,8
		Pérdida de carga impulsión (Pa)	336,65
		Pérdida de carga retorno (Pa)	311,15
		Caudal agua fría (l/h)	54191,4
		Caudal agua caliente (l/h)	13086,48
		Potencia batería frío (KW)	315,13
		Potencia batería calor (KW)	152,2

Tabla 47. Climatizador 10

Planta primera (P1)	Climatizador 11: Embarque 1	Caudal de impulsión (m ³ /h)	74818,62
		Caudal de retorno (m ³ /h)	53190
		Pérdida de carga impulsión (Pa)	512,08
		Pérdida de carga retorno (Pa)	386,22
		Caudal agua fría (l/h)	78733,8
		Caudal agua caliente (l/h)	22756,03
		Potencia batería frío (KW)	457,8
		Potencia batería calor (KW)	264,6

Tabla 48. Climatizador 11

Planta primera (P1)	Climatizador 12: Embarque 2	Caudal de impulsión (m ³ /h)	51918,84
		Caudal de retorno (m ³ /h)	32651,8
		Pérdida de carga impulsión (Pa)	384,5
		Pérdida de carga retorno (Pa)	266,95
		Caudal agua fría (l/h)	60371,2
		Caudal agua caliente (l/h)	17960,7
		Potencia batería frío (KW)	351,07
		Potencia batería calor (KW)	208,9

Tabla 49. Climatizador 12

Planta primera (P1)	Climatizador 13: Embarque 3	Caudal de impulsión (m ³ /h)	54743,22
		Caudal de retorno (m ³ /h)	34640,6
		Pérdida de carga impulsión (Pa)	319,98
		Pérdida de carga retorno (Pa)	290,18
		Caudal agua fría (l/h)	63368,4
		Caudal agua caliente (l/h)	18696,9
		Potencia batería frío (KW)	368,5
		Potencia batería calor (KW)	217,4

Tabla 50. Climatizador 13

Planta primera (P1)	Climatizador 14: Embarque 4	Caudal de impulsión (m ³ /h)	50211,84
		Caudal de retorno (m ³ /h)	32413,6
		Pérdida de carga impulsión (Pa)	294,68
		Pérdida de carga retorno (Pa)	229,71
		Caudal agua fría (l/h)	57261
		Caudal agua caliente (l/h)	16589,5
		Potencia batería frío (KW)	332,98
		Potencia batería calor (KW)	192,94

Tabla 51. Climatizador 14

Planta primera (P1)	Climatizador 15: Embarque 5	Caudal de impulsión (m ³ /h)	51508
		Caudal de retorno (m ³ /h)	32586,4
		Pérdida de carga impulsión (Pa)	269,38
		Pérdida de carga retorno (Pa)	287,53
		Caudal agua fría (l/h)	59632,8
		Caudal agua caliente (l/h)	17514,6
		Potencia batería frío (KW)	346,78
		Potencia batería calor (KW)	203,7

Tabla 52. Climatizador 15

Planta primera (P1)	Climatizador 16: Embarque 6	Caudal de impulsión (m ³ /h)	41426,88
		Caudal de retorno (m ³ /h)	25327,8
		Pérdida de carga impulsión (Pa)	275,65
		Pérdida de carga retorno (Pa)	238,14
		Caudal agua fría (l/h)	49148,6
		Caudal agua caliente (l/h)	15565,1
		Potencia batería frío (KW)	285,81
		Potencia batería calor (KW)	181,03

Tabla 53. Climatizador 16

Planta baja (P0)	UAP1: aire exterior P0 izquierda	Caudal deaire exterior(m³/h)	6685,8
		Pérdida de carga (Pa)	273,42
		Caudal agua fría (l/h)	5024
		Caudal agua caliente (l/h)	1873

Tabla 54. UAP1

Planta primera (P1)	UAP2: aire exterior P1 izquierda	Caudal deaire exterior(m³/h)	5576,7
		Pérdida de carga (Pa)	144,45
		Caudal agua fría (l/h)	4238
		Caudal agua caliente (l/h)	1624

Tabla 55. UAP2

Planta baja (P0)	UAP3: aire exterior P0 centro-izquierda	Caudal deaire exterior(m³/h)	2978
		Pérdida de carga (Pa)	96,53
		Caudal agua fría (l/h)	2841
		Caudal agua caliente (l/h)	1048

Tabla 56. UAP3

Planta baja (P0)	UAP4: aire exterior P0 centro-derecha	Caudal deaire exterior(m³/h)	4257,7
		Pérdida de carga (Pa)	109,17
		Caudal agua fría (l/h)	3659
		Caudal agua caliente (l/h)	1299

Tabla 57. UAP4

Planta primera (P1)	UAP5: aire exterior P1 centro	Caudal deaire exterior(m³/h)	3043,8
		Pérdida de carga (Pa)	161,014
		Caudal agua fría (l/h)	3137
		Caudal agua caliente (l/h)	1126

Tabla 58. UAP5

Planta primera (P1)	UAP1: aire exterior P1 derecha	Caudal deaire exterior(m³/h)	6392,2
		Pérdida de carga (Pa)	198,64
		Caudal agua fría (l/h)	4825
		Caudal agua caliente (l/h)	1744

Tabla 59. UAP6

Planta baja (P0)	UAP7: aire exterior P0 derecha	Caudal de aire exterior (m³/h)	7087,8
		Pérdida de carga (Pa)	265,18
		Caudal agua fría (l/h)	5329
		Caudal agua caliente (l/h)	1987

Tabla 60. UAP7

2.8. Equipo frigorífico.

El equipo frigorífico se encarga de enfriar el agua que posteriormente irá hasta las baterías de los climatizadores y los locales con preinstalación.

El agua entra en el equipo frigorífico a una temperatura de 12°C y sale a 7°C, produciéndose un salto térmico de 5 °C.

Para realizar el dimensionamiento del equipo frigorífico se debe emplear el cómputo global de todas las cargas de verano, obtenido en el apartado de *Cálculo de cargas*. El resultado del cómputo global, y por lo tanto de la potencia que deberá dar el grupo frigorífico es de **5816189,7 Kcal/h o 6764,23 KW**. A continuación se muestra el equipo frigorífico seleccionado con sus características y número de unidades:

Modelo	Potencia nominal (KW)	Unidades	Potencia total disponible (KW)	Potencia requerida (KW)
CARRIER 30 AX 1702 AQUAFORCE	1673	5	8365	6764,23

Tabla 61. Resumen equipo frigorífico

2.9. Caldera.

La caldera se encargará de calentar el agua que posteriormente irá a los locales con preinstalación y a las baterías de los climatizadores.

El agua entra a una temperatura de 40°C y sale a 50 °C, produciéndose un salto térmico de 10 °C.

Al igual que para el diseño del equipo frigorífico resulta necesario realizar el cómputo global de todas las cargas de invierno, que en este caso asciende a **3227362,78 Kcal/h o 3753,42 KW**.

Modelo	Potencia nominal (KW)	Unidades	Potencia total disponible (KW)	Potencia requerida (KW)
VITOCROSSAL 300 CR3B	1400	3	4200	3753,42

Tabla 62. Resumen caldera

3. Pliego de condiciones.

3.1. Condiciones técnicas.

3.1.1. Montaje.

➤ Generalidades.

Todas las instalaciones del sistema de climatización deberán ser montadas por una empresa especializada y debidamente registrada, atendiendo a la normativa establecida en la ITE 11.

Dicha normativa reúne todos los requisitos necesarios de manera que durante el montaje de la instalación y las pruebas pertinentes se respeten los siguientes puntos:

- A la entrega del proyecto, la instalación de climatización deberá cumplir con todos los requisitos establecidos en el capítulo 2 del *Reglamento de instalaciones térmicas en los edificios* (RITE).
- El desarrollo de los trabajos parciales deberá afectar lo menos posible al resto de oficios del aeropuerto.

La empresa encargada de realizar el montaje de la instalación será la responsable de cumplir con todo lo especificado en este apartado.

➤ Proyecto.

La empresa encargada del montaje deberá seguir de forma estricta todas las exigencias recogidas en la memoria del proyecto.

➤ Planos de la instalación.

La empresa encargada de la instalación tendrá que facilitar los planos y esquemas detallados de todos los equipos que componen la instalación, indicando con claridad las especificaciones de los mismos: medidas, características, conexión, etc. Como alternativa a planos de detalle se podrán presentar catálogos o folletos facilitados por los diferentes fabricantes de equipos.

➤ **Acopio de materiales.**

Todo el material necesario para la realización de la obra deberá ser almacenado en la zona establecida previamente a la realización del proyecto, atendiendo a las necesidades del mismo. Será responsabilidad de la empresa de montaje su correcto almacenamiento.

Todo el material deberá venir de fábrica correctamente embalado de manera que no pueda ser dañado por causas externas o golpes durante el transporte y almacenamiento.

Aquellos equipos más pesados y de mayor tamaño deberán disponer de una protección reforzada y enganches que ayuden durante la carga y descarga de los mismos, asegurando así que esta se realice de forma segura y sin poner en peligro la integridad de nadie.

Todos los materiales deberán ir debidamente etiquetados de manera que quede claro el contenido de cada uno de los embalajes, y pueda comprobarse previo a la realización del proyecto que estos coinciden exactamente con los indicados en la memoria del proyecto de climatización.

➤ **Replanteo.**

Previamente a la realización del montaje de la instalación, la empresa destinada a tal efecto deberá realizar el replanteo de todos los equipos y componentes de la misma a partir de los planos. Además, dicho replanteo deberá ser supervisado y aprobado por el director de la instalación.

➤ **Colaboración con otros contratistas.**

Durante el montaje de la instalación, la empresa encargada del mismo tendrá el deber de colaborar con terceros contratistas, proporcionando toda la información que le sea solicitada, asegurando de esta manera que el desarrollo de toda la obra transcurra de manera satisfactoria y sin demoras.

➤ **Medidas de protección.**

Tal y como se mencionó en el apartado de *Acopio de materiales*, todos ellos deberán estar debidamente protegidos durante el transcurso de la obra, correctamente almacenados y resguardados para evitar posibles daños por agentes externos.

Se deberá prestar especial atención a aquellos materiales más frágiles como los aparatos de medida, dotándolos de protecciones especiales en caso de que sea necesario.

Todas las conexiones de los diferentes equipos tendrán que estar debidamente tapadas y protegidas hasta el momento de realizar el montaje y por lo tanto su conexión con el resto de la instalación. Además, estas protecciones tendrán que tener la resistencia adecuada y evitar la infiltración de posibles partículas nocivas o suciedad con el fin de evitar posibles daños en el equipo derivados a causa de las mismas.

En aquellos casos en los que las conexiones sean susceptibles de sufrir oxidación, deberán recubrirse con una capa pinturas o productos antioxidantes, los cuales deberán ser debidamente limpiados en el momento de realizar el montaje de los equipos.

➤ **Limpieza.**

Todos aquellos materiales sobrantes tales como embalajes de equipos, restos de conductos y tuberías, etc. deberán ser eliminados de la obra con la mayor brevedad posible con el fin de mantener limpio y ordenado el espacio de trabajo y almacenamiento de los materiales.

Al concluir la obra, todos los componentes y equipos de la misma deberán ser limpiados quedando aptos para la puesta en marcha de la instalación.

➤ **Ruidos y vibraciones.**

La instalación de climatización del aeropuerto deberá funcionar de manera efectiva bajo las condiciones de carga más desfavorables sin rebasar los niveles de vibraciones y ruidos permitidos según el *Reglamento de instalaciones térmicas en los edificios* (RITE).

En caso de realizarse alguna corrección para evitar determinados niveles de ruido o vibraciones, estas deberán seguir las recomendaciones indicadas por los diferentes fabricantes sin interferir en el funcionamiento óptimo del equipo en cuestión.

➤ **Accesibilidad.**

Todos los aparatos de control y medida deberán estar instalados en lugares de fácil acceso y visibilidad, de manera que se pueda acceder a ellos sin tener que desmontar la instalación. Lo mismo ocurrirá con aquellos equipos que requieran revisiones y operaciones de mantenimiento

de forma periódica. En aquellos casos en que los equipos dispongan de válvulas, compuertas, etc. que inevitablemente tengan que estar ocultas, se deberá prever un método de acceso fácil a las mismas.

➤ **Señalización.**

Los diferentes circuitos y redes de la instalación deberán ir señalizados debidamente por medio de flechas, franjas de colores, etc. en su superficie exterior o aislamiento térmico, tal y como se indica en la norma UNE 100100. Dicho código de colores deberá estar disponible en la sala de máquinas al igual que el esquema de principio de la instalación.

➤ **Identificación de los diferentes equipos.**

Una vez se haya finalizado el montaje de la instalación, aquellos equipos que no vengan identificados debidamente de fábrica con la placa correspondiente, deberán ser dispuestos de una chapa de identificación indicando su nombre y especificaciones.

Todos los bornes de salida de los cuadros eléctricos deberán ir numerados de la misma manera en que se indica en el esquema de mando y potencia.

El texto de las placas de identificación deberá ir en castellano con caracteres claros y de altura máxima de 5 cm.

3.2. Condiciones de pruebas, puesta en marcha y recepción.

3.2.1. Pruebas, puesta en marcha y recepción.

➤ **Generalidades**

La empresa encargada del montaje de la instalación deberá proporcionar los medios materiales y humanos para la realización de todas las pruebas necesarias antes de la puesta en marcha. Previamente a estas pruebas todos los materiales y equipos deben haber sido comprobados antes de su instalación.

Cuando el montaje de la instalación haya finalizado, y por lo tanto se haya ajustado y equilibrado siguiendo la normativa UNE 100010, será necesario realizar las pruebas finales de toda la instalación las cuales se indican a continuación. Dichas pruebas deberán ser supervisadas por el director de obra o la persona destinada a tal efecto, quien deberá dar el visto a cada uno de los pasos seguidos y resultado final de cada prueba.

➤ **Red de conductos.**

Al finalizarse el montaje de la red de conductos y sus correspondientes unidades de tratamiento de aire, pero sin haber conectado aun los equipos finales, se procederá a realizar la limpieza interior de los mismos. Para ello se pondrán a funcionar los ventiladores encargados de la impulsión del aire hasta que este salga por las diferentes aberturas limpio de cualquier resto de polvo.

➤ **Comprobación de la ejecución.**

Además de llevar a cabo la realización de las diferentes pruebas mencionadas será necesario comprobar el montaje de la instalación, así como la limpieza y acabado de la misma. También se comprobará el correcto funcionamiento de todos los motores eléctricos, climatizadores, calderas, grupos frigoríficos, etc. y su consumo en condiciones reales de funcionamiento, anotando las condiciones a las que estos estén siendo comprobados.

3.2.1.1. *Pruebas.*

➤ **Pruebas de los circuitos frigoríficos.**

De acuerdo a lo establecido en la norma MI.IF.010 del *Reglamento de seguridad para Plantas e Instalaciones Frigoríficas*, deberán ser sometidos a las pruebas de estanqueidad pertinentes.

Si la instalación se realiza con líneas precargadas y suministradas por los fabricantes de los equipos junto con los correspondientes certificados de pruebas, entonces no se deberá realizar la prueba de estanqueidad.

➤ **Otras pruebas.**

Finalmente se deberá comprobar que la instalación reúna las exigencias de calidad, seguridad y ahorro de energía de las instrucciones técnicas que se están facilitando. Se deberá prestar especial atención al correcto funcionamiento de la regulación automática de la instalación.

3.2.1.2. *Puesta en marcha y recepción.*

➤ **Certificado de la instalación.**

El director del montaje de la instalación será el encargado de presentar antes el organismo territorial pertinente un certificado cuando se vaya a presentar el proyecto, el cual debe ser redactado por un instalador acreditado. Una vez se haya presentado dicho certificado, y haya sido autorizado, se podrá poner en marcha la instalación. El certificado deberá recoger que la instalación se ha ejecutado conforme a lo establecido en el proyecto y registrado por el organismo territorial pertinente, además de que se cumplen todas las exigencias y requisitos recogidos en este reglamento. Se recogerán también en el mismo los resultados de todas las pruebas realizadas.

➤ **Recepción provisional.**

Tan pronto como hayan concluido las pruebas finales, y estas hayan sido aprobadas por el director de la instalación, se llevará a cabo el acto de recepción provisional de la misma dándose por finalizada la obra. En dicho acto, la empresa encargada de la instalación deberá entregar al director de la misma los siguientes documentos:

- Una copia de los planos de instalación, los cuales deben recoger el esquema de principio de la misma, el esquema de seguridad y control, esquema eléctrico, planos de distribución de los equipos en cubierta y planos de planta que incluirán el recorrido de las diferentes redes de conductos y tuberías, así como la ubicación de los diferentes equipos terminales.
- La memoria descriptiva, la cual deberá incluir todos los criterios de diseño de la instalación y las bases del proyecto.
- Lista de los materiales y equipos que se hayan empleado, debidamente identificados, incluyendo la marca y fabricante de los mismos, sus especificaciones y los catálogos y garantía.

- Manual de mantenimiento, de funcionamiento y el manual de instrucciones de la instalación, además de una lista con los repuestos recomendables.
- Resultados de todas las pruebas realizadas.
- Certificado de la instalación firmado por una persona acreditada para tal efecto.

El director del montaje de la instalación será el encargado de comprobar todos estos documentos y entregárselos al titular de la instalación para que los presente a registro en el organismo territorial pertinente.

➤ **Recepción definitiva y garantía.**

Salvo que en el contrato se indique lo contrario, el plazo de garantía de la instalación será de un año. Si durante dicho periodo de tiempo el titular de la instalación no realiza ningún tipo de reclamación, la recepción provisional adquiere carácter de recepción definitiva. Si se produce algún tipo de reclamación por parte del titular durante el periodo de garantía a causa de averías o defectos en el funcionamiento de la instalación, éstos deberán ser reparados gratuitamente por parte de la empresa encargada del montaje, salvo que estos defectos sean producidos por un mal uso de la instalación.

3.3. Condiciones de mantenimiento.

3.3.1. Mantenimiento.

3.3.1.1. Normas de mantenimiento

➤ **Generalidades**

Con el fin de que la instalación siga funcionando de manera segura y eficaz, será necesario llevar a cabo las tareas de mantenimiento preventivo y correctivo recogidas en esta instrucción técnica.

➤ **Obligatoriedad del mantenimiento.**

Cualquier instalación de climatización cuya potencia instalada supere los 100 KW térmicos deberá cumplir con lo especificado en esta instrucción técnica.

Una vez realizada la recepción provisional por parte del titular de la instalación, éste deberá realizar todas las tareas de mantenimiento indicadas no pudiendo ser sustituidas por la garantía de la empresa encargada de la instalación.

Las tareas de mantenimiento serán llevadas a cabo por una empresa destinada a tal efecto o una persona debidamente autorizada por la Comunidad Autónoma de Aragón.

➤ **Tareas de mantenimiento.**

En las siguientes tablas se indican las actividades mínimas de mantenimiento y la simbología empleada para señalar las mismas:

Símbolo	Significado
m	Mensualmente para potencias térmicas entre 100 y 1000 kW Una vez cada 15 días para potencias térmicas mayores de 1000 kW
M	Mensualmente
2 A	Dos veces al año. La primera al inicio del mismo
A	Anualmente

Operación	Frecuencia
Medida de la temperatura del fluido exterior en entrada y salida del evaporador	m
Medida de la temperatura del fluido exterior en entrada y salida del condensador	m
Medida de la pérdida de presión en el evaporador	m
Medida de la pérdida de presión en el condensador	m
Medida de la temperatura y presión del evaporador	m
Medida de la temperatura y presión del condensador	m
Medida de la potencia absorbida	m

Si la instalación dispone de un sistema de control inteligente, las medidas indicadas se podrán realizar desde el puesto de control.

Operación	Frecuencia
Limpieza de los evaporadores	A
Limpieza de los condensadores	A
Comprobación de los niveles de refrigerante y aceite en los equipos frigoríficos	m
Comprobación del tarado de elementos de seguridad	M
Revisión y limpieza de los filtros de aire	M
Revisión de las baterías de intercambio térmico de los climatizadores	A
Revisión y limpieza de las unidades de impulsión y retorno de aire	A
Revisión del sistema de control automático	2 A

➤ **Registro de las operaciones de mantenimiento.**

La persona o empresa encargada de realizar las operaciones de mantenimiento deberá llevar acabo un registro con los resultados de cada una de dichas operaciones. Dicho registro podrá quedar recogido en un libro u hojas de trabajo. Además, se deberán numerar las diferentes tareas de mantenimiento realizadas y, como mínimo, la información que se detalla a continuación:

- Titular y ubicación de la instalación.
- Empresa o persona titular encargada de las tareas de mantenimiento.
- Número de orden de la tarea de mantenimiento.
- Fecha de la ejecución.
- Tareas llevadas a cabo y el personal encargado de realizarlas.
- En caso de haber cambiado o reparado algún material, una lista de los mismos.
- Observaciones.

Este registro deberá redactarse por duplicado, entregando una copia al titular de la instalación, y guardándose durante un periodo de tres años de tiempo, a partir del momento en que se realice la operación pertinente de mantenimiento.

➤ **Inspecciones.**

A fin de supervisar el cumplimiento de esta instrucción, la Comunidad Autónoma de Aragón podrá realizar las inspecciones que considere necesarias. Aquellos equipos de calefacción cuya potencia supere los 15 KW deberán ser inspeccionados de forma periódica de manera que se controlen sus emisiones de dióxido de carbono y con el fin de mejorar su funcionamiento.

El personal acreditado de los servicios de los organismos territoriales será el encargado de revisar las instalaciones, cuando consideren que la inspección es necesaria, ya sea por iniciativa propia, por indicación del gobierno, por cualquier tipo de denuncia por parte de terceros o por resultados deficientes durante las tareas de mantenimiento. Además, el personal encargado de las inspecciones podrá ordenar la reparación de la misma en caso de que lo consideren necesario, así como precintar la instalación, previo aviso a la empresa encargada de suministrar energía para cortar los suministros.

El titular de la instalación podrá solicitar que la instalación sea revisada por los servicios de la Comunidad Autónoma de Aragón, siempre y cuando esta necesidad sea justificada y aprobada por la empresa o persona encargada del mantenimiento.

4. Presupuesto

4.1. Descripción de equipos empleados.

Se hará una breve descripción sobre los diferentes equipos empleados, indicando las especificaciones técnicas y características de cada uno de ellos. Cabe destacar que en el presupuesto no se incluirá el precio de los fancoils, ya que es responsabilidad de los propietarios de los locales la elección de los mismos, dejando para estos establecimientos una preinstalación, es decir, acometida de agua fría, agua caliente y aire exterior.

Bomba GRUNDFOS MAGNA3 25-80

Descripción:

Bomba de la marca GRUNDFOS ideal para incrementar el rendimiento en las instalaciones de los edificios. Perfecta para proyectos de calefacción y refrigeración. Este tipo de bomba posee un rotor encapsulado donde no existe cierre mecánico entre motor y bomba. Se trata de un tipo de bomba monofásica. No se requiere mantenimiento y el coste del ciclo vital de la bomba es muy bajo. Sus principales características son:

- Control integrado.
- Panel de control con pantalla TFT.
- Sensor de presión diferencial y temperatura.
- Cuerpo de la bomba fabricado en fundición.
- Rotor en composite.
- Base del cojinete y recubrimiento del rotor de hacer inoxidable.
- Cuerpo del estator en aleación de aluminio.
- Electrónica refrigerada por aire.

Especificaciones técnicas y características:

- Caudal real: 3,98 m³/h
- Altura resultante: 5,37 m
- Altura máxima: 80 dm
- Líquido bombeado: agua de calefacción
- Rango de temperatura: -10 / 110°C
- Temperatura del líquido: 50 °C
- Densidad: 983,2 Kg/m³
- Potencia: 9-124 W
- Frecuencia: 50 Hz
- Tensión nominal: 230 V
- Peso bruto: 5,27 Kg
- Peso neto: 4,81 Kg

Bomba GRUNDFOS MAGNA3 25-100

Descripción: Ver GRUNDFOS MAGNA3 25-80

Especificaciones técnicas y características:

- Caudal real: 4,07 m³/h
- Altura resultante: 6,54 m
- Altura máxima: 110 dm
- Líquido bombeado: agua de calefacción
- Rango de temperatura: -10 / 110°C
- Temperatura del líquido: 50 °C
- Densidad: 983,2 Kg/m³
- Potencia: 9-163 W
- Frecuencia: 50 Hz
- Tensión nominal: 230 V
- Peso bruto: 5,27 Kg
- Peso neto: 4,81 Kg

Bomba GRUNDFOS TP 25-90/2

Descripción:

Bomba de una sola etapa con acoplamiento cerrado. Sistema de extracción superior para facilitar el desmontaje del motor en tareas de mantenimiento sin necesidad de desconectar las tuberías. Cuerpo hidráulico fabricado en fundición e impulsor en composite. Cierre mecánico según norma EN 12756, y conexión a tuberías según norma ISO 228-1.

Especificaciones técnicas y características:

- Velocidad: 2865 rpm
- Caudal real: 8,94 m³/h
- Altura resultante: 6,98 m
- Altura máxima: 90 dm
- Líquido bombeado: agua de calefacción
- Rango de temperatura: 0 / 110°C
- Temperatura del líquido: 50 °C
- Densidad del líquido: 983,2 Kg/m³
- Potencia nominal: 0,37 KW
- Frecuencia: 50 Hz
- Tensión nominal: 3 x 220-240 D/380-415 Y V
- Peso bruto: 12, 5 Kg
- Peso neto: 10,5 Kg

Bomba GRUNDFOS TP 40-180/2

Descripción:

Bomba de una sola etapa con acoplamiento cerrado. Sistema de extracción superior para facilitar el desmontaje del motor en tareas de mantenimiento sin necesidad de desconectar las tuberías. Cuerpo hidráulico fabricado en fundición e impulsor en acero inoxidable. Cierre mecánico según norma EN 12756, y conexión a tuberías con bridas DIN de PN 6/10 (normas EN 1092-2 e ISO 7005-2). Dispone de un motor asíncrono que se encuentra refrigerado por medio de ventilador.

Especificaciones técnicas y características:

- Velocidad: 2860 rpm
- Caudal real: 16280 l/h
- Altura resultante: 6,49 m
- Altura máxima: 180 dm
- Líquido bombeado: agua fría / agua refrigerante
- Rango de temperatura: 0 / 140°C
- Temperatura del líquido: 7 °C
- Densidad del líquido: 999,9 Kg/m³
- Potencia nominal: 0,55 KW
- Frecuencia: 50 Hz
- Tensión nominal: 3 x 220-240 D/380-415 Y V
- Peso bruto: 27,4 Kg
- Peso neto: 24,9 Kg

Bomba GRUNDFOS TP 50-120/2

Descripción: ver GRUNDFOS TP 40-180/2

Especificaciones técnicas y características:

- Velocidad: 2890 rpm
- Caudal real: 22780 l/h
- Altura resultante: 5,55 m
- Altura máxima: 120 dm
- Líquido bombeado: agua fría / agua refrigerante
- Rango de temperatura: 0 / 140°C
- Temperatura del líquido: 7 °C
- Densidad del líquido: 999,9 Kg/m³
- Potencia nominal: 0,75 KW
- Frecuencia: 50 Hz
- Tensión nominal: 3 x 220-240 D/380-415 Y V
- Peso bruto: 32,3 Kg
- Peso neto: 29,8 Kg

Bomba GRUNDFOS TP 65-170/2

Descripción: ver GRUNDFOS TP 40-180/2

Especificaciones técnicas y características:

- Velocidad: 2900 rpm
- Caudal real: 41180 l/h
- Altura resultante: 7,62m
- Altura máxima: 180 dm
- Líquido bombeado: agua fría / agua refrigerante
- Rango de temperatura: 0 / 140°C
- Temperatura del líquido: 50 °C
- Densidad del líquido: 983,2 Kg/m³
- Potencia nominal: 2,2 KW
- Frecuencia: 50 Hz
- Tensión nominal: 3 x 220-240D/380-420Y V
- Peso bruto: 70 Kg
- Peso neto: 62 Kg

Bomba GRUNDFOS TP 65-180/2

Descripción: ver GRUNDFOS TP 40-180/2

Especificaciones técnicas y características:

- Velocidad: 2830 rpm
- Caudal real: 35760 l/h
- Altura resultante: 7,62m
- Altura máxima: 180 dm
- Líquido bombeado: agua fría / agua refrigerante
- Rango de temperatura: 0 / 140°C
- Temperatura del líquido: 7 °C
- Densidad del líquido: 999,9 Kg/m³
- Potencia nominal: 1,5 KW
- Frecuencia: 50 Hz
- Tensión nominal: 3 x 220-240 D/380-415 Y V
- Peso bruto: 45,7 Kg
- Peso neto: 42,9 Kg

Bomba GRUNDFOS TP 150-155/4

Descripción: ver GRUNDFOS TP 40-180/2

Especificaciones técnicas y características:

- Velocidad: 1470 rpm
- Caudal real: 192700 l/h

- Altura resultante: 12,16 m
- Altura máxima: 155 dm
- Líquido bombeado: agua fría / agua refrigerante
- Rango de temperatura: 0 / 140°C
- Temperatura del líquido: 7 °C
- Densidad del líquido: 999,9 Kg/m³
- Potencia nominal: 1,1 KW
- Frecuencia: 50 Hz
- Tensión nominal: 3 x 380-415 D/660-690 Y V
- Peso bruto: 444 Kg
- Peso neto: 289 Kg

Bomba GRUNDFOS TP 150-170/4

Descripción: ver GRUNDFOS TP 40-180/2

Especificaciones técnicas y características:

- Velocidad: 1470 rpm
- Caudal real: 297500 l/h
- Altura resultante: 13,58 m
- Altura máxima: 170 dm
- Líquido bombeado: agua caliente
- Rango de temperatura: 0 / 140°C
- Temperatura del líquido: 50 °C
- Densidad del líquido: 983,2 Kg/m³
- Potencia nominal: 15 KW
- Frecuencia: 50 Hz
- Tensión nominal: 3 x 380-415 D/660-690 Y V
- Peso bruto: 483 Kg
- Peso neto: 328 Kg

Bomba GRUNDFOS HS 400-350-397

Descripción:

Se trata de una bomba centrífuga monocelular. No es autocebante. El eje de la bomba es horizontal y su carcasa se puede desmontar fácilmente a lo largo del eje en el plano horizontal.

Especificaciones técnicas y características:

- Velocidad: 985 rpm
- Caudal real: 991800 l/h
- Altura resultante: 13,59 m
- Líquido bombeado: agua fría
- Rango de temperatura: 0 / 140°C
- Temperatura del líquido: 7 °C

- Densidad del líquido: 999,9 Kg/m³
- Potencia nominal: 45 KW
- Frecuencia: 50 Hz
- Tensión nominal: 3 x 380-420D/660-725Y V
- Peso neto: 2650 Kg

Difusor TROX VDW 600x48

Descripción:

Los difusores rotacionales VDW de TROX permiten adaptar la necesidad de impulsión del aire según las exigencias constructivas. Parte frontal en ejecución redonda o cuadrada según las necesidades del usuario. La conexión con el conducto es llevada a cabo mediante un plenum de conexión de manera lateral o por la parte superior del difusor. La serie VDW de TROX se puede emplear indistintamente para difusión y para retorno. Superficie frontal fabricada en acero galvanizado y deflectores de polystyrol. Plenum de conexión de chapa de acero galvanizado y junta de caucho.

Especificaciones técnicas:

- $\dot{V}_{m\acute{a}x} [m^3/h]$: 828
- $\dot{V}_{m\acute{i}n} [m^3/h]$: 360
- Potencia sonora: 40 dB
- Sección efectiva salida del aire: 0,0390 m²

Difusor TROX VDW 825x72

Descripción: ver TROX VDW 600x48

Especificaciones técnicas:

- $\dot{V}_{m\acute{a}x} [m^3/h]$: 1260
- $\dot{V}_{m\acute{i}n} [m^3/h]$: 558
- Potencia sonora: 40 dB
- Sección efectiva salida del aire: 0,0730 m²

Rejilla de retorno TROX AR 625x425

Descripción:

Adecuadas para montarse en pared o conducto, donde el montaje se puede realizar directamente sobre el conducto o empleando un marco de montaje en una pared de obra. La

gama AR de rejillas TROX está formada por un marco frontal dispuesto de lamas horizontales e inclinadas con fijación invisible o por tornillos. Fabricadas en un perfil de aluminio extruido con superficie exterior anodizada en color natural. Parte posterior de chapa de acero perfilada y superficie exterior fosfatada. Marco exterior de chapa de acero galvanizado según DIN 17 162.

Especificaciones técnicas:

- $\dot{V}_{m\acute{a}x} [m^3/h]$: 2000
- Potencia sonora: 37 dB
- Δp : 2,2
- Dimensiones (LXH) [mm]: 625x425

Rejilla de retorno TROX AR 825x425

Descripción: ver TROX AR 625x425.

Especificaciones técnicas:

- $\dot{V}_{m\acute{a}x} [m^3/h]$: 3250
- Potencia sonora: 18-40 dB
- Δp : 0,43-3,3
- Dimensiones (LXH) [mm]: 825x425

Rejilla de retorno TROX AR 1225x325

Descripción: ver TROX AR 625x425.

Especificaciones técnicas:

- $\dot{V}_{m\acute{a}x} [m^3/h]$: 4000
- $\dot{V}_{m\acute{i}n} [m^3/h]$: 1600
- Potencia sonora: 22-44 dB
- Δp : 0,8-3,5
- Dimensiones (LXH) [mm]: 1225x325

Unidad de tratamiento de aire primario TROX TBS-EC-47

Descripción:

La serie TBS-EC de TROX son unidades de tratamiento de aire primario de baja altura con caudales que van hasta los 5000 m³/h, pero con la posibilidad de incluir diferentes bloques para mejorar sus prestaciones. Disponen de ventiladores tipo plug-fan que cuentan con un motor EC incorporado diseñados en función de la pérdida de carga a combatir. El bastidor está fabricado en acero galvanizado. Disponen también de las baterías de frío y calor y los filtros necesarios.

Especificaciones técnicas:

- Altura: 475-325 mm
- Caudal: hasta 5000 m³/h
- Caudal batería refrigeración: 3409-3891 l/h
- Caudal batería calefacción: 1216-1377 l/h
- Diámetro colector: 1 ½"

Climatizador 1 TROX TKM 50 HE

Descripción:

Los climatizadores TROX TKM 50 HE están diseñados para funcionar con caudales de hasta 110000 m³/h, y disponen de toda la gama de secciones de este tipo de equipos. Fabricados con bastidor autoportante de perfiles de aluminio con rotura de puente térmico. Los paneles que lo forman están fabricados con paneles de 50 mm de espesor, cuyo interior está formado por una chapa galvanizada de 1 mm de espesor y el exterior por una chapa prelacada de 1 mm de espesor. Poseen aislamiento térmico de lana de roca con resistencia al fuego clase A1. Estos equipos se fabrican a medida de manera que se adapten a las necesidades de cada usuario.

Especificaciones técnicas:

- Caudal de impulsión: 53332,3 m³/h
- Pérdida de carga ventilador impulsión: 838,54 Pa
- Caudal de retorno: 31980, 2 m³/h
- Pérdida de carga ventilador retorno: 254,8 Pa
- Potencia batería frío: 324,4 KW
- Potencia batería calor: 235,5 KW

Climatizador 2 TROX TKM 50 HE

Descripción: ver climatizador 1 TROX TKM 50 HE

Especificaciones técnicas:

- Caudal de impulsión: 51962,4 m³/h
- Pérdida de carga ventilador impulsión: 707,62 Pa
- Caudal de retorno: 32365,8 m³/h
- Pérdida de carga ventilador retorno: 284,49 Pa
- Potencia batería frío: 341,5 KW
- Potencia batería calor: 225,8 KW

Climatizador 3 TROX TKM 50 HE

Descripción: ver climatizador 1 TROX TKM 50 HE

Especificaciones técnicas:

- Caudal de impulsión: 80507,6 m³/h

- Pérdida de carga ventilador impulsión: 507,57 Pa
- Caudal de retorno: 53635,6 m³/h
- Pérdida de carga ventilador retorno: 331,04 Pa
- Potencia batería frío: 520,8 KW
- Potencia batería calor: 319,3 KW

Climatizador 4 TROX TKM 50 HE

Descripción: ver climatizador 1 TROX TKM 50 HE

Especificaciones técnicas:

- Caudal de impulsión: 75043,4 m³/h
- Pérdida de carga ventilador impulsión: 477 Pa
- Caudal de retorno: 49611,6 m³/h
- Pérdida de carga ventilador retorno: 265,97 Pa
- Potencia batería frío: 488,5 KW
- Potencia batería calor: 290,22 KW

Climatizador 5 TROX TKM 50 HE

Descripción: ver climatizador 1 TROX TKM 50 HE

Especificaciones técnicas:

- Caudal de impulsión: 68849,28 m³/h
- Pérdida de carga ventilador impulsión: 238,98 Pa
- Caudal de retorno: 52692,2 m³/h
- Pérdida de carga ventilador retorno: 322,71 Pa
- Potencia batería frío: 391,98 KW
- Potencia batería calor: 168,5 KW

Climatizador 6 TROX TKM 50 HE

Descripción: ver climatizador 1 TROX TKM 50 HE

Especificaciones técnicas:

- Caudal de impulsión: 46104,24 m³/h
- Pérdida de carga ventilador impulsión: 326,6 Pa
- Caudal de retorno: 34094,4 m³/h
- Pérdida de carga ventilador retorno: 247,74 Pa
- Potencia batería frío: 271,8 KW
- Potencia batería calor: 129,3 KW

Climatizador 7 TROX TKM 50 HE

Descripción: ver climatizador 1 TROX TKM 50 HE

Especificaciones técnicas:

- Caudal de impulsión: 43374,1 m³/h
- Pérdida de carga ventilador impulsión: 184,6 Pa
- Caudal de retorno: 32689,2 m³/h
- Pérdida de carga ventilador retorno: 155,72 Pa
- Potencia batería frío: 250,9 KW
- Potencia batería calor: 122,5 KW

Climatizador 8 TROX TKM 50 HE

Descripción: ver climatizador 1 TROX TKM 50 HE

Especificaciones técnicas:

- Caudal de impulsión: 45961,2 m³/h
- Pérdida de carga ventilador impulsión: 340,96 Pa
- Caudal de retorno: 34298 m³/h
- Pérdida de carga ventilador retorno: 273,91 Pa
- Potencia batería frío: 268,5 KW
- Potencia batería calor: 132,87 KW

Climatizador 9 TROX TKM 50 HE

Descripción: ver climatizador 1 TROX TKM 50 HE

Especificaciones técnicas:

- Caudal de impulsión: 44967 m³/h
- Pérdida de carga ventilador impulsión: 262,8 Pa
- Caudal de retorno: 33447 m³/h
- Pérdida de carga ventilador retorno: 233,83
- Potencia batería frío: 263,59 KW
- Potencia batería calor: 122,6 KW

Climatizador 10 TROX TKM 50 HE

Descripción: ver climatizador 1 TROX TKM 50 HE

Especificaciones técnicas:

- Caudal de impulsión: 51958,5 m³/h
- Pérdida de carga ventilador impulsión: 336,65 Pa
- Caudal de retorno: 37299,8 m³/h
- Pérdida de carga ventilador retorno: 311,15 Pa
- Potencia batería frío: 315,13 KW
- Potencia batería calor: 152,2 KW

Climatizador 11 TROX TKM 50 HE

Descripción: ver climatizador 1 TROX TKM 50 HE

Especificaciones técnicas:

- Caudal de impulsión: 74818,62 m³/h
- Pérdida de carga ventilador impulsión: 512,08 Pa
- Caudal de retorno: 53190 m³/h
- Pérdida de carga ventilador retorno: 386,22 Pa
- Potencia batería frío: 457,8 KW
- Potencia batería calor: 264,6 KW

Climatizador 12 TROX TKM 50 HE

Descripción: ver climatizador 1 TROX TKM 50 HE

Especificaciones técnicas:

- Caudal de impulsión: 51918,84 m³/h
- Pérdida de carga ventilador impulsión: 384,5 Pa
- Caudal de retorno: 32651,8 m³/h
- Pérdida de carga ventilador retorno: 266,95 Pa
- Potencia batería frío: 351,07 KW
- Potencia batería calor: 208,9 KW

Climatizador 13 TROX TKM 50 HE

Descripción: ver climatizador 1 TROX TKM 50 HE

Especificaciones técnicas:

- Caudal de impulsión: 54743,22 m³/h
- Pérdida de carga ventilador impulsión: 319,98 Pa
- Caudal de retorno: 34640,6 m³/h
- Pérdida de carga ventilador retorno: 290,18 Pa
- Potencia batería frío: 368,5 KW
- Potencia batería calor: 217,4 KW

Climatizador 14 TROX TKM 50 HE

Descripción: ver climatizador 1 TROX TKM 50 HE

Especificaciones técnicas:

- Caudal de impulsión: 50211,84 m³/h
- Pérdida de carga ventilador impulsión: 294,68 Pa

- Caudal de retorno: 32413,6 m³/h
- Pérdida de carga ventilador retorno: 229,71 Pa
- Potencia batería frío: 332,98 KW
- Potencia batería calor: 192,94 KW

Climatizador 15 TROX TKM 50 HE

Descripción: ver climatizador 1 TROX TKM 50 HE

Especificaciones técnicas:

- Caudal de impulsión: 51508 m³/h
- Pérdida de carga ventilador impulsión: 269,38 Pa
- Caudal de retorno: 32586,4 m³/h
- Pérdida de carga ventilador retorno: 287,53 Pa
- Potencia batería frío: 346,78 KW
- Potencia batería calor: 203,7 KW

Climatizador 16 TROX TKM 50 HE

Descripción: ver climatizador 1 TROX TKM 50 HE

Especificaciones técnicas:

- Caudal de impulsión: 41426,88 m³/h
- Pérdida de carga ventilador impulsión: 275,65 Pa
- Caudal de retorno: 25327,8 m³/h
- Pérdida de carga ventilador retorno: 238,14 Pa
- Potencia batería frío: 285,81 KW
- Potencia batería calor: 181,03 KW

Equipo frigorífico CARRIER 30 AX 1702 AQUAFORCE

Descripción:

Los equipos frigoríficos para enfriar agua del modelo AQUAFORCE 30 XA están disponibles en 20 modelos desde 270 a 1700 KW. Emplean una tecnología de intercambiador de aluminio con microcanales MCHX termosellado para ofrecer la máxima estanqueidad. Ofrecen un intercambiador de calor optimizado un 10% más eficiente que cualquier batería convencional, y cuya resistencia es tres veces superior a la de cualquier batería de cobre y aluminio.

Especificaciones técnicas:

- Potencia frigorífica: 1673 KW
- Refrigerante: R 134-a
- Número de compresores: 4 tipo tornillo
- Clasificación energética: clase A
- Control: microprocesador pro-Dialog

- Válvula de expansión: electrónica
- Peso en funcionamiento: 14279 Kg

Caldera VITOCROSSAL 300 modelo CR3B

Descripción:

Disponen de una gran eficiencia transformando hasta un 98% de la energía utilizada en calor. Intercambiador de calor Inox-Crossal resistente a la corrosión lo que dota a estas calderas de una larga vida útil. Poseen una potencia de 787 a 1400 KW. Constan de un sistema de regulación propio Vitotronic 300. Cámara de combustión de acero inoxidable de alta aleación y aislamiento de gran eficacia.

Especificaciones técnicas:

- Potencia térmica útil: 1400 KW
- Peso total: 2185 Kg
- Temperatura de servicio admisible: 100°C
- Presión de servicio admisible: 6 bar
- Dimensiones (largo x ancho x alto) [mm]: 3688 x 1463 x 1550

Tuberías de acero estirado DIN 2440 y 2448

Descripción:

Se trata de tuberías de acero estirado que carecen de soldaduras. Clase negra. Cumplen con la norma DIN 2440 y 2448. Incluyen la parte proporcional de codos, derivaciones y reducciones, y están dotadas de una capa de pintura anticorrosiva. Se emplean para transportar agua fría y agua caliente, y se ofrecen en una amplia gama de tamaños según el diámetro nominal los cuales se muestran a continuación:

- 10 mm (3/8")
- 15 mm (1/2")
- 20 mm (3/4")
- 25 mm (1")
- 32 mm (1 1/4")
- 40 mm (1 1/2")
- 50 mm (2")
- 65 mm (2 1/2")
- 80 mm (3")
- 100 mm (4")
- 125 mm (5")
- 150 mm (6")
- 200 mm (8")
- 250 mm (10")
- 300 mm (12")
- 350 mm (14")
- 400 mm (16")

- 450 mm (18")

Conductos de aire

Descripción:

Conductos de aire fabricados en chapa galvanizada y dotados de los recubrimientos necesarios según el RITE. Su tamaño dependerá del caudal y serán de sección cuadrada. Serán de la marca CLIMAVÉR y de espesor entre 0,6 y 1,2 mm. Se venden por superficie.

Válvula de bola

Descripción:

Se trata de válvulas de paso total cuyo cuerpo está fabricado con latón niquelado y la esfera con latón cromado. Trabajan a temperaturas de entre 15°C y 100°C. El tamaño variará dependiendo del diámetro de la tubería, y se emplearán dos en la conexión con cada bomba.

Válvula de retención

Descripción:

Válvula de retención roscada con el cuerpo fabricado en fundición de hierro y el husillo y los cierres de acero inoxidable. Su tamaño dependerá del diámetro de la tubería, y se empleará una en la conexión con cada bomba.

Filtros de agua

Descripción:

Su función es la de colar el agua de la instalación para que quede limpia de cualquier tipo de sustancia nociva. El cuerpo y la tapa del filtro están fabricados en fundición gris mientras que el tamiz es de acero inoxidable. Tipo con bridas. Su tamaño dependerá del tamaño de las tuberías, y se empleará uno por cada conexión con bomba.

Aparatos de control y medida

Descripción:

Los aparatos de control y medida estarán formados por sondas de presión y temperatura que se encargarán de comprobar que los niveles de la instalación se encuentran dentro de los rangos permitidos, asegurando su correcto funcionamiento.

Instalación eléctrica y otros equipos

Descripción:

Compuesta por todo el cableado y equipos eléctricos relacionados con el proceso de climatización como contadores eléctricos, cajas de registro, conexionado, etc. Además, se incluirán los elementos de recogida y actuación de señales de control, así como todos los elementos de seguridad de la instalación. Entran dentro de este grupo todos los materiales necesarios para el correcto funcionamiento de la instalación eléctrica, el software empleado y los gastos por ingeniería, programación y puesta en marcha del sistema.

4.2. Mediciones de los equipos empleados.

Bombas		
Marca	Modelo	Unidades
GRUNDFOS	MAGNA3 25-80	4
GRUNDFOS	MAGNA3 25-100	8
GRUNDFOS	TP 25-90/2	16
GRUNDFOS	TP 40-180/2	4
GRUNDFOS	TP 50-120/2	8
GRUNDFOS	TP 65-170/2	4
GRUNDFOS	TP 65-180/2	16
GRUNDFOS	TP 150-155/4	4
GRUNDFOS	TP 150-170/4	4
GRUNDFOS	HS 400-350-397	4

Difusores		
Marca	Modelo	Unidades
TROX	VDW 600x48	67
TROX	VDW 825x72	867

Rejillas de retorno		
Marca	Modelo	Unidades
TROX	AR 625x425	51
TROX	AR 825x425	148
TROX	AR 1225x325	54

Climatizadores		
UTA		
Marca	Modelo	Unidades
TROX	TKM 50 HE (climatizador 1)	1
TROX	TKM 50 HE (climatizador 2)	1
TROX	TKM 50 HE (climatizador 3)	1
TROX	TKM 50 HE (climatizador 4)	1
TROX	TKM 50 HE (climatizador 5)	1
TROX	TKM 50 HE (climatizador 6)	1
TROX	TKM 50 HE (climatizador 7)	1
TROX	TKM 50 HE (climatizador 8)	1
TROX	TKM 50 HE (climatizador 9)	1
TROX	TKM 50 HE (climatizador 10)	1
TROX	TKM 50 HE (climatizador 11)	1
TROX	TKM 50 HE (climatizador 12)	1
TROX	TKM 50 HE (climatizador 13)	1
TROX	TKM 50 HE (climatizador 14)	1
TROX	TKM 50 HE (climatizador 15)	1
TROX	TKM 50 HE (climatizador 16)	1
UAP		
TROX	TBS-EC-47	7

Equipo frigorífico		
Marca	Modelo	Unidades
CARRIER	30 AX 1702 AQUAFORCE	5

Caldera		
Marca	Modelo	Unidades
VITOCROSSAL	300 CR3B	3

Tuberías				
Diámetro	Longitud (m)	Válvulas		
		Bola	Filtro	Reten.
10 mm (3/8")	199,8			
15 mm (1/2")	536,8			
20 mm (3/4")	695,1			
25 mm (1")	1117,06			
32 mm (1 1/4")	1725,72			
40 mm (1 1/2")	606			

50 mm (2")	1339,28	12	6	6
65 mm (2 1/2")	1573,72	16	8	8
80 mm (3")	816,18	8	4	4
100 mm (4")	1395,2	20	10	10
125 mm (5")	1287,08	4	2	2
150 mm (6")	324,4			
200 mm (8")	928,8		2	2
250 mm (10")	162,92		2	2
300 mm (12")	108			
350 mm (14")	167,2			
400 mm (16")	156,6			
450 mm (18")	104,72		2	2
Total Válvulas		56	28	28

Conductos	
Marca	Superficie (cm ²)
CLIMAVER	3241202

Aparatos de control y medida	
Aparato	Unidades
Sonda de presión	220
Sonda de temperatura	220

4.3. Sumas parciales.

Bombas				
Marca	Modelo	Unidades	€/unidad	Total (€)
GRUNDFOS	MAGNA3 25-80	4	1.297,15	5.188,6
GRUNDFOS	MAGNA3 25-100	8	1.437,7	11.501,6
GRUNDFOS	TP 25-90/2	16	2.586,07	41.377,12
GRUNDFOS	TP 40-180/2	4	3.346,83	13.387,32
GRUNDFOS	TP 50-120/2	8	3.399,6	27.196,8
GRUNDFOS	TP 65-170/2	4	3.816,32	15.265,28
GRUNDFOS	TP 65-180/2	16	4.062,63	65.002,08
GRUNDFOS	TP 150-155/4	4	10.658,34	42.633,6
GRUNDFOS	TP 150-170/4	4	12.212,8	48.851,2
GRUNDFOS	HS 400-350-397	4	60.720,45	242.881,8
Total bombas				513.285,12

Difusores				
Marca	Modelo	Unidades	€/unidad	Total (€)
TROX	VDW 600x48	67	143,4	9.607,8
TROX	VDW 825x72	867	195,7	169.671,9
			Total difusores	179.279,7

Rejillas de retorno				
Marca	Modelo	Unidades	€/unidad	Total (€)
TROX	AR 625x425	51	28,4	1.448,4
TROX	AR 825x425	148	35,84	5.304,32
TROX	AR 1225x325	54	47,8	2.581,2
			Total rejillas	9.333,92

Climatizadores				
UTA				
Marca	Modelo	Unidades	€/unidad	Total (€)
TROX	TKM 50 HE (climatizador 1)	1	87.060,2	87.060,2
TROX	TKM 50 HE (climatizador 2)	1	85.050,4	85.050,4
TROX	TKM 50 HE (climatizador 3)	1	115.250,5	115.250,5
TROX	TKM 50 HE (climatizador 4)	1	106.400,4	106.400,4
TROX	TKM 50 HE (climatizador 5)	1	96.700,4	96.700,4
TROX	TKM 50 HE (climatizador 6)	1	78.350,2	78.350,2
TROX	TKM 50 HE (climatizador 7)	1	72.720,7	72.720,7
TROX	TKM 50 HE (climatizador 8)	1	75.300,6	75.300,6
TROX	TKM 50 HE (climatizador 9)	1	74.560,1	74.560,1
TROX	TKM 50 HE (climatizador 10)	1	85.700,3	85.700,3
TROX	TKM 50 HE (climatizador 11)	1	104.570,9	104.570,9
TROX	TKM 50 HE (climatizador 12)	1	85.320,3	85.320,3

TROX	TKM 50 HE (climatizador 13)	1	86.700,3	86.700,3
TROX	TKM 50 HE (climatizador 14)	1	83.250,7	83.250,7
TROX	TKM 50 HE (climatizador 15)	1	84.780,4	84.780,4
TROX	TKM 50 HE (climatizador 16)	1	72.380,7	72.380,7
UAP				
TROX	TBS-EC-47	7	34.527	241.689
			Total climatizadores	1.635.786,1

Equipo frigorífico				
Marca	Modelo	Unidades	€/unidad	Total (€)
CARRIER	30 AX 1702 AQUAFORCE	5	167.327,6	836.638
			Total frigoríficos	836.638

Caldera				
Marca	Modelo	Unidades	€/unidad	Total (€)
VITOCROSSAL	300 CR3B	3	81.434,5	244.303,5
			Total calderas	244.303,5

Tuberías			
Diámetro	Longitud (m)	€/m	Total (€)
10 mm (3/8")	199,8	12,7	2.537,46
15 mm (1/2")	536,8	13,64	7.321,952
20 mm (3/4")	695,1	14,76	10.259,676
25 mm (1")	1117,06	16,44	18.364,4664
32 mm (1 1/4")	1725,72	18,37	31.701,4764
40 mm (1 1/2")	606	19,47	11.798,82
50 mm (2")	1339,28	23,06	30.883,7968
65 mm (2 1/2")	1573,72	27,13	42.695,0236
80 mm (3")	816,18	31,28	25.530,1104
100 mm (4")	1395,2	40,65	56.714,88
125 mm (5")	1287,08	53,7	69.116,196
150 mm (6")	324,4	63,2	20.502,08
200 mm (8")	928,8	117,8	109.412,64
250 mm (10")	162,92	151,1	24.617,212

300 mm (12")	108	187,4	20.239,2
350 mm (14")	167,2	227,1	37.971,12
400 mm (16")	156,6	273,2	42.783,12
450 mm (18")	104,72	327,9	34.337,688
Total tuberías			596.786,918

Válvulas							
Diámetro	Tipo de válvula			€/válvula			Total (€)
	Bola	Filtro	Ret.	Bola	Filtro	Ret	
50 mm (2")	12	6	6	53,2	63,4	167,8	2.025,6
65 mm (2 1/2")	16	8	8	78,9	143,7	212,1	4.108,8
80 mm (3")	8	4	4	85,4	176,9	254,3	2.408
100 mm (4")	20	10	10	92,3	205,6	328,5	7.187
125 mm (5")	4	2	2	101,8	270,4	490,1	1.928,2
200 mm (8")		2	2		621,2	562,3	2.367
250 mm (10")		2	2		814,4	631,5	2.891,8
450 mm (18")		2	2		1200,1	843,8	4.087,8
			Total válvulas			27.004,20	

Conductos			
Marca	Superficie (m ²)	€/m ²	Total (€)
CLIMAVÉR	324,1202	73,96	23.971,93
Total conductos			23.971,93

Aparatos de control y medida			
Aparato	Unidades	€/unidad	Total (€)
Sonda de presión	220	36,4	8.008
Sonda de temperatura	220	21,3	4.686
Total aparatos de medida			12.694

Otros			
Equipo	Cantidad	€/unidad	Total (€)
Instalación eléctrica, software, puesta en marcha, etc.	1	300.000	30.0000
Total otros			300.000

4.4. Presupuesto total

Elemento	Precio (€)
Bombas	513.285,12
Difusores	179.279,7
Rejillas de retorno	9.333,92
Climatizadores	1.635.786,1
Equipos frigoríficos	836.638
Calderas	244.303,5
Tuberías	596.786,918
Válvulas	27.004,20
Conductos	23.971,93
Aparatos de medida	1.2694
Otros	300.000
TOTAL	4.379.083,39 €

El presupuesto total de la instalación de climatización del aeropuerto situado en Zaragoza asciende a **4.379.083,39 €**.

5. Anexos.

5.1. Hojas cálculo de cagas

5.1.1. Verano

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS																
Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza										5 de agosto de 2016				
Planta:		Baja (P0)			Zona:		Vestibulo de llegadas 1									
DIMENSIONES:		X			=			2.475,36 m2			HORA SOLAR:		14		ZARAGOZA	
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	130,25	m2 x	45	x	0,48	2.813		Exteriores		33,3	21,8	36		11,7	
NE	Cristal	155,00	m2 x	45	x	0,48	3.348		Interiores		25,0	18,0	50		10,0	
ESTE	Cristal		m2 x	45	x	0,48			DIFERENCIA		8,3				1,7	
SE	Cristal		m2 x	45	x	0,48			CALOR LATENTE							
SUR	Cristal		m2 x	140	x	0,48			Infiltración		m3/h x	1,7	x	0,72		
SO	Cristal		m2 x	351	x	0,48			Personas		651	Personas	x	79	51.494	
OESTE	Cristal		m2 x	312	x	0,48			Aplicaciones							
NO	Cristal		m2 x	82	x	0,48			SUBTOTAL							
Claraboya			m2 x	648	x	0,48			COEFICIENTE DE SEGURIDAD		10	%		5.149		
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS									TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL		56.643			
NORTE	Pared	72,70	m2 x	2,2	x	0,65	104		Aire Ext.		18.748,80	m3/h x	1,7 x	0,00	BF x 0,72	
NE	Pared	154,00	m2 x	4,4	x	0,65	440		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL							
ESTE	Pared		m2 x	6,7	x	0,65			CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL							
SE	Pared		m2 x	12,8	x	0,65			224.820							
SUR	Pared		m2 x	12,2	x	0,65			CALOR AIRE EXTERIOR							
SO	Pared		m2 x	5,6	x	0,65			Sensible		18.748,80	m3/h x	8,3 x (1-	0,00 BF	) x 0,3	
OESTE	Pared		m2 x	4,4	x	0,65			Latente		18.748,80	m3/h x	1,7 x (1-	0,00 BF	) x 0,72	
NO	Pared		m2 x	3,3	x	0,65			SUBTOTAL							
Tejado-Sol			m2 x	13,9	x	0,46			69.598							
Tejado-Sombra			m2 x	1,1	x	0,46			GRAN CALOR TOTAL							
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS									TOTALES		294.418					
A.D.P.									FACTOR CALOR SENSIBLE		168.165	Efec. Sens. Local	=	0,75		
Total Cristal									285,25		m2 x	8,3	x	2,60	6.156	
Tabiques LNC									122,05		m2 x	4,2	x	1,20	615	
Techo LNC											m2 x	4,2	x	2,02		
Suelo											m2 x	4,2	x	1,10		
Suelo exterior									2.475,36		m2 x	8,3	x	1,10	22.600	
Puertas											m2 x	8,3	x	2,00		
Infiltración											m3/h x	8,3	x	0,30		
CALOR INTERNO									TOTALES		50.729					
Personas									651		Personas	x	82	53.447		
Alumbrado									51.983		Wattios x 0,86	x	1,25	55.882		
Aplicaciones, etc.											8.664	x	0,86	7.451		
Potencia												x				
Ganancias Adicionales												x				
SUBTOTAL											152.856					
COEFICIENTE DE SEGURIDAD									10		%	15.286				
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL											168.142					
Aire Exterior									18.748,80		m3/h x	8,3	x	0,00	BF x 0,3	
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL											168.165					
Observaciones:																
Nº DE O.T.:																
CALCULADO POR:																

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza										5 de agosto de 2016															
Planta:		Baja (PO)			Zona:		Vestíbulo de llegadas 2																				
DIMENSIONES:		X		=		2.447,41 m2		HORA SOLAR:		16		ZARAGOZA															
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		128,10 m2 x		38 x		0,48		2.337		Exteriores		33,3		21,8		36				11,7					
NE		Cristal		m2 x		38 x		0,48				Interiores		25,0		18,0		50				10,0					
ESTE		Cristal		m2 x		38 x		0,48				DIFERENCIA		8,3								1,7					
SE		Cristal		m2 x		38 x		0,48				CALOR LATENTE															
SUR		Cristal		m2 x		41 x		0,48				Infiltración		m3/h x		1,7		x		0,72							
SO		Cristal		m2 x		379 x		0,48				Personas		644		Personas		x		79		50.940					
OESTE		Cristal		m2 x		523 x		0,48				Aplicaciones															
NO		Cristal		46,00 m2 x		335 x		0,48		7.397		SUBTOTAL										50.940					
		Claraboya		m2 x		402 x		0,48				COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10		%		5.094	
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS								TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL										56.034							
NORTE		Pared		m2 x		4,4 x		0,65				Aire Ext.		18.547,20		m3/h x		1,7 x		0,00		BF x 0,72		11			
NE		Pared		20,00 m2 x		5,6 x		0,65		73		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL										56.046					
ESTE		Pared		m2 x		5,6 x		0,65				CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL										224.822					
SE		Pared		m2 x		8,9 x		0,65				CALOR AIRE EXTERIOR															
SUR		Pared		m2 x		13,3 x		0,65				Sensible		18.547,20		m3/h x		8,3 x (1-		0,00 BF		) x 0,3		46.159			
SO		Pared		m2 x		16,7 x		0,65				Latente		18.547,20		m3/h x		1,7 x (1-		0,00 BF		) x 0,72		22.690			
OESTE		Pared		m2 x		13,3 x		0,65				SUBTOTAL										68.850					
NO		Pared		241,60 m2 x		5,6 x		0,65		879		GRAN CALOR TOTAL										293.672					
		Tejado-Sol		m2 x		18,3 x		0,46																			
		Tejado-Sombra		m2 x		3,3 x		0,46																			
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS								TOTALES		A.D.P.																	
Total Cristal		174,10 m2 x		8,3 x		2,60		3.757		FACTOR CALOR SENSIBLE		168.776		Efec. Sens. Local				=				0,75					
Tabiques LNC		225,00 m2 x		4,2 x		1,20		1.134				224.822		Efec. Total Local													
Techo LNC		m2 x		4,2 x		2,02						ADP Indicado=										°C					
Suelo		m2 x		4,2 x		1,10						ADP Seleccionado=		12								°C					
Suelo exterior		2.447,41 m2 x		8,3 x		1,10		22.345				CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO															
Puertas		m2 x		8,3 x		2,00						ΔT=(1-0,15 BF)x(°C Loc		25,0		-		12		ADP)=		11,05					
Infiltración		m3/h x		8,3 x		0,30						CAUDAL DE AIRE M3/H		168.776		Sensible Local				=		50.913					
												0,3 X		11,05		ΔT											
CALOR INTERNO								TOTALES		Observaciones:																	
Personas		644		Personas		x		82		52.872																	
Alumbrado		51.396		Wattios x 0,86		x		1,25		55.251																	
Aplicaciones, etc.				8.566		x		0,86		7.367																	
Potencia						x						Nº DE O.T.:															
Ganancias Adicionales						x						CALCULADO POR:															
SUBTOTAL								153.412																			
COEFICIENTE DE SEGURIDAD								10 %		15.341																	
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL								168.753																			
Aire Exterior		18.547,20		m3/h x		8,3 x		0,00		BF x 0,3		23															
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL								168.776																			

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza										5 de agosto de 2016													
Planta:		Baja (PO)			Zona:		Cintas equipajes 1																		
DIMENSIONES:		X		=		3.733,70 m2		HORA SOLAR:		16		ZARAGOZA													
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		38 x		0,48		Exteriores		33,3		21,8		36				11,7					
NE		Cristal		m2 x		38 x		0,48		Interiores		25,0		18,0		50				10,0					
ESTE		Cristal		m2 x		38 x		0,48		DIFERENCIA		8,3								1,7					
SE		Cristal		m2 x		38 x		0,48		CALOR LATENTE															
SUR		Cristal		m2 x		41 x		0,48		Infiltración		m3/h x		1,7		x		0,72							
SO		Cristal		m2 x		379 x		0,48		Personas		933		Personas		x		79		73.800					
OESTE		Cristal		m2 x		523 x		0,48		Aplicaciones															
NO		Cristal		m2 x		335 x		0,48		SUBTOTAL										73.800					
Claraboya				m2 x		402 x		0,48		COEFICIENTE DE SEGURIDAD										10		%		7.380	
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS								TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL										81.180					
NORTE		Pared		m2 x		4,4 x		0,65		Aire Ext.		26.870,40		m3/h x		1,7 x		0,00		BF x 0,72		16			
NE		Pared		m2 x		5,6 x		0,65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL										81.197					
ESTE		Pared		m2 x		5,6 x		0,65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL										348.075					
SE		Pared		m2 x		8,9 x		0,65		CALOR AIRE EXTERIOR															
SUR		Pared		m2 x		13,3 x		0,65		Sensible		26.870,40		m3/h x		8,3 x (1-		0,00 BF) x 0,3		66.874					
SO		Pared		203,35 m2 x		16,7 x		0,65		Latente		26.870,40		m3/h x		1,7 x (1-		0,00 BF) x 0,72		32.873					
OESTE		Pared		m2 x		13,3 x		0,65		SUBTOTAL										99.747					
NO		Pared		m2 x		5,6 x		0,65		GRAN CALOR TOTAL										447.821					
Tejado-Sol				m2 x		18,3 x		0,46																	
Tejado-Sombra				m2 x		3,3 x		0,46																	
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS								TOTALES		A.D.P.															
Total Cristal				m2 x		8,3 x		2,60		FACTOR CALOR SENSIBLE		266.878		Efec. Sens. Local				=		0,77					
Tabiques LNC		431,95		m2 x		4,2 x		1,20				348.075		Efec. Total Local											
Techo LNC				m2 x		4,2 x		2,02		ADP Indicado=										°C					
Suelo				m2 x		4,2 x		1,10		ADP Seleccionado=										12		°C			
Suelo exterior		3.733,70		m2 x		8,3 x		1,10		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO															
Puertas				m2 x		8,3 x		2,00		▲T=(1-0,15 BF)x(°C Loc		25,0		-		12		ADP)=		11,05					
Infiltración				m3/h x		8,3 x		0,30		CAUDAL DE AIRE M3/H		266.878		Sensible Local				=		80.506					
CALOR INTERNO								TOTALES				0,3 X		11,05		▲T									
Personas		933		Personas		x		82		76.599		Observaciones:													
Alumbrado		74.674		Wattios x 0,86		x		1,25		80.275															
Aplicaciones, etc.				13.068		x		0,86		11.238															
Potencia				4500		x		8,00		36.000		Nº DE O.T.:													
Ganancias Adicionales						x				CALCULADO POR:															
SUBTOTAL								242.585																	
COEFICIENTE DE SEGURIDAD								10		%		24.259													
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL								266.844																	
Aire Exterior		26.870,40		m3/h x		8,3 x		0,00		BF x 0,3		33													
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL								266.878																	

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza						5 de agosto de 2016	
Planta:		Baja (P0)		Zona:		Cintas equipajes 2			

DIMENSIONES:		X	=	3.531,28 m ²	HORA SOLAR:	14	ZARAGOZA					
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	33,3	21,8	36		11,7	
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	8,3				1,7	
SE	Cristal	m2 x 45	x 0,48			CALOR LATENTE						
SUR	Cristal	m2 x 284	x 0,48			Infiltración	m3/h x 1,7	x 0,72				
SO	Cristal	m2 x 444	x 0,48			Personas	883	Personas	x 79		69.845	
OESTE	Cristal	m2 x 322	x 0,48			Aplicaciones						
NO	Cristal	m2 x 51	x 0,48			SUBTOTAL					69.845	
Claraboya		m2 x 590	x 0,48			COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10 %	6.985	
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS					TOTALES	CALOR LATENTE DEL LOCAL					76.830	
NORTE	Pared	m2 x 2,2	x 0,65			Aire Ext.	25.430,40	m3/h x 1,7	x 0,00	BF x 0,72	16	
NE	Pared	m2 x 4,4	x 0,65			CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL					76.846	
ESTE	Pared	m2 x 6,7	x 0,65			CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL					325.611	
SE	Pared	95,60 m2 x 12,8	x 0,65		795	CALOR AIRE EXTERIOR						
SUR	Pared	m2 x 12,2	x 0,65			Sensible	25.430,40	m3/h x 8,3	x (1- 0,00 BF)	x 0,3	63.290	
SO	Pared	m2 x 5,6	x 0,65			Latente	25.430,40	m3/h x 1,7	x (1- 0,00 BF)	x 0,72	31.111	
OESTE	Pared	m2 x 4,4	x 0,65			SUBTOTAL					94.401	
NO	Pared	m2 x 3,3	x 0,65			GRAN CALOR TOTAL					420.012	
Tejado-Sol		m2 x 13,9	x 0,46									
Tejado-Sombra		m2 x 1,1	x 0,46									
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS					TOTALES	A. D. P.						
Total Cristal		m2 x 8,3	x 2,60			FACTOR CALOR SENSIBLE	248.765	Efec. Sens. Local	=		0,76	
Tabiques LNC	503,80	m2 x 4,2	x 1,20		2.539		325.611	Efec. Total Local				
Techo LNC		m2 x 4,2	x 2,02			ADP Indicado= °C						
Suelo		m2 x 4,2	x 1,10			ADP Seleccionado= 12 °C						
Suelo exterior	3.531,28	m2 x 8,3	x 1,10		32.241	CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO						
Puertas		m2 x 8,3	x 2,00			ΔT=(1-0,15 BF)x(°C Loc 25,0 - 12 ADP)= 11,05						
Infiltración		m3/h x 8,3	x 0,30			CAUDAL DE AIRE M3/H	248.765	Sensible Local	=		75.042	
CALOR INTERNO					TOTALES							
Personas	883	Personas	x 82		72.494	Observaciones:						
Alumbrado	70.626	Wattios x 0,86	x 1,25		75.923							
Aplicaciones, etc.		12.359	x 0,86		10.629							
Potencia		4500	x 7,00		31.500							
Ganancias Adicionales			x									
SUBTOTAL					226.121							
COEFICIENTE DE SEGURIDAD					10 %							22.612
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL					248.733							
Aire Exterior	25.430,40	m3/h x 8,3	x 0,00	BF x 0,3	32							
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL					248.765							

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza						5 de agosto de 2016	
Planta:		Baja (P0)		Zona:		Zona de paso cintas 1 (P1-P2) a v1			

DIMENSIONES:		X		=		160,23 m2		HORA SOLAR:		15		ZARAGOZA	
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:			

GANANCIA SOLAR-CRISTAL						TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE	Cristal		m2 x	41	x	0,48		Exteriores	33,3	21,8	36			11,7					
NE	Cristal		m2 x	41	x	0,48		Interiores	25,0	18,0	50		10,0						
ESTE	Cristal		m2 x	41	x	0,48		DIFERENCIA	8,3				1,7						
SE	Cristal		m2 x	41	x	0,48		CALOR LATENTE											
SUR	Cristal		m2 x	82	x	0,48		Infiltración		m3/h x	1,7	x	0,72						
SO	Cristal		m2 x	399	x	0,48		Personas	16	Personas		x	60	962					
OESTE	Cristal		m2 x	459	x	0,48		Aplicaciones											
NO	Cristal		m2 x	211	x	0,48		SUBTOTAL						962					
	Claraboya		m2 x	546	x	0,48		COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10	%	96					

GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS						TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL						1.058
NORTE	Pared		m2 x	3,3	x	0,65		Aire Ext.	460,80	m3/h x	1,7	x	0,00 BF x 0,72	0
NE	Pared		m2 x	5,0	x	0,65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL						1.058
ESTE	Pared		m2 x	6,1	x	0,65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL						7.722
SE	Pared		m2 x	10,6	x	0,65		CALOR AIRE EXTERIOR						
SUR	Pared		m2 x	12,8	x	0,65		Sensible	460,80	m3/h x	8,3 x (1-	0,00 BF) x 0,3	1.147	
SO	Pared		m2 x	12,2	x	0,65		Latente	460,80	m3/h x	1,7 x (1-	0,00 BF) x 0,72	564	
OESTE	Pared		m2 x	9,5	x	0,65		SUBTOTAL						1.711
NO	Pared		m2 x	4,4	x	0,65		GRAN CALOR TOTAL						9.432
	Tejado-Sol		m2 x	16,1	x	0,46								
	Tejado-Sombra		m2 x	2,2	x	0,46								

GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS						TOTALES		A.D.P.						
Total Cristal		m2 x	8,3	x	2,60			FACTOR CALOR SENSIBLE	6.664	Efec. Sens. Local	=	0,86		
Tabiques LNC		m2 x	4,2	x	1,20				7.722	Efec. Total Local				
Techo LNC		m2 x	4,2	x	2,02			ADP Indicado=				°C		
Suelo		m2 x	4,2	x	1,10			ADP Seleccionado=				12 °C		
Suelo exterior	160,23	m2 x	8,3	x	1,10		1.463	CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO						
Puertas		m2 x	8,3	x	2,00			ΔT=(1-0,15 BF)x(°C Loc		25,0	-	12	ADP)=	11,05
Infiltración		m3/h x	8,3	x	0,30			CAUDAL DE AIRE M3/H	6.664	Sensible Local	=	2.010		
			0,3 X		11,05			ΔT						

CALOR INTERNO						TOTALES		Observaciones:					
Personas	16	Personas	x	72			1.149						
Alumbrado	3.205	Wattios x 0,86	x	1,25			3.445						
Aplicaciones, etc.			x	0,86									
Potencia			x					Nº DE O.T.:					
Ganancias Adicionales			x					CALCULADO POR:					
SUBTOTAL						6.057							
COEFICIENTE DE SEGURIDAD						10 %							
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL						6.663							
Aire Exterior	460,80	m3/h x	8,3	x	0,00 BF x 0,3		1						
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL						6.664							

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza						5 de agosto de 2016	
Planta:		Baja (P0)		Zona:		Zona de paso cintas 1 (P3) a v1			

DIMENSIONES:		X		=		46,67 m2		HORA SOLAR:		15		ZARAGOZA	
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:			

GANANCIA SOLAR-CRISTAL						TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE	Cristal		m2 x	41	x	0,48		Exteriores	33,3	21,8	36							11,7	
NE	Cristal		m2 x	41	x	0,48		Interiores	25,0	18,0	50							10,0	
ESTE	Cristal		m2 x	41	x	0,48		DIFERENCIA	8,3									1,7	
SE	Cristal		m2 x	41	x	0,48		CALOR LATENTE											
SUR	Cristal		m2 x	82	x	0,48		Infiltración		m3/h x	1,7	x	0,72						
SO	Cristal		m2 x	399	x	0,48		Personas	5	Personas	x	60						301	
OESTE	Cristal		m2 x	459	x	0,48		Aplicaciones											
NO	Cristal		m2 x	211	x	0,48		SUBTOTAL											301
	Claraboya		m2 x	546	x	0,48		COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10		%			30		
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS						TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL										331	
NORTE	Pared		m2 x	3,3	x	0,65		Aire Ext.	144,00	m3/h x	1,7	x	0,00	BF x 0,72				0	
NE	Pared		m2 x	5,0	x	0,65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL										331	
ESTE	Pared		m2 x	6,1	x	0,65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL										2.298	
SE	Pared		m2 x	10,6	x	0,65		CALOR AIRE EXTERIOR											
SUR	Pared		m2 x	12,8	x	0,65		Sensible	144,00	m3/h x	8,3	x (1- 0,00 BF)	x 0,3				358		
SO	Pared		m2 x	12,2	x	0,65		Latente	144,00	m3/h x	1,7	x (1- 0,00 BF)	x 0,72				176		
OESTE	Pared		m2 x	9,5	x	0,65		SUBTOTAL										535	
NO	Pared		m2 x	4,4	x	0,65		GRAN CALOR TOTAL										2.832	
	Tejado-Sol		m2 x	16,1	x	0,46		A. D. P.											
	Tejado-Sombra		m2 x	2,2	x	0,46		FACTOR CALOR SENSIBLE	1.967	Efec. Sens. Local		=	0,86						
									2.298	Efec. Total Local									
								ADP Indicado=						°C					
								ADP Seleccionado=					12	°C					
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS						TOTALES		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO											
Total Cristal		m2 x	8,3	x	2,60			ΔT=(1-0,15 BF)x(°C Loc		25,0	-	12	ADP)=	11,05					
Tabiques LNC		m2 x	4,2	x	1,20			CAUDAL DE AIRE M3/H	1.967	Sensible Local		=	593						
Techo LNC		m2 x	4,2	x	2,02			0,3 X	11,05	ΔT									
Suelo		m2 x	4,2	x	1,10														
Suelo exterior	46,67	m2 x	8,3	x	1,10	426													
Puertas		m2 x	8,3	x	2,00														
Infiltración		m3/h x	8,3	x	0,30														
CALOR INTERNO						TOTALES													
Personas	5	Personas	x	72	359														
Alumbrado	933	Wattios x 0,86	x	1,25	1.003														
Aplicaciones, etc.			x	0,86															
Potencia			x																
Ganancias Adicionales			x																
SUBTOTAL						1.788													
COEFICIENTE DE SEGURIDAD						10 %											179		
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL						1.967													
Aire Exterior	144,00	m3/h x	8,3	x	0,00	BF x 0,3	0												
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL						1.967													
Observaciones:																			
Nº DE O.T.:																			
CALCULADO POR:																			

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza						5 de agosto de 2016	
Planta:		Baja (P0)		Zona:		Zona de paso cintas 2 a v2			

DIMENSIONES:		X		=		84,27 m2		HORA SOLAR:		14		ZARAGOZA	
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:			

GANANCIA SOLAR-CRISTAL						TOTALES		CONDICIONES		BS	BH	%HR	TR	Gr/Kgr
NORTE	Cristal		m2 x	45 x	0,48			Exteriores	33,3	21,8	36		11,7	
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	8,3				1,7	
SE	Cristal		m2 x	45 x	0,48			CALOR LATENTE						
SUR	Cristal		m2 x	140 x	0,48			Infiltración		m3/h x	1,7	x	0,72	
SO	Cristal		m2 x	351 x	0,48			Personas	8	Personas	x	60	481	
OESTE	Cristal		m2 x	312 x	0,48			Aplicaciones						
NO	Cristal		m2 x	82 x	0,48			SUBTOTAL					481	
	Claraboya		m2 x	648 x	0,48			COEFICIENTE DE SEGURIDAD					10 %	
								CALOR LATENTE DEL LOCAL					48	
								CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL					529	
								CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL					3.999	
								CALOR AIRE EXTERIOR						
NORTE	Pared		m2 x	2,2 x	0,65			Sensible	230,40	m3/h x	8,3 x (1-	0,00 BF	) x 0,3	573
NE	Pared		m2 x	4,4 x	0,65			Latente	230,40	m3/h x	1,7 x (1-	0,00 BF	) x 0,72	282
ESTE	Pared		m2 x	6,7 x	0,65			SUBTOTAL					855	
SE	Pared		m2 x	12,8 x	0,65			GRAN CALOR TOTAL					4.854	
SUR	Pared		m2 x	12,2 x	0,65									
SO	Pared		m2 x	5,6 x	0,65									
OESTE	Pared		m2 x	4,4 x	0,65									
NO	Pared		m2 x	3,3 x	0,65									
	Tejado-Sol		m2 x	13,9 x	0,46									
	Tejado-Sombra		m2 x	1,1 x	0,46									
								A.D.P.						
								CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO						
								CAUDAL DE AIRE M3/H						
								Observaciones:						
								Nº DE O.T.:						
								CALCULADO POR:						
								SUBTOTAL					3.155	
								COEFICIENTE DE SEGURIDAD					10 %	
								CALOR SENSIBLE DEL LOCAL					3.470	
								Aire Exterior					230,40 m3/h x 8,3 x 0,00 BF x 0,3	
								CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL					3.470	

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza						5 de agosto de 2016	
Planta:		Primera (P1)		Zona:		Vestíbulo de facturación 1			

DIMENSIONES:		X		=		1.964,00 m2		HORA SOLAR:		16		ZARAGOZA									
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR 0 DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:				JULIO							
GANANCIA SOLAR-CRISTAL								TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE	Cristal		m2 x	38	x		0,48			Exteriores	33,3	21,8	36				11,7				
NE	Cristal		m2 x	38	x		0,48			Interiores	25,0	18,0	50				10,0				
ESTE	Cristal		m2 x	38	x		0,48			DIFERENCIA	8,3						1,7				
SE	Cristal		m2 x	38	x		0,48			CALOR LATENTE											
SUR	Cristal		m2 x	41	x		0,48			Infiltración		m3/h x	1,7	x	0,72						
SO	Cristal		m2 x	379	x		0,48			Personas	561	Personas	x	79			44.375				
OESTE	Cristal		m2 x	523	x		0,48			Aplicaciones											
NO	Cristal		m2 x	335	x		0,48			SUBTOTAL								44.375			
Claraboya			m2 x	402	x		0,48			COEFICIENTE DE SEGURIDAD								10 %	4.438		
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS								TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL								48.813			
NORTE	Pared		m2 x	4,4	x		0,65			Aire Ext.	16.156,80	m3/h x	1,7	x	0,00	BF x 0,72	10				
NE	Pared		m2 x	5,6	x		0,65			CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL								48.823			
ESTE	Pared		m2 x	5,6	x		0,65			CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL								277.056			
SE	Pared		m2 x	8,9	x		0,65			CALOR AIRE EXTERIOR											
SUR	Pared		m2 x	13,3	x		0,65			Sensible	16.156,80	m3/h x	8,3 x (1-	0,00 BF	) x 0,3		40.210				
SO	Pared		m2 x	16,7	x		0,65			Latente	16.156,80	m3/h x	1,7 x (1-	0,00 BF	) x 0,72		19.766				
OESTE	Pared		m2 x	13,3	x		0,65			SUBTOTAL								59.976			
NO	Pared		m2 x	5,6	x		0,65			GRAN CALOR TOTAL								337.032			
Tejado-Sol		1.964,00	m2 x	18,3	x		0,46		16.353												
Tejado-Sombra			m2 x	3,3	x		0,46														
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS								TOTALES		A. D. P.											
Total Cristal			m2 x	8,3	x		2,60			FACTOR CALOR SENSIBLE	228.233	Efec. Sens. Local				=	0,82				
Tabiques LNC		556,80	m2 x	4,2	x		1,20		2.806	Efec. Total Local											
Techo LNC			m2 x	4,2	x		2,02			ADP Indicado=								°C			
Suelo			m2 x	4,2	x		1,10			ADP Seleccionado=								12 °C			
Suelo exterior			m2 x	8,3	x		1,10			CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO											
Puertas			m2 x	8,3	x		2,00			▲T=(1-0,15 BF)x(°C Loc		25,0	-	12	ADP)=	11,05					
Infiltración			m3/h x	8,3	x		0,30			CAUDAL DE AIRE M3/H	228.233	Sensible Local				=	68.849				
				0,3 X			11,05		▲T												
CALOR INTERNO								TOTALES		Observaciones:											
Personas		561	Personas	x			82		46.058												
Alumbrado		41.244	Wattios x 0,86	x			1,25		44.337												
Aplicaciones, etc.			6.874	x			0,86		5.912												
Potencia				x						Nº DE O. T. :											
Ganancias Adicionales		46		x			2.000,00		92.000	CALCULADO POR:											
SUBTOTAL								207.466													
COEFICIENTE DE SEGURIDAD								10 %		20.747											
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL								228.213													
Aire Exterior		16.156,80	m3/h x	8,3	x		0,00	BF x 0,3	20												
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL								228.233													

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza						5 de agosto de 2016	
Planta:		Primera (P1)		Zona:		Vestibulo de facturación 2			

DIMENSIONES:		X		=		1.460,00 m2		HORA SOLAR:		14		ZARAGOZA	
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:			

GANANCIA SOLAR-CRISTAL						TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE	Cristal		m2 x	45	x	0,48		999	Exteriores	33,3	21,8	36					11,7		
NE	Cristal	46,25	m2 x	45	x	0,48			Interiores	25,0	18,0	50					10,0		
ESTE	Cristal		m2 x	45	x	0,48			DIFERENCIA	8,3							1,7		
SE	Cristal		m2 x	45	x	0,48			CALOR LATENTE										
SUR	Cristal		m2 x	140	x	0,48		Infiltración		m3/h x	1,7	x	0,72						
SO	Cristal		m2 x	351	x	0,48		Personas	417	Personas	x	79					32.985		
OESTE	Cristal		m2 x	312	x	0,48		Aplicaciones											
NO	Cristal		m2 x	82	x	0,48		SUBTOTAL								32.985			
Claraboya			m2 x	648	x	0,48		COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10		%		3.298			

GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS						TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL						36.283								
NORTE	Pared		m2 x	2,2	x	0,65		Aire Ext.	12.009,60	m3/h x	1,7	x	0,00	BF x 0,72		7						
NE	Pared		m2 x	4,4	x	0,65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL								36.290						
ESTE	Pared		m2 x	6,7	x	0,65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL								189.126						
SE	Pared		m2 x	12,8	x	0,65		CALOR AIRE EXTERIOR														
SUR	Pared		m2 x	12,2	x	0,65		Sensible	12.009,60	m3/h x	8,3	x (1-	0,00 BF	) x 0,3		29.889						
SO	Pared		m2 x	5,6	x	0,65		Latente	12.009,60	m3/h x	1,7	x (1-	0,00 BF	) x 0,72		14.692						
OESTE	Pared		m2 x	4,4	x	0,65		SUBTOTAL								44.581						
NO	Pared		m2 x	3,3	x	0,65		GRAN CALOR TOTAL								233.707						
Tejado-Sol		1.460,00	m2 x	13,9	x	0,46		A.D.P.														
Tejado-Sombra			m2 x	1,1	x	0,46		FACTOR CALOR SENSIBLE	152.836	Efec. Sens. Local		=			0,81							
									189.126	Efec. Total Local												
								ADP Indicado=						°C								
								ADP Seleccionado=						12 °C								
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS								TOTALES		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO												
Total Cristal	46,25	m2 x	8,3	x	2,60			998	▲ T=(1-0,15 BF)x(°C Loc						25,0	-	12	ADP)=	11,05			
Tabiques LNC	418,07	m2 x	4,2	x	1,20				CAUDAL DE AIRE M3/H						152.836	Sensible Local	=	46.104				
Techo LNC		m2 x	4,2	x	2,02				0,3	X	11,05	▲ T										
Suelo		m2 x	4,2	x	1,10			Observaciones:														
Suelo exterior		m2 x	8,3	x	1,10			Nº DE O.T.:														
Puertas		m2 x	8,3	x	2,00			CALCULADO POR:														
Infiltración		m3/h x	8,3	x	0,30			SUBTOTAL								138.928						
CALOR INTERNO						TOTALES		COEFICIENTE DE SEGURIDAD								10	%	13.893				
Personas	417	Personas	x	82				CALOR SENSIBLE DEL LOCAL								152.821						
Alumbrado	30.660	Wattios x 0,86	x	1,25				Aire Exterior								12.009,60	m3/h x	8,3	x	0,00	BF x 0,3	15
Aplicaciones, etc.		5.110	x	0,86				CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL								152.836						
Potencia			x					Ganancias Adicionales								27	x	2.000,00	54.000			

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza						5 de agosto de 2016	
Planta:		Primera (P1)		Zona:		Vestíbulo de facturación 3			

DIMENSIONES:		X		=		1.300,00 m2		HORA SOLAR:		15		ZARAGOZA	
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:			

GANANCIA SOLAR-CRISTAL						TOTALES		CONDICIONES		BS	BH	%HR	TR	Gr/Kgr
NORTE	Cristal	146,25	m2 x	41	x	0,48	2.878	Exteriores	33,3	21,8	36		11,7	
NE	Cristal		m2 x	41	x	0,48		Interiores	25,0	18,0	50		10,0	
ESTE	Cristal		m2 x	41	x	0,48		DIFERENCIA	8,3				1,7	
SE	Cristal		m2 x	41	x	0,48		CALOR LATENTE						
SUR	Cristal		m2 x	82	x	0,48		Infiltración		m3/h x	1,7	x	0,72	
SO	Cristal		m2 x	399	x	0,48		Personas	371	Personas	x	79	29.346	
OESTE	Cristal		m2 x	459	x	0,48		Aplicaciones						
NO	Cristal		m2 x	211	x	0,48		SUBTOTAL						29.346
Claraboya			m2 x	546	x	0,48		COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10	%	2.935

GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS						TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL						32.281	
NORTE	Pared		m2 x	3,3	x	0,65		Aire Ext.	10.684,80	m3/h x	1,7	x	0,00	BF x 0,72	7
NE	Pared		m2 x	5,0	x	0,65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL						32.288	
ESTE	Pared		m2 x	6,1	x	0,65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL						176.074	
SE	Pared		m2 x	10,6	x	0,65		CALOR AIRE EXTERIOR							
SUR	Pared		m2 x	12,8	x	0,65		Sensible	10.684,80	m3/h x	8,3 x (1-	0,00 BF	) x 0,3	26.592	
SO	Pared		m2 x	12,2	x	0,65		Latente	10.684,80	m3/h x	1,7 x (1-	0,00 BF	) x 0,72	13.072	
OESTE	Pared		m2 x	9,5	x	0,65		SUBTOTAL						39.664	
NO	Pared		m2 x	4,4	x	0,65		GRAN CALOR TOTAL						215.737	
Tejado-Sol		1.300,00	m2 x	16,1	x	0,46	9.523								
Tejado-Sombra			m2 x	2,2	x	0,46									

GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS						TOTALES		A.D.P.					
Total Cristal	146,25	m2 x	8,3	x	2,60	3.156	FACTOR CALOR SENSIBLE	143.786	Efec. Sens. Local	=	0,82		
Tabiques LNC	282,95	m2 x	4,2	x	1,20	1.426		176.074	Efec. Total Local				
Techo LNC		m2 x	4,2	x	2,02		ADP Indicado=				°C		
Suelo		m2 x	4,2	x	1,10		ADP Seleccionado=				12 °C		
Suelo exterior		m2 x	8,3	x	1,10		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO						
Puertas		m2 x	8,3	x	2,00		ΔT=(1-0,15 BF)x(°C Loc				25,0 - 12 ADP)=	11,05	
Infiltración		m3/h x	8,3	x	0,30		CAUDAL DE AIRE M3/H	143.786	Sensible Local	=	43.374		
CALOR INTERNO						TOTALES	0,3 X	11,05	ΔT				
Personas	371	Personas	x	82	30.459	Observaciones:							
Alumbrado	27.300	Wattios x 0,86	x	1,25	29.348								
Aplicaciones, etc.		4.550	x	0,86	3.913								
Potencia			x			Nº DE O.T.:							
Ganancias Adicionales	25	x	2.000,00	50.000	CALCULADO POR:								
SUBTOTAL						130.703							
COEFICIENTE DE SEGURIDAD						10 %							
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL						143.773							
Aire Exterior	10.684,80	m3/h x	8,3	x	0,00	BF x 0,3	13						
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL						143.786							

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza						5 de agosto de 2016	
Planta:		Primera (P1)		Zona:		Vestíbulo de facturación 4			

DIMENSIONES:		X		=		1.418,00 m2		HORA SOLAR:		14		ZARAGOZA	
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:			

GANANCIA SOLAR-CRISTAL						TOTALES		CONDICIONES		BS	BH	%HR	TR	Gr/Kgr
NORTE	Cristal	146,25	m2 x	45	x	0,48	3.159	Exteriores	33,3	21,8	36			11,7
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	8,3					1,7
SE	Cristal		m2 x	45	x	0,48		CALOR LATENTE						
SUR	Cristal		m2 x	140	x	0,48		Infiltración		m3/h x	1,7	x	0,72	
SO	Cristal		m2 x	351	x	0,48		Personas	405	Personas	x	79		32.036
OESTE	Cristal		m2 x	312	x	0,48		Aplicaciones						
NO	Cristal		m2 x	82	x	0,48		SUBTOTAL						32.036
	Claraboya		m2 x	648	x	0,48		COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10	%	3.204

GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS						TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL						35.240	
NORTE	Pared		m2 x	2,2	x	0,65		Aire Ext.	11.664,00	m3/h x	1,7	x	0,00	BF x 0,72	7
NE	Pared		m2 x	4,4	x	0,65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL							35.247
ESTE	Pared		m2 x	6,7	x	0,65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL							187.610
SE	Pared		m2 x	12,8	x	0,65		CALOR AIRE EXTERIOR							
SUR	Pared		m2 x	12,2	x	0,65		Sensible	11.664,00	m3/h x	8,3	x (1-	0,00 BF	) x 0,3	29.029
SO	Pared		m2 x	5,6	x	0,65		Latente	11.664,00	m3/h x	1,7	x (1-	0,00 BF	) x 0,72	14.270
OESTE	Pared		m2 x	4,4	x	0,65		SUBTOTAL							43.298
NO	Pared		m2 x	3,3	x	0,65		GRAN CALOR TOTAL							230.909
	Tejado-Sol	1.418,00	m2 x	13,9	x	0,46	8.968								
	Tejado-Sombra		m2 x	1,1	x	0,46									

GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS						TOTALES		A. D. P.					
Total Cristal	146,25	m2 x	8,3	x	2,60	3.156	FACTOR CALOR SENSIBLE	152.364	Efec. Sens. Local	=	0,81		
Tabiques LNC	334,60	m2 x	4,2	x	1,20	1.686		187.610	Efec. Total Local				
Techo LNC		m2 x	4,2	x	2,02		ADP Indicado=				°C		
Suelo		m2 x	4,2	x	1,10		ADP Seleccionado=				12 °C		
Suelo exterior		m2 x	8,3	x	1,10		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO						
Puertas		m2 x	8,3	x	2,00		ΔT=(1-0,15 BF)x(°C Loc		25,0	-	12	ADP)=	11,05
Infiltración		m3/h x	8,3	x	0,30		CAUDAL DE AIRE M3/H	152.364	Sensible Local	=	45.962		
CALOR INTERNO						TOTALES							
Personas	405	Personas	x	82		33.251	Observaciones:						
Alumbrado	29.778	Wattios x 0,86	x	1,25		32.011							
Aplicaciones, etc.		4.963	x	0,86		4.268							
Potencia			x				Nº DE O.T.:						
Ganancias Adicionales	26		x	2.000,00		52.000	CALCULADO POR:						
SUBTOTAL						138.499							
COEFICIENTE DE SEGURIDAD						10 %		13.850					
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL						152.349							
Aire Exterior	11.664,00	m3/h x	8,3	x	0,00	BF x 0,3	15						
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL						152.364							

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza						5 de agosto de 2016	
Planta:		Primera (P1)		Zona:		Vestíbulo de facturación 5			

DIMENSIONES:		X	=	1.400,00 m2	HORA SOLAR:		16		ZARAGOZA	
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	38 x	0,48		Exteriores	33,3	21,8	36		11,7	
NE	Cristal	m2 x	38 x	0,48		Interiores	25,0	18,0	50		10,0	
ESTE	Cristal	m2 x	38 x	0,48		DIFERENCIA	8,3				1,7	
SE	Cristal	m2 x	38 x	0,48		CALOR LATENTE						
SUR	Cristal	m2 x	41 x	0,48		Infiltración	m3/h x	1,7	x	0,72		
SO	Cristal	m2 x	379 x	0,48		Personas	400	Personas	x	79	31.640	
OESTE	Cristal	m2 x	523 x	0,48		Aplicaciones						
NO	Cristal	53,92 m2 x	335 x	0,48	8.670	SUBTOTAL					31.640	
Claraboya		m2 x	402 x	0,48		COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10 %	3.164	
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS					TOTALES	CALOR LATENTE DEL LOCAL					34.804	
NORTE	Pared	m2 x	4,4 x	0,65		Aire Ext.	11.520,00 m3/h x	1,7 x	0,00	BF x 0,72	7	
NE	Pared	m2 x	5,6 x	0,65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL					34.811	
ESTE	Pared	m2 x	5,6 x	0,65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL					183.877	
SE	Pared	m2 x	8,9 x	0,65		CALOR AIRE EXTERIOR						
SUR	Pared	m2 x	13,3 x	0,65		Sensible	11.520,00 m3/h x	8,3 x (1-	0,00 BF	) x 0,3	28.670	
SO	Pared	m2 x	16,7 x	0,65		Latente	11.520,00 m3/h x	1,7 x (1-	0,00 BF	) x 0,72	14.093	
OESTE	Pared	m2 x	13,3 x	0,65		SUBTOTAL					42.764	
NO	Pared	28,92 m2 x	5,6 x	0,65	105	GRAN CALOR TOTAL					226.641	
Tejado-Sol		1.400,00 m2 x	18,3 x	0,46	11.657							
Tejado-Sombra		m2 x	3,3 x	0,46								
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS					TOTALES	A. D. P.						
Total Cristal		53,92 m2 x	8,3 x	2,60	1.164	FACTOR CALOR SENSIBLE	149.066	Efec. Sens. Local		=	0,81	
Tabiques LNC		247,35 m2 x	4,2 x	1,20	1.247	183.877		Efec. Total Local				
Techo LNC		m2 x	4,2 x	2,02		ADP Indicado=					°C	
Suelo		m2 x	4,2 x	1,10		ADP Seleccionado=					12 °C	
Suelo exterior		m2 x	8,3 x	1,10		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO						
Puertas		m2 x	8,3 x	2,00		ΔT=(1-0,15 BF)x(°C Loc		25,0	-	12	ADP)=	11,05
Infiltración		m3/h x	8,3 x	0,30		CAUDAL DE AIRE M3/H	149.066	Sensible Local		=	44.967	
			0,3 X	11,05		ΔT						
CALOR INTERNO					TOTALES	Observaciones:						
Personas	400	Personas	x	82	32.840							
Alumbrado	29.400	Wattios x 0,86	x	1,25	31.605							
Aplicaciones, etc.			4.900 x	0,86	4.214							
Potencia			x			Nº DE O.T.:						
Ganancias Adicionales		22	x	2.000,00	44.000	CALCULADO POR:						
SUBTOTAL					135.502							
COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10 %	13.550							
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL					149.052							
Aire Exterior	11.520,00 m3/h x	8,3 x	0,00	BF x 0,3	14							
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL					149.066							

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza					5 de agosto de 2016	
Planta:		Primera (P1)		Zona:		Vestíbulo de facturación 6		

DIMENSIONES:		X		=		1.780,00 m2		HORA SOLAR:		16		ZARAGOZA																			
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR 0 DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:				JULIO																	
GANANCIA SOLAR-CRISTAL								TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr /Kgr											
NORTE		Cristal		m2 x		38 x		0,48		Exteriores		33,3		21,8		36				11,7											
NE		Cristal		m2 x		38 x		0,48		Interiores		25,0		18,0		50				10,0											
ESTE		Cristal		m2 x		38 x		0,48		DIFERENCIA		8,3								1,7											
SE		Cristal		m2 x		38 x		0,48		CALOR LATENTE																					
SUR		Cristal		m2 x		41 x		0,48		Infiltración		m3/h x		1,7		x		0,72													
SO		Cristal		m2 x		379 x		0,48		Personas		509		Personas		x		79		40.262											
OESTE		Cristal		m2 x		523 x		0,48		Aplicaciones																					
NO		Cristal		26,45 m2 x		335 x		0,48												4.253											
		Claraboya		m2 x		402 x		0,48																							
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS								TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL										44.288											
NORTE		Pared		m2 x		4,4 x		0,65		Aire Ext.		14.659,20		m3/h x		1,7 x		0,00		BF x 0,72		9									
NE		Pared		m2 x		5,6 x		0,65		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL										44.297											
ESTE		Pared		m2 x		5,6 x		0,65		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL										216.540											
SE		Pared		m2 x		8,9 x		0,65		CALOR AIRE EXTERIOR																					
SUR		Pared		m2 x		13,3 x		0,65		Sensible		14.659,20		m3/h x		8,3 x (1-		0,00 BF) x 0,3		36.483											
SO		Pared		m2 x		16,7 x		0,65		Latente		14.659,20		m3/h x		1,7 x (1-		0,00 BF) x 0,72		17.934											
OESTE		Pared		m2 x		13,3 x		0,65																							
NO		Pared		26,45 m2 x		5,6 x		0,65												96											
		Tejado-Sol		1.780,00 m2 x		18,3 x		0,46												14.821											
		Tejado-Sombra		m2 x		3,3 x		0,46																							
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS								TOTALES		A. D. P.																					
Total Cristal		26,45 m2 x		8,3 x		2,60		571		FACTOR CALOR SENSIBLE		172.243		Efec. Sens. Local				=		0,80											
Tabiques LNC		297,10 m2 x		4,2 x		1,20		1.497				216.540		Efec. Total Local																	
Techo LNC		m2 x		4,2 x		2,02				ADP Indicado=										°C											
Suelo		m2 x		4,2 x		1,10				ADP Seleccionado=										12		°C									
Suelo exterior		m2 x		8,3 x		1,10				CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO																					
Puertas		m2 x		8,3 x		2,00				ΔT=(1-0,15 BF)x(°C Loc		25,0		-		12		ADP)=		11,05											
Infiltración		m3/h x		8,3 x		0,30				CAUDAL DE AIRE M3/H		172.243		Sensible Local				=		51.959											
CALOR INTERNO								TOTALES		Observaciones:																					
Personas		509		Personas		x		82																							
Alumbrado		37.380		Wattios x 0,86		x		1,25																							
Aplicaciones, etc.				6.230		x		0,86																							
Potencia						x																									
Ganancias Adicionales		24				x		2.000,00																							
SUBTOTAL								156.568		Nº DE O.T.:																					
COEFICIENTE DE SEGURIDAD								10 %		CALCULADO POR:																					
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL								172.225																							
Aire Exterior		14.659,20		m3/h x		8,3 x		0,00												BF x 0,3											
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL								172.243																							

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza						5 de agosto de 2016	
Planta:		Primera (P1)		Zona:		Dique de embarque 1			

DIMENSIONES:		X		=		3.005,00 m2		HORA SOLAR:		16		ZARAGOZA									
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR 0 DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:				JULIO							
GANANCIA SOLAR-CRISTAL								TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE	Cristal		m2 x	38	x	0,48			Exteriores	33,3	21,8	36			11,7						
NE	Cristal	46,85	m2 x	38	x	0,48		855	Interiores	25,0	18,0	50			10,0						
ESTE	Cristal		m2 x	38	x	0,48			DIFERENCIA	8,3					1,7						
SE	Cristal	33,00	m2 x	38	x	0,48		602	CALOR LATENTE												
SUR	Cristal		m2 x	41	x	0,48			Infiltración		m3/h x	1,7	x	0,72							
SO	Cristal	118,62	m2 x	379	x	0,48		21.579	Personas	751	Personas	x	79		59.404						
OESTE	Cristal	24,85	m2 x	523	x	0,48		6.238	Aplicaciones												
NO	Cristal	122,68	m2 x	335	x	0,48		19.726	SUBTOTAL							59.404					
	Claraboya		m2 x	402	x	0,48			COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10	%	5.940						
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS								TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL							65.344				
NORTE	Pared		m2 x	4,4	x	0,65			Aire Ext.	21.628,80	m3/h x	1,7	x	0,00	BF x 0,72	13					
NE	Pared		m2 x	5,6	x	0,65			CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL							65.357					
ESTE	Pared		m2 x	5,6	x	0,65			CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL							313.379					
SE	Pared		m2 x	8,9	x	0,65			CALOR AIRE EXTERIOR												
SUR	Pared		m2 x	13,3	x	0,65			Sensible	21.628,80	m3/h x	8,3 x (1-	0,00 BF	) x 0,3	53.829						
SO	Pared	160,62	m2 x	16,7	x	0,65		1.744	Latente	21.628,80	m3/h x	1,7 x (1-	0,00 BF	) x 0,72	26.460						
OESTE	Pared	14,37	m2 x	13,3	x	0,65		124	SUBTOTAL							80.289					
NO	Pared	75,71	m2 x	5,6	x	0,65		276	GRAN CALOR TOTAL							393.669					
	Tejado-Sol	3.480,00	m2 x	18,3	x	0,46		28.976	A.D.P.												
	Tejado-Sombra		m2 x	3,3	x	0,46			FACTOR CALOR SENSIBLE	248.022	Efec. Sens. Local				=	0,79					
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS								TOTALES		Efec. Total Local											
Total Cristal	346,00	m2 x	8,3	x	2,60		7.467	ADP Indicado=							°C						
Tabiques LNC	506,53	m2 x	4,2	x	1,20		2.553	ADP Seleccionado=							12	°C					
Techo LNC		m2 x	4,2	x	2,02			CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO													
Suelo		m2 x	4,2	x	1,10			ΔT=(1-0,15 BF)x(°C Loc		25,0	-	12	ADP)=	11,05							
Suelo exterior		m2 x	8,3	x	1,10			CAUDAL DE AIRE M3/H		248.022	Sensible Local				=	74.818					
Puertas		m2 x	8,3	x	2,00			0,3 X		11,05	ΔT										
Infiltración		m3/h x	8,3	x	0,30			Observaciones:													
CALOR INTERNO								TOTALES		Nº DE O.T.:											
Personas	751	Personas	x	82			61.657	CALCULADO POR:													
Alumbrado	60.100	Wattios x 0,86	x	1,25			64.608														
Aplicaciones, etc.		10.518	x	0,86			9.045														
Potencia			x																		
Ganancias Adicionales			x																		
SUBTOTAL															225.450						
COEFICIENTE DE SEGURIDAD								10 %		22.545											
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL								247.995													
Aire Exterior	21.628,80	m3/h x	8,3	x	0,00	BF x 0,3	27														
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL								248.022													

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza						5 de agosto de 2016	
Planta:		Primera (P1)		Zona:		Dique de embarque 2			

DIMENSIONES:		X		=		2.676,00 m2		HORA SOLAR:		16		ZARAGOZA									
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR 0 DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:				JULIO							
GANANCIA SOLAR-CRISTAL								TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE	Cristal		m2 x	38	x	0,48				Exteriores	33,3	21,8	36			11,7					
NE	Cristal		m2 x	38	x	0,48				Interiores	25,0	18,0	50			10,0					
ESTE	Cristal		m2 x	38	x	0,48				DIFERENCIA	8,3					1,7					
SE	Cristal	96,62	m2 x	38	x	0,48		1.762		CALOR LATENTE											
SUR	Cristal		m2 x	41	x	0,48				Infiltración		m3/h x	1,7	x	0,72						
SO	Cristal		m2 x	379	x	0,48				Personas	669	Personas	x	79		52.918					
OESTE	Cristal	29,00	m2 x	523	x	0,48		7.280		Aplicaciones											
NO	Cristal		m2 x	335	x	0,48				SUBTOTAL						52.918					
	Claraboya		m2 x	402	x	0,48				COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10	%	5.292					
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS								TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL								58.210			
NORTE	Pared		m2 x	4,4	x	0,65				Aire Ext.	19.267,20	m3/h x	1,7	x	0,00	BF x 0,72	12				
NE	Pared		m2 x	5,6	x	0,65				CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL						58.222					
ESTE	Pared		m2 x	5,6	x	0,65				CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL						230.333					
SE	Pared	58,38	m2 x	8,9	x	0,65		338		CALOR AIRE EXTERIOR											
SUR	Pared		m2 x	13,3	x	0,65				Sensible	19.267,20	m3/h x	8,3	x (1-	0,00 BF	) x 0,3	47.951				
SO	Pared	68,77	m2 x	16,7	x	0,65		747		Latente	19.267,20	m3/h x	1,7	x (1-	0,00 BF	) x 0,72	23.571				
OESTE	Pared	13,75	m2 x	13,3	x	0,65		119		SUBTOTAL						71.523					
NO	Pared		m2 x	5,6	x	0,65				GRAN CALOR TOTAL							301.856				
	Tejado-Sol	2.676,00	m2 x	18,3	x	0,46		22.282		A.D.P.											
	Tejado-Sombra		m2 x	3,3	x	0,46				FACTOR CALOR SENSIBLE	172.112	Efec. Sens. Local		=		0,75					
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS								TOTALES		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO											
Total Cristal	125,62	m2 x	8,3	x	2,60		2.711			ADP Indicado=						°C					
Tabiques LNC	137,15	m2 x	4,2	x	1,20		691			ADP Seleccionado=						12 °C					
Techo LNC		m2 x	4,2	x	2,02					▲T=(1-0,15 BF)x(°C Loc						25,0 - 12 ADP)= 11,05					
Suelo		m2 x	4,2	x	1,10					CAUDAL DE AIRE M3/H											
Suelo exterior		m2 x	8,3	x	1,10					Sensible Local											
Puertas		m2 x	8,3	x	2,00					▲T											
Infiltración		m3/h x	8,3	x	0,30					=						51.919					
CALOR INTERNO								TOTALES		Observaciones:											
Personas	669	Personas	x	82			54.925			Nº DE O.T.:											
Alumbrado	53.520	Wattios x 0,86	x	1,25			57.534			CALCULADO POR:											
Aplicaciones, etc.		9.366	x	0,86			8.055			SUBTOTAL								156.444			
Potencia			x							COEFICIENTE DE SEGURIDAD								10 %			
Ganancias Adicionales			x							CALOR SENSIBLE DEL LOCAL								172.088			
SUBTOTAL								156.444		Aire Exterior								19.267,20 m3/h x 8,3 x 0,00 BF x 0,3	24		
COEFICIENTE DE SEGURIDAD								10 %		CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL								172.112			

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza						5 de agosto de 2016	
Planta:		Primera (P1)		Zona:		Dique de embarque 3			

DIMENSIONES:		X		=		2.790,00 m2		HORA SOLAR:		16		ZARAGOZA									
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR 0 DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:				JULIO							
GANANCIA SOLAR-CRISTAL								TOTALES		CONDICIONES		BS		BH		%HR		TR		Gr/Kgr	
NORTE	Cristal		m2 x	38	x	0,48				Exteriores	33,3	21,8	36			11,7					
NE	Cristal		m2 x	38	x	0,48				Interiores	25,0	18,0	50			10,0					
ESTE	Cristal		m2 x	38	x	0,48				DIFERENCIA	8,3					1,7					
SE	Cristal	96,52	m2 x	38	x	0,48		1.761		CALOR LATENTE											
SUR	Cristal		m2 x	41	x	0,48				Infiltración		m3/h x	1,7	x	0,72						
SO	Cristal		m2 x	379	x	0,48				Personas	698	Personas	x	79		55.212					
OESTE	Cristal	39,04	m2 x	523	x	0,48		9.801		Aplicaciones											
NO	Cristal		m2 x	335	x	0,48				SUBTOTAL							55.212				
	Claraboya		m2 x	402	x	0,48				COEFICIENTE DE SEGURIDAD							10 %	5.521			
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS								TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL							60.733				
NORTE	Pared		m2 x	4,4	x	0,65				Aire Ext.	20.102,40	m3/h x	1,7 x	0,00	BF x 0,72	12					
NE	Pared		m2 x	5,6	x	0,65				CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL							60.745				
ESTE	Pared		m2 x	5,6	x	0,65				CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL							242.219				
SE	Pared	58,75	m2 x	8,9	x	0,65		340		CALOR AIRE EXTERIOR											
SUR	Pared	68,77	m2 x	13,3	x	0,65		595		Sensible	20.102,40	m3/h x	8,3 x (1-	0,00 BF	) x 0,3	50.030					
SO	Pared		m2 x	16,7	x	0,65				Latente	20.102,40	m3/h x	1,7 x (1-	0,00 BF	) x 0,72	24.593					
OESTE	Pared		m2 x	13,3	x	0,65				SUBTOTAL							74.623				
NO	Pared		m2 x	5,6	x	0,65				GRAN CALOR TOTAL							316.842				
	Tejado-Sol	2.790,00	m2 x	18,3	x	0,46		23.231													
	Tejado-Sombra		m2 x	3,3	x	0,46															
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS								TOTALES		A.D.P.											
Total Cristal		135,56	m2 x	8,3	x	2,60		2.925		FACTOR CALOR SENSIBLE	181.474	Efec. Sens. Local	=	0,75							
Tabiques LNC		121,50	m2 x	4,2	x	1,20		612			242.219	Efec. Total Local									
Techo LNC			m2 x	4,2	x	2,02				ADP Indicado=				°C							
Suelo			m2 x	4,2	x	1,10				ADP Seleccionado=				12 °C							
Suelo exterior			m2 x	8,3	x	1,10				CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO											
Puertas			m2 x	8,3	x	2,00				▲ T=(1-0,15 BF)x(°C Loc				25,0 - 12 ADP)=	11,05						
Infiltración			m3/h x	8,3	x	0,30				CAUDAL DE AIRE M3/H	181.474	Sensible Local	=	54.743							
CALOR INTERNO								TOTALES		0,3 X				11,05	▲ T						
Personas		698	Personas	x	82		57.306		Observaciones:												
Alumbrado		55.800	Wattios x 0,86	x	1,25		59.985														
Aplicaciones, etc.			9.765	x	0,86		8.398														
Potencia				x					Nº DE O.T.:												
Ganancias Adicionales				x					CALCULADO POR:												
SUBTOTAL								164.954													
COEFICIENTE DE SEGURIDAD								10 %													
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL								181.449													
Aire Exterior		20.102,40	m3/h x	8,3 x	0,00	BF x 0,3	25														
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL								181.474													

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza						5 de agosto de 2016	
Planta:		Primera (P1)		Zona:		Dique de embarque 4			

DIMENSIONES:		X = 2.470,00 m2		HORA SOLAR:		15		ZARAGOZA		
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR				Kcal/h
GANANCIA SOLAR-CRISTAL				TOTALES		CONDICIONES		BS		
								BH		
								%HR		
								TR		
								Gr/Kgr		
NORTE	Cristal		m2 x	41	x	0,48				
NE	Cristal		m2 x	41	x	0,48				
ESTE	Cristal	47,26	m2 x	41	x	0,48	930			
SE	Cristal		m2 x	41	x	0,48				
SUR	Cristal		m2 x	163	x	0,48				
SO	Cristal	75,04	m2 x	467	x	0,48	16.821			
OESTE	Cristal		m2 x	463	x	0,48				
NO	Cristal		m2 x	146	x	0,48				
	Claraboya		m2 x	478	x	0,48				
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS				TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL				
NORTE	Pared		m2 x	3,3	x	0,65				
NE	Pared		m2 x	5,0	x	0,65				
ESTE	Pared	11,50	m2 x	6,1	x	0,65	46			
SE	Pared		m2 x	10,6	x	0,65				
SUR	Pared	68,80	m2 x	12,8	x	0,65	572			
SO	Pared	21,68	m2 x	12,2	x	0,65	172			
OESTE	Pared		m2 x	9,5	x	0,65				
NO	Pared		m2 x	4,4	x	0,65				
	Tejado-Sol	2.470,00	m2 x	16,1	x	0,46	18.094			
	Tejado-Sombra		m2 x	2,2	x	0,46				
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS				TOTALES		A.D.P.				
Total Cristal		122,30	m2 x	8,3	x	2,60	2.639			
Tabiques LNC		148,40	m2 x	4,2	x	1,20	748			
Techo LNC			m2 x	4,2	x	2,02				
Suelo			m2 x	4,2	x	1,10				
Suelo exterior			m2 x	8,3	x	1,10				
Puertas			m2 x	8,3	x	2,00				
Infiltración			m3/h x	8,3	x	0,30				
CALOR INTERNO				TOTALES		CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO				
Personas		618	Personas	x	82	50.738				
Alumbrado		49.400	Wattios x 0,86	x	1,25	53.105				
Aplicaciones, etc.			8.645	x	0,86	7.435				
Potencia				x						
Ganancias Adicionales				x						
SUBTOTAL				151.300						
COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10 %						
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL				166.430						
Aire Exterior		17.798,40	m3/h x	8,3 x	0,00 BF x 0,3					22
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL				166.452						

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza						5 de agosto de 2016	
Planta:		Primera (P1)		Zona:		Dique de embarque 5			

DIMENSIONES:		X		=		2.627,00 m2		HORA SOLAR:		15		ZARAGOZA	
CONCEPTO		SUPERFICIE		GAN. SOLAR O DIF. TEMP.		FACTOR		Kcal/h		MES:			

GANANCIA SOLAR-CRISTAL								TOTALES		CONDICIONES		BS	BH	%HR	TR	Gr/Kgr	
NORTE	Cristal		m2 x	41	x	0,48				Exteriores	33,3	21,8	36			11,7	
NE	Cristal		m2 x	41	x	0,48				Interiores	25,0	18,0	50			10,0	
ESTE	Cristal	81,12	m2 x	41	x	0,48		1.597		DIFERENCIA	8,3					1,7	
SE	Cristal		m2 x	41	x	0,48				CALOR LATENTE							
SUR	Cristal		m2 x	163	x	0,48				Infiltración		m3/h x	1,7	x	0,72		
SO	Cristal	48,55	m2 x	467	x	0,48		10.883		Personas	657	Personas		x	79	51.969	
OESTE	Cristal		m2 x	463	x	0,48				Aplicaciones							
NO	Cristal		m2 x	146	x	0,48				SUBTOTAL							51.969
	Claraboya		m2 x	478	x	0,48				COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10	%	5.197	

GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS								TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL								57.166
NORTE	Pared		m2 x	3,3	x	0,65				Aire Ext.	18.921,60	m3/h x	1,7	x	0,00	BF x 0,72	12	
NE	Pared		m2 x	5,0	x	0,65				CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL								57.177
ESTE	Pared	65,39	m2 x	6,1	x	0,65		259		CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL								227.925
SE	Pared	68,80	m2 x	10,6	x	0,65		474		CALOR AIRE EXTERIOR								
SUR	Pared		m2 x	12,8	x	0,65				Sensible	18.921,60	m3/h x	8,3	x (1-	0,00 BF	) x 0,3	47.091	
SO	Pared	2,73	m2 x	12,2	x	0,65		22		Latente	18.921,60	m3/h x	1,7	x (1-	0,00 BF	) x 0,72	23.148	
OESTE	Pared		m2 x	9,5	x	0,65				SUBTOTAL								70.240
NO	Pared		m2 x	4,4	x	0,65				GRAN CALOR TOTAL								298.164
	Tejado-Sol	2.627,00	m2 x	16,1	x	0,46		19.244										
	Tejado-Sombra		m2 x	2,2	x	0,46												

GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS								TOTALES		A.D.P.							
Total Cristal	129,67	m2 x	8,3	x	2,60			2.798		FACTOR CALOR SENSIBLE	170.747	Efec. Sens. Local		=	0,75		
Tabiques LNC	317,20	m2 x	4,2	x	1,20			1.599			227.925	Efec. Total Local					
Techo LNC		m2 x	4,2	x	2,02					ADP Indicado=						°C	
Suelo		m2 x	4,2	x	1,10					ADP Seleccionado=						12	
Suelo exterior		m2 x	8,3	x	1,10					CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO							
Puertas		m2 x	8,3	x	2,00					ΔT=(1-0,15 BF)x(°C Loc		25,0	-	12	ADP)=	11,05	
Infiltración		m3/h x	8,3	x	0,30					CAUDAL DE AIRE M3/H	170.747	Sensible Local		=	51.508		
CALOR INTERNO								TOTALES									
Personas	657	Personas	x	82				53.940		Observaciones:							
Alumbrado	52.540	Wattios x 0,86	x	1,25				56.481									
Aplicaciones, etc.		9.195	x	0,86				7.908									
Potencia			x							Nº DE O.T.:							
Ganancias Adicionales			x							CALCULADO POR:							
SUBTOTAL								155.204									
COEFICIENTE DE SEGURIDAD								10 %									
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL								170.724									
Aire Exterior	18.921,60	m3/h x	8,3	x	0,00	BF x 0,3		24									
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL								170.747									

CALCULO DE EXIGENCIAS FRIGORIFICAS

Proyecto:		Climatización de un aeropuerto en Zaragoza						5 de agosto de 2016	
Planta:		Primera		Zona:		Dique de embarque 6			

DIMENSIONES:		X		=		2.237,00 m2		HORA SOLAR:		14		ZARAGOZA									
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	33,3	21,8	36			11,7					
NE	Cristal	96,72	m2 x	45	x	0,48		2.089		Interiores	25,0	18,0	50			10,0					
ESTE	Cristal		m2 x	45	x	0,48				DIFERENCIA	8,3					1,7					
SE	Cristal	33,10	m2 x	45	x	0,48		715		CALOR LATENTE											
SUR	Cristal		m2 x	284	x	0,48				Infiltración		m3/h x	1,7	x	0,72						
SO	Cristal	10,23	m2 x	444	x	0,48		2.181		Personas	559	Personas	x	79		44.217					
OESTE	Cristal		m2 x	322	x	0,48				Aplicaciones											
NO	Cristal		m2 x	51	x	0,48				SUBTOTAL						44.217					
	Claraboya		m2 x	590	x	0,48				COEFICIENTE DE SEGURIDAD				10	%	4.422					
GANANCIA SOLAR Y TRANS. PAREDES Y TECHOS								TOTALES		CALOR LATENTE DEL LOCAL								48.639			
NORTE	Pared		m2 x	2,2	x	0,65				Aire Ext.	16.099,20	m3/h x	1,7 x	0,00	BF x 0,72	10					
NE	Pared	58,28	m2 x	4,4	x	0,65		167		CALOR LATENTE EFECTIVO DEL LOCAL						48.649					
ESTE	Pared		m2 x	6,7	x	0,65				CALOR TOTAL EFECTIVO DEL LOCAL						185.980					
SE	Pared	60,28	m2 x	12,8	x	0,65		502		CALOR AIRE EXTERIOR											
SUR	Pared		m2 x	12,2	x	0,65				Sensible	16.099,20	m3/h x	8,3 x (1-	0,00 BF	) x 0,3	40.067					
SO	Pared	2,73	m2 x	5,6	x	0,65		10		Latente	16.099,20	m3/h x	1,7 x (1-	0,00 BF	) x 0,72	19.696					
OESTE	Pared		m2 x	4,4	x	0,65				SUBTOTAL						59.763					
NO	Pared		m2 x	3,3	x	0,65				GRAN CALOR TOTAL						245.743					
	Tejado-Sol	2.237,00	m2 x	13,9	x	0,46		14.148		A.D.P.											
	Tejado-Sombra		m2 x	1,1	x	0,46				FACTOR CALOR SENSIBLE	137.331	Efec. Sens. Local	=	0,74							
GANANCIA TRANSM. EXCEPTO PAREDES Y TECHOS								TOTALES			185.980	Efec. Total Local									
	Total Cristal	140,05	m2 x	8,3	x	2,60		3.022		ADP Indicado=				°C							
	Tabiques LNC	252,20	m2 x	4,2	x	1,20		1.271		ADP Seleccionado=				12 °C							
	Techo LNC		m2 x	4,2	x	2,02				CANTIDAD DE AIRE SUMINISTRADO											
	Suelo		m2 x	4,2	x	1,10				ΔT=(1-0,15 BF)x(°C Loc		25,0	-	12	ADP)=	11,05					
	Suelo exterior		m2 x	8,3	x	1,10				CAUDAL DE AIRE M3/H	137.331	Sensible Local	=	41.427							
	Puertas		m2 x	8,3	x	2,00				0,3 X	11,05	ΔT									
	Infiltración		m3/h x	8,3	x	0,30				OBSERVACIONES:											
CALOR INTERNO								TOTALES		Nº DE O.T.:											
Personas	559	Personas	x	82				45.894		CALCULADO POR:											
Alumbrado	44.740	Wattios x 0,86	x	1,25				48.096													
Aplicaciones, etc.		7.830	x	0,86				6.734													
Potencia			x																		
Ganancias Adicionales			x																		
SUBTOTAL								124.828													
COEFICIENTE DE SEGURIDAD								10 %		12.483											
CALOR SENSIBLE DEL LOCAL								137.311													
Aire Exterior	16.099,20	m3/h x	8,3 x	0,00	BF x 0,3			20													
CALOR SENSIBLE EFECTIVO DEL LOCAL								137.331													

5.1.2. Invierno.

Vestibulo de llegadas 1

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup.bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup.Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	TªInt - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			130,3		130,3	2,60	23,3	1,35	1,15	12250
CRISTAL	NE			155,0		155,0	2,60	23,3	1,35	1,15	14578
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,10	1,10	0
CRISTAL	O			0,0		0,0	2,60	23,3	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			72,7	130,3	-57,6	0,65	23,3	1,20	1,15	-1203
MURO EXT.	NE			154,0	155,0	-1,0	0,65	23,3	1,20	1,15	-21
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,10	0
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,05	1,10	0
MURO EXT.	O			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,15	0
CUBIERTA	H			0,0	0,0	0,0	0,46	23,3	1,00	1,15	0
SUELO				2475,4		2475,4	1,10	14,1	1,00	1,15	44152
LNC				122,1		122,1	1,20	11,7	1,00	1,00	1706
VOLUMEN	0									TOTAL	71462

CAUDAL

m3/h

18748

Kcal/h

131048,52

AIRE EXTERIOR

Vestibulo de llegadas 2

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup. bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup. Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	TªInt - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			128,1		128,1	2,60	23,3	1,35	1,15	12048
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,10	1,10	0
CRISTAL	O			0,0		0,0	2,60	23,3	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			46,0		46,0	2,60	23,3	1,25	1,15	4006
MURO EXT.	N			0,0	128,1	-128,1	0,65	23,3	1,20	1,15	-2677
MURO EXT.	NE			20,0	0,0	20,0	0,65	23,3	1,20	1,15	418
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,10	0
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,05	1,10	0
MURO EXT.	O			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			241,6	46,0	195,6	0,65	23,3	1,15	1,15	3918
CUBIERTA	H			0,0		0,0	0,46	23,3	1,00	1,15	0
SUELO				2447,4		2447,4	1,10	14,1	1,00	1,15	43653
LNC				225,0		225,0	1,20	11,7	1,00	1,00	3146
VOLUMEN	0									TOTAL	64511

CAUDAL
m3/h 18547,2

Kcal/h 129644,928

AIRE EXTERIOR

Zona recogida de equipajes 1

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup. bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup. Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	TªInt - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,10	1,10	0
CRISTAL	O			0,0		0,0	2,60	23,3	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,10	0
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			223,4	0,0	223,4	0,65	23,3	1,05	1,10	3907
MURO EXT.	O			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,15	0
CUBIERTA	H			0,0		0,0	0,46	23,3	1,00	1,15	0
SUELO				4302,9		4302,9	1,10	14,1	1,00	1,15	76748
LNC				432,0		432,0	1,20	11,7	1,00	1,00	6039
VOLUMEN	0									TOTAL	86693

CAUDAL
m3/h 26870,4

Kcal/h 187824,096

AIRE EXTERIOR

Zona de recogida de equipajes 2

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup. bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup. Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	TªInt - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,10	1,10	0
CRISTAL	O			0,0		0,0	2,60	23,3	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			95,6	0,0	95,6	0,65	23,3	1,10	1,10	1752
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,05	1,10	0
MURO EXT.	O			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,15	0
CUBIERTA	H			0,0		0,0	0,46	23,3	1,00	1,15	0
SUELO				3531,3		3531,3	1,10	14,1	1,00	1,15	62986
LNC				503,8		503,8	1,20	11,7	1,00	1,00	7043
VOLUMEN	0									TOTAL	71781

CAUDAL
m3/h Kcal/h
 AIRE EXTERIOR 25430,4 177758,496

Zona de paso cintas 1 (P1-P2) a v1

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup.bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup.Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	Tªint - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,10	1,10	0
CRISTAL	O			0,0		0,0	2,60	23,3	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,10	0
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,05	1,10	0
MURO EXT.	O			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,15	0
CUBIERTA	H			0,0	0,0	0,0	0,46	23,3	1,00	1,15	0
SUELO				160,2		160,2	1,10	14,1	1,00	1,15	2858
LNC				0,0		0,0	1,20	11,7	1,00	1,00	0
VOLUMEN	0									TOTAL	2858

CAUDAL $\frac{\text{m}^3/\text{h}}{\text{Kcal/h}}$ 460,8 3220,992

AIRE EXTERIOR

Zona de paso cintas 1 (P3) a v1

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup.bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup.Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	TªInt - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,10	1,10	0
CRISTAL	O			0,0		0,0	2,60	23,3	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,10	0
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,05	1,10	0
MURO EXT.	O			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,15	0
CUBIERTA	H			0,0	0,0	0,0	0,46	23,3	1,00	1,15	0
SUELO				46,7		46,7	1,10	14,1	1,00	1,15	832
LNC				0,0		0,0	1,20	11,7	1,00	1,00	0
VOLUMEN	0									TOTAL	832

CAUDAL $\frac{\text{Kcal/h}}{\text{m}^3/\text{h}}$ 144 1006,56
AIRE EXTERIOR

Zona de paso cintas 2 a v2

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup.bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup.Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	Tªint - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,10	1,10	0
CRISTAL	O			0,0		0,0	2,60	23,3	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,10	0
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,05	1,10	0
MURO EXT.	O			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,15	0
CUBIERTA	H			0,0	0,0	0,0	0,46	23,3	1,00	1,15	0
SUELO				84,3		84,3	1,10	14,1	1,00	1,15	1503
LNC				0,0		0,0	1,20	11,7	1,00	1,00	0
VOLUMEN	0									TOTAL	1503

CAUDAL $\frac{\text{m}^3/\text{h}}{\text{Kcal/h}}$ 230,4 1610,496

AIRE EXTERIOR

Vestibulo de facturación 1

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup. bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup. Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	TªInt - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,10	1,10	0
CRISTAL	O			0,0		0,0	2,60	23,3	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,10	0
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,05	1,10	0
MURO EXT.	O			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,15	0
CUBIERTA	H			1964,0		1964,0	0,46	23,3	1,00	1,15	24208
SUELO				0,0		0,0	1,10	14,1	1,00	1,15	0
LNC				556,8		556,8	1,20	11,7	1,00	1,00	7784
VOLUMEN	0									TOTAL	31992

CAUDAL
m3/h 16156,8

Kcal/h 112936,032

AIRE EXTERIOR

Vestibulo de facturación 3

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup.bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup.Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	TªInt - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			46,3		46,3	2,60	23,3	1,35	1,15	4350
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,10	1,10	0
CRISTAL	O			0,0		0,0	2,60	23,3	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			0,0	46,3	-46,3	0,65	23,3	1,20	1,15	-967
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,10	0
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,05	1,10	0
MURO EXT.	O			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,15	0
CUBIERTA	H			1460,0	0,0	1460,0	0,46	23,3	1,00	1,15	17996
SUELO				0,0		0,0	1,10	14,1	1,00	1,15	0
LNC				418,1		418,1	1,20	11,7	1,00	1,00	5845
VOLUMEN	0									TOTAL	27223

CAUDAL
m3/h Kcal/h
 12009,6 83947,104
 AIRE EXTERIOR

Vestibulo de facturación 3

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup.bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup.Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	TªInt - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			146,3		146,3	2,60	23,3	1,35	1,15	13755
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,10	1,10	0
CRISTAL	O			0,0		0,0	2,60	23,3	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			0,0	146,3	-146,3	0,65	23,3	1,20	1,15	-3057
MURO EXT.	NE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,10	0
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,05	1,10	0
MURO EXT.	O			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,15	0
CUBIERTA	H			1300,0		1300,0	0,46	23,3	1,00	1,15	16023
SUELO				0,0		0,0	1,10	14,1	1,00	1,15	0
LNC				283,0		283,0	1,20	11,7	1,00	1,00	3956
VOLUMEN	0									TOTAL	30677

CAUDAL
m3/h Kcal/h
 10684,8 74686,752
 AIRE EXTERIOR

Vestibulo de facturación 4

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup.bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup.Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	Tªint - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			146,3		146,3	2,60	23,3	1,35	1,15	13755
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,10	1,10	0
CRISTAL	O			0,0		0,0	2,60	23,3	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			0,0	146,3	-146,3	0,65	23,3	1,20	1,15	-3057
MURO EXT.	NE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,10	0
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,05	1,10	0
MURO EXT.	O			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,15	0
CUBIERTA	H			1418,0	0,0	1418,0	0,46	23,3	1,00	1,15	17478
SUELO				0,0		0,0	1,10	14,1	1,00	1,15	0
LNC				334,6		334,6	1,20	11,7	1,00	1,00	4678
VOLUMEN	0									TOTAL	32854

CAUDAL
m3/h Kcal/h
 11644 81391,56
 AIRE EXTERIOR

Vestibulo de facturación 5

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup.bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup.Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	Tªint - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,10	1,10	0
CRISTAL	O			0,0		0,0	2,60	23,3	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			53,9		53,9	2,60	23,3	1,25	1,15	4696
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,10	0
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,05	1,10	0
MURO EXT.	O			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			28,9	53,9	-25,0	0,65	23,3	1,15	1,15	-501
CUBIERTA	H			1400,0		1400,0	0,46	23,3	1,00	1,15	17256
SUELO				0,0		0,0	1,10	14,1	1,00	1,15	0
LNC				247,4		247,4	1,20	11,7	1,00	1,00	3458
VOLUMEN	0									TOTAL	24909

CAUDAL
 $\frac{\text{m}^3/\text{h}}{\text{Kcal/h}}$ 11520 80524,8
 AIRE EXTERIOR

Vestibulo de facturación 6

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup.bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup.Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	TªInt - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,10	1,10	0
CRISTAL	O			0,0		0,0	2,60	23,3	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			26,5		26,5	2,60	23,3	1,25	1,15	2303
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,10	0
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,05	1,10	0
MURO EXT.	O			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			26,5	26,5	0,0	0,65	23,3	1,15	1,15	0
CUBIERTA	H			1780,0		1780,0	0,46	23,3	1,00	1,15	21940
SUELO				0,0		0,0	1,10	14,1	1,00	1,15	0
LNC				297,1		297,1	1,20	11,7	1,00	1,00	4153
VOLUMEN	0									TOTAL	28397

CAUDAL
m3/h 14659,2 Kcal/h 102467,808

AIRE EXTERIOR

Dique de embarque 1

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup. bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup. Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	TªInt - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			46,9		46,9	2,60	23,3	1,35	1,15	4406
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			33,0		33,0	2,60	23,3	1,15	1,10	2529
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			118,6		118,6	2,60	23,3	1,10	1,10	8695
CRISTAL	O			24,9		24,9	2,60	23,3	1,20	1,15	2077
CRISTAL	NO			122,7		122,7	2,60	23,3	1,25	1,15	10683
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			0,0	46,9	-46,9	0,65	23,3	1,20	1,15	-979
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			0,0	33,0	-33,0	0,65	23,3	1,10	1,10	-605
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			160,6	118,6	42,0	0,65	23,3	1,05	1,10	735
MURO EXT.	O			14,4	24,9	-10,5	0,65	23,3	1,10	1,15	-201
MURO EXT.	NO			75,7	122,7	-47,0	0,65	23,3	1,15	1,15	-941
CUBIERTA	H			3480,0		3480,0	0,46	23,3	1,00	1,15	42893
SUELO				0,0		0,0	1,10	14,1	1,00	1,15	0
LNC				506,5		506,5	1,20	11,7	1,00	1,00	7081
VOLUMEN	0									TOTAL	76375

CAUDAL
m3/h Kcal/h
 AIRE EXTERIOR 21628,8 151185,312

Dique de embarque 2

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup. bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup. Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	TªInt - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			96,6		96,6	2,60	23,3	1,15	1,10	7404
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,10	1,10	0
CRISTAL	O			29,0		29,0	2,60	23,3	1,20	1,15	2424
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			58,4	96,6	-38,2	0,65	23,3	1,10	1,10	-701
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			68,8	0,0	68,8	0,65	23,3	1,05	1,10	1203
MURO EXT.	O			13,8	29,0	-15,3	0,65	23,3	1,10	1,15	-292
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,15	0
CUBIERTA	H			2676,0		2676,0	0,46	23,3	1,00	1,15	32984
SUELO				0,0		0,0	1,10	14,1	1,00	1,15	0
LNC				137,2		137,2	1,20	11,7	1,00	1,00	1917
VOLUMEN	0									TOTAL	44940

CAUDAL
m3/h 19267,2

CAUDAL
Kcal/h 134677,728

AIRE EXTERIOR

Dique de embarque 3

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup. bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup. Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	TªInt - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			96,5		96,5	2,60	23,3	1,15	1,10	7397
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,10	1,10	0
CRISTAL	O			39,0		39,0	2,60	23,3	1,20	1,15	3264
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			58,8	96,5	-37,8	0,65	23,3	1,10	1,10	-692
MURO EXT.	S			68,8	0,0	68,8	0,65	23,3	1,00	1,10	1146
MURO EXT.	SO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,05	1,10	0
MURO EXT.	O			0,0	39,0	-39,0	0,65	23,3	1,10	1,15	-748
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,15	0
CUBIERTA	H			2790,0		2790,0	0,46	23,3	1,00	1,15	34389
SUELO				0,0		0,0	1,10	14,1	1,00	1,15	0
LNC				121,5		121,5	1,20	11,7	1,00	1,00	1699
VOLUMEN	0									TOTAL	46453

CAUDAL
m3/h 20102,4 Kcal/h 140515,776

AIRE EXTERIOR

Dique de embarque 4

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup. bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup. Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	TªInt - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	E			47,3		47,3	2,60	23,3	1,25	1,10	3937
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			75,0		75,0	2,60	23,3	1,10	1,10	5501
CRISTAL	O			0,0		0,0	2,60	23,3	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	E			11,5	47,3	-35,8	0,65	23,3	1,15	1,10	-685
MURO EXT.	SE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,10	0
MURO EXT.	S			68,8	0,0	68,8	0,65	23,3	1,00	1,10	1146
MURO EXT.	SO			21,7	75,0	-53,4	0,65	23,3	1,05	1,10	-933
MURO EXT.	O			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,15	0
CUBIERTA	H			2470,0		2470,0	0,46	23,3	1,00	1,15	30444
SUELO				0,0		0,0	1,10	14,1	1,00	1,15	0
LNC				148,4		148,4	1,20	11,7	1,00	1,00	2075
VOLUMEN	0									TOTAL	41484

CAUDAL
m3/h Kcal/h
 17798,4 124410,816
 AIRE EXTERIOR

Dique de embarque 5

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup. bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup. Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	TªInt - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	E			81,1		81,1	2,60	23,3	1,25	1,10	6757
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,60	23,3	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			48,6		48,6	2,60	23,3	1,10	1,10	3559
CRISTAL	O			0,0		0,0	2,60	23,3	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	E			65,4	81,1	-15,7	0,65	23,3	1,15	1,10	-301
MURO EXT.	SE			68,8	0,0	68,8	0,65	23,3	1,10	1,10	1261
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			2,7	48,6	-45,8	0,65	23,3	1,05	1,10	-802
MURO EXT.	O			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,15	0
CUBIERTA	H			2627,0		2627,0	0,46	23,3	1,00	1,15	32380
SUELO				0,0		0,0	1,10	14,1	1,00	1,15	0
LNC				317,2		317,2	1,20	11,7	1,00	1,00	4434
VOLUMEN	0									TOTAL	47288

CAUDAL
m3/h Kcal/h
 18291,6 127858,284
 AIRE EXTERIOR

Dique de embarque 6

MODULO	ORIENT.	ancho (m)	alto (m)	Sup. bruta (m2)	Descuento (m2)	Sup. Neta (m2)	K (Kcal/hm2°C)	TªInt - Tªext (°C)	fv	C.p.regimen	TOTAL (Kcal/h)
001											
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,60	23,3	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			97,7		97,7	2,60	23,3	1,35	1,15	9191
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			33,1		33,1	2,60	23,3	1,15	1,10	2537
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,60	23,3	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			10,2		10,2	2,60	23,3	1,10	1,10	750
CRISTAL	O			0,0		0,0	2,60	23,3	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,60	23,3	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			58,3	97,7	-39,4	0,65	23,3	1,20	1,15	-824
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			60,3	33,1	27,2	0,65	23,3	1,10	1,10	498
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			2,7	10,2	-7,5	0,65	23,3	1,05	1,10	-131
MURO EXT.	O			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,65	23,3	1,15	1,15	0
CUBIERTA	H			2237,0		2237,0	0,46	23,3	1,00	1,15	27573
SUELO				0,0		0,0	1,10	14,1	1,00	1,15	0
LNC				252,2		252,2	1,20	11,7	1,00	1,00	3526
VOLUMEN	0									TOTAL	43118

CAUDAL
m3/h Kcal/h
 16099,2 112533,408
 AIRE EXTERIOR

5.2. Bombas.

[illegible]

5-ago-16

Agua fría parte medio-izquierda P0

Secundario

CF2 P0[illegible]

5-ago-16

Agua caliente parte medio-izquierda P0

Secundario

CC2_P0

[illegible]

ALTURA EFECTIVA DE LA BOMBA (M.C.A.)	5,54
--------------------------------------	------

Fecha:			Agua caliente parte medio-derecha P0																										
Instalac:			Secundario																										
Circuito:			CC3 P0																										
Bomba:																													
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			
0-1	642,2175	25	7	0,32	14,4	1	0,6																				105,00	105,00	
1-3	1162,165	25	20	0,56	7,9					1	1,5																188,00	293,00	
3-5	1446,2575	32	8	0,42	6,3					1	1,8																64,80	357,80	
5-19	1827,685	32	12	0,52	27,5	2	0,9			1	1,8																373,20	731,00	
19-39	4123,045	50	8	0,54	5,6	1	1,5			1	3																80,80	811,80	
39-40	5694,845	50	14	0,72	2,4					1	3					2	0,7							1	0,7		149,80	961,60	

5-ago-16

Agua fría parte derecha P0SecundarioCF4 P0[illegible]

Fecha: 5-ago-16
Instalac: Agua caliente parte derecha P0

Instalac:

Circuito:

Bomba: CC4 P0

bateria (mm. c.a.)	2.000,00
valv control	2.000,00
	total
	5.306,80
	% segur.
	10,00%
ALTURA EFECTIVA DE LA BOMBA (M.C.A.)	
	5,84

--	--

ALTURA EFECTIVA DE LA BOMBA (M.C.A.)	7,27
--------------------------------------	------

5-ago-16

Agua fría zona centro P1

Secundario

CF2 P1[illegible]

Fecha: 5-ago-16
Instalac: Agua caliente zona centro P1

Instalac:

Circuito: Secundario

<u>Bomba:</u>	<u>CC2 P1</u>
---------------	---------------

[illegible]

6-ago-16
Fecha: Cubierta colector impulsión a climatizadores
Instalac: Primario agua fría
Circuito: CF1 C
Bomba:

[illegible]

6-aqo-16

Cubierta

Primario a

CF2 C

0	
4	
5	

[illegible]

6-ago-16

Fecha:
Instalaci: Cubierta colector impulsión a climatizadores
Circuito: Primario agua caliente
Bomba: CC1 C

TRAMO	Q (l / h)	DN	Perd. mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (m)		codos 90°		codos 45°		tes		reduc.		Tot acces.	BOLA		MARIP		FILTRO		ASIENTO		RET		REG		Tot tramo (mm.c.a.)	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	uds	perd			
0-1	1987	32	14	0,56	10,5	1	0,9								0,9											159,60	159,60			
1-3	17552,1	80	14	0,96	29,5						1	4,5			4,5											476,00	635,60			
3-5	19296,1	80	17	1,06	29,54						1	4,5			4,5											578,68	1.214,28			
5-7	32392,58	100	12	1,04	4,1						1	6			6											121,20	1.335,48			
7-9	49897,18	125	9	1,04	20,7						1	7,5			7,5											253,80	1.589,28			
9-11	60440,98	125	13	1,3	35,8						1	7,5			7,5											562,90	2.152,18			
11-13	61566,98	125	14	1,3	6,9						1	7,5			7,5											201,60	2.353,78			
13-15	72981,48	125	20	1,56	21,1						1	7,5			7,5											572,00	2.925,78			
15-17	89570,98	150	12	1,35	8						1	9			9											204,00	3.129,78			
17-19	114524,9	150	19	1,7	5,3						1	9			9											271,70	3.401,48			
19-21	115823,9	150	19	1,7	13,3						1	9			9											423,70	3.825,18			
21-23	135239,5	200	6	1,13	35,4						1	10,5			10,5											275,40	4.100,58			
23-25	153936,4	200	8	1,31	22,4						1	10,5			10,5											263,20	4.363,78			
25-27	164472,8	200	9	1,39	11,4						1	10,5			10,5											197,10	4.560,88			
27-29	165520,8	200	9	1,39	8,5						1	10,5			10,5											171,00	4.731,88			
29-31	185771,8	200	11	1,53	41,3	1	5,4				1	10,5			15,9											629,20	5.361,08			
31-33	196888,9	200	13	1,67	4,15						1	10,5			10,5											190,45	5.551,53			
33-35	198512,9	200	13	1,67	3,35						1	10,5			10,5											180,05	5.731,58			
35-37	216482,6	200	15	1,79	70,8						1	10,5			10,5											1.219,50	6.951,08			
37-39	239238,6	250	6	1,3	3,4						1	15			15											110,40	7.061,48			
39-41	266890,3	250	7	1,41	9,95						1	15			15											174,65	7.236,13			
41-43	295675,9	250	9	1,6	26,71						1	15			15											375,39	7.611,52			
43-45	297548,9	250	9	1,6	12,3						1	15			15	2						1	50		1	3,6	728,10	8.339,62		

Fecha:
Instalac:
Circuito:
Bomba:

[illegible]

5.3. Ventiladores.

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
0-1	874,3	270	300x200	3,2	Red+Der	0,72	1	3,92	0,09	0,3528
0-3	1748,6	360	360x300	3,2	Red+Der	1,51	1	4,71	0,09	0,4239
3-6	3497,2	440	460x360	3,2	Red+Der	4,21	1	7,41	0,09	0,6669
6-9	5245,8	530	520x460	3,2	Red+Der	6,56	1	9,76	0,09	0,8784
9-12	6994,4	590	560x520	3,2	Red+Der	9,47	1	12,67	0,09	1,1403
12-15	8743	650	640x560	3,4	Red+Der	7,11	1	10,51	0,09	0,9459
15-18	10491,6	680	640x600	3,2	Red+Der	16,18	1	19,38	0,09	1,7442
18-21	12240,2	720	720x640	3,2	Red+Der	19,27	1	22,47	0,09	2,0223
21-24	13988,8	750	740x640	3,2	Red+Der	22,61	1	25,81	0,09	2,3229
24-27	16611,7	800	740x720	3,2	Red+Der	28,84	1	32,04	0,09	2,8836
27-30	18360,3	830	800x720	3,2	Red+Der	32,74	1	35,94	0,09	3,2346
30-33	20108,9	880	900x720	3,2	Red+Der	34,24	1	37,44	0,09	3,3696
33-36	22731,8	900	940x720	3,2	Red+Der	43,33	1	46,53	0,09	4,1877
36-39	24480,4	930	1000x720	3,2	Red+Der	46,3	1	49,5	0,09	4,455
39-42	26229	950	1000x750	3,2	Red+Der	53,51	1	56,71	0,08	4,5368
42-45	27977,6	1000	1000x850	4,4	Red+Der	53,51	1	57,91	0,08	4,6328
45-48	29726,2	1050	1000x900	1,2	Red+Der	53,51	1	54,71	0,08	4,3768
48-50	30600,5	1050	1000x900	1,2	Red+Der	53,51	1	54,71	0,08	4,3768
50-53	32349,1	1050	1000x900	3,2	Red+Der	53,51	1	56,71	0,08	4,5368
53-56	34097,7	1100	1000x1000	3,2	Red+Der	53,51	1	56,71	0,07	3,9697
56-59	35846,3	1100	1000x1000	3,2	Red+Der	53,51	1	56,71	0,07	3,9697
59-69	37594,9	1100	1000x1000	5,4	Red+Der	53,51	1	58,91	0,07	4,1237
69-73	41092,1	1150	1100x1000	9	Red+Der+Cod	65,31	1	74,31	0,06	4,4586
73-92	42840,7	1200	1100x1000	7,2	Red+Der+Cod	59,41	1	66,61	0,06	3,9966
92-93	53332,3	1350	1500x1000	5,1	Red+Der	53,51	1	58,61	0,05	2,9305
								Subtotal	74,5369	
								Pérdida en difusión	3,2	
								Coef. Seg. %	10%	
								TOTAL	85,51	

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces.	L. Total	mm.c.a/ml	Total
0-1	927,9	280	340x200	3,4	Red+Der	0,8	1	4,2	0,09	0,378
0-3	1855,8	380	360x340	3,2	Red+Der	2,67	1	5,87	0,09	0,5283
3-5	2783,7	430	440x360	3,2	Red+Der	2,81	1	6,01	0,09	0,5409
5-7	3711,6	460	440x400	3,2	Red+Der	4,36	1	7,56	0,09	0,6804
7-9	4639,5	500	480x440	5,6	Red+Der+Coc	8,38	1	13,98	0,09	1,2582
9-11	5567,4	540	560x440	6,8	Red+Der	7,11	1	13,91	0,09	1,2519
11-13	6495,3	580	640x440	3,2	Red+Der	8,56	1	11,76	0,09	1,0584
13-16	8351,1	630	640x520	3,2	Red+Der	11,74	1	14,94	0,09	1,3446
16-19	10206,9	680	640x600	3,2	Red+Der	15,05	1	18,25	0,09	1,6425
19-22	12062,7	700	640x640	3,2	Red+Der	19,27	1	22,47	0,09	2,0223
22-25	13918,5	750	740x640	3,2	Red+Der	22,61	1	25,81	0,09	2,3229
25-28	16702,2	800	740x720	3,2	Red+Der	30,09	1	33,29	0,09	2,9961
28-31	19485,9	870	880x720	3,2	Red+Der	34,24	1	37,44	0,09	3,3696
31-34	22269,6	900	940x720	3,2	Red+Der	41,04	1	44,24	0,09	3,9816
34-37	24125,4	930	1000x720	3,2	Red+Der	43,33	1	46,53	0,09	4,1877
37-40	25981,2	950	1000x750	3,2	Red+Der	50,37	1	53,57	0,09	4,8213
40-43	27837	980	1000x800	3,2	Red+Der	53,51	1	56,71	0,09	5,1039
43-46	29692,8	1000	1000x850	3,2	Red+Der	53,51	1	56,71	0,07	3,9697
46-49	31548,6	1050	1000x900	3,2	Red+Der	53,51	1	56,71	0,06	3,4026
49-52	33404,4	1050	1000x900	3,2	Red+Der	53,51	1	56,71	0,06	3,4026
52-55	35260,2	1100	1000x1000	3,2	Red+Der	53,51	1	56,71	0,06	3,4026
55-65	37116	1150	1100x1000	5,4	Red+Der	53,51	1	58,91	0,06	3,5346
65-84	40827,6	1200	1100x1000	9,7	Red+Der+Coc	59,41	1	69,11	0,06	4,1466
84-85	51962,4	1300	1400x1000	7,5	Red+Der	53,51	1	61,01	0,05	3,0505
								Subtotal	62,3978	
								Pérdida en difusión	3,2	
								Coef. Seg. %	10%	
								TOTAL	72,16	

Vestíbulo de facturación 3										
Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
0-1	1008,7	300	280x260	2	Red+Der	0,8	1	2,8	0,09	0,252
0-3	2017,4	370	420x280	3,5	Red+Der	2,15	1	5,65	0,09	0,5085
3-12	4034,8	480	460x420	10,4	Red+Der+Cod	7,47	1	17,87	0,09	1,6083
12-19	8069,6	630	800x420	9,3	Red+Der	10,84	1	20,14	0,09	1,8126
19-60	12104,4	720	1000x420	4,4	Red+Der+Cod	22,52	1	26,92	0,09	2,4228
60-72	37321,9	1100	1000x1000	3,6	Red+Der	53,51	1	57,11	0,07	3,9977
72-73	43374,1	1200	1100x1000	1,8	Red+Der	53,51	1	55,31	0,06	3,3186
								Subtotal		13,9205
								Pérdida en difusión		3,2
								Coef. Seg. %		10%
								TOTAL		18,83

[illegible]

[illegible]

Vestíbulo de facturación 6										
Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
0-1	775,5	260	240x240	5,2	Red+Der+Cod	1,93	1	7,13	0,09	0,6417
0-3	1551	320	360x240	3,5	Red+Der	1,58	1	5,08	0,09	0,4572
3-5	2326,5	380	360x340	3,5	Red+Der	2,62	1	6,12	0,09	0,5508
5-12	3102	440	460x360	3,5	Red+Der	3,34	1	6,84	0,09	0,6156
12-34	5428,5	540	680x360	9,3	Red+Der	6,56	1	15,86	0,09	1,4274
34-56	16285,5	800	800x680	9,3	Red+Der	27,76	1	37,06	0,09	3,3354
56-78	27142,5	980	1000x800	9,3	Red+Der	53,51	1	62,81	0,08	5,0248
78-94	37999,5	1100	1000x1000	9,3	Red+Der	53,51	1	62,81	0,08	5,0248
94-107	45754,5	1200	1100x1000	9,3	Red+Der	53,51	1	62,81	0,07	4,3967
107-108	51958,5	1300	1400x1000	35,9	Red+Der+Cod	73,04	1	108,94	0,06	6,5364

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

Retorno vestíbulo de llegadas 1										
Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
0-1	1998,76	370	380x300	15,1	Red	2,15	1	17,25	0,09	1,5525
1-2	3997,52	470	480x380	14,3	Red+Cod	4,81	1	19,11	0,09	1,7199
2-3	5996,28	570	570x480	15,1	Red	7,4	1	22,5	0,09	2,025
3-4	7995,04	650	640x560	15,7	Red	9,7	1	25,4	0,09	2,286
4-8	9993,8	700	640x640	13,2	Red	13,37	1	26,57	0,09	2,3913
8-14	15990,08	800	750x700	12,3	Red+Der+Cod	26,21	1	38,51	0,09	3,4659
14-18	25983,88	950	100x750	8,2	Red+Der+Cod	50,37	1	58,57	0,09	5,2713
18-19	31980,16	1050	1000x900	11,3	Red+Der+Cod	53,51	1	64,81	0,06	3,8886
								Subtotal		22,6005
								Pérdida en difusión		3,2
								Coef. Seg. %		10%
								TOTAL		28,38

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
0-1	2157,72	380	440x280	16,5	Red+Cod	2,58	1	19,08	0,09	1,7172
1-2	4315,44	500	480x440	15,5	Red	1,83	1	17,33	0,09	1,5597
2-3	6473,16	570	560x480	15,5	Red	3,26	1	18,76	0,09	1,6884
3-4	8630,88	650	640x560	15,8	Red	4,7	1	20,5	0,09	1,845
4-5	10788,6	700	640x640	21	Red	6,16	1	27,16	0,09	2,4444
5-8	12946,32	750	750x700	13,3	Red	7,34	1	20,64	0,09	1,8576
8-11	17261,76	830	760x760	11	Red+Der	27,4	1	38,4	0,09	3,456
11-17	21577,2	900	900x760	6,9	Red+Der+Cod	43,44	1	50,34	0,09	4,5306
17-18	32365,8	1050	1000x900	8,8	Red+Der+Cod	59,41	1	68,21	0,06	4,0926
								Subtotal		23,1915
								Pérdida en difusión		3,2
								Coef. Seg. %		10%
								TOTAL		29,03

[illegible][illegible]

Retorno vestíbulo de facturación 5

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
0-1	2389,07	380	440x280	12,55	Red+Der+Cod	4,44	1	16,99	0,09	1,5291
1-2	4778,14	500	480x440	8,3	Red+Der	4,52	1	12,82	0,09	1,1538
2-3	7167,21	600	600x500	9	Red+Der	11,34	1	20,34	0,09	1,8306
3-4	9556,28	650	640x560	9	Red+Der	13,37	1	22,37	0,09	2,0133
4-8	11945,35	700	640x640	4,5	Red+Der	19,27	1	23,77	0,09	2,1393
8-15	19112,56	860	860x720	16,5	Red+Der	34,24	1	50,74	0,09	4,5666
15-16	33446,98	1100	1000x1000	4,9	Red+Der	53,51	1	58,41	0,09	5,2569
								Subtotal		18,4896
								Pérdida en difusión		3,2
								Coef. Seg. %		10%
								TOTAL		23,86

Retorno vestíbulo de facturación 6

[illegible]

Retorno dique de embarque 1

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
0-1	2955	430	520x300	10	Red+Der+Cod	5,05	1	15,05	0,09	1,3545
1-2	5910	500	570x480	10,7	Red+Der+Cod	7,4	1	18,1	0,09	1,629
2-3	8865	650	640x560	11	Red+Der	12,37	1	23,37	0,09	2,1033
3-4	11820	700	640x640	11	Red+Der+Cod	23,11	1	34,11	0,09	3,0699
4-5	14775	750	740x640	22	Red+Der	27,76	1	49,76	0,09	4,4784
5-6	17730	830	800x720	11	Red+Der	31,08	1	42,08	0,09	3,7872
6-7	20685	880	900x720	11	Red+Der	37,06	1	48,06	0,09	4,3254
7-17	23640	900	940x720	0,6	Red+Der	38,65	1	39,25	0,09	3,5325
17-20	47280	1300	1400x1000	11,2	Red+Der	53,51	1	64,71	0,07	4,5297
20-21	53190	1350	1500x1000	10,1	Red+Der	53,51	1	63,61	0,06	3,8166
								Subtotal		32,6265
								Pérdida en difusión		3,2
								Coef. Seg. %		10%
								TOTAL		39,41

Retorno dique de embarque 2

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
0-1	1920,69	370	380x300	11	Red+Der	2,15	1	13,15	0,09	1,1835
1-2	3841,38	470	480x380	11	Red+Der	4,81	1	15,81	0,09	1,4229
2-6	5762,07	500	570x480	5,3	Red+Der	7,4	1	12,7	0,09	1,143
6-14	11524,14	700	680x600	11,2	Red+Der	19,27	1	30,47	0,09	2,7423
14-17	24968,97	950	1000x750	12,7	Red+Der	47,37	1	60,07	0,09	5,4063
17-20	28810,35	1000	1000x850	11,35	Red+Der	53,51	1	64,86	0,08	5,1888
20-21	32651,73	1100	1000x1000	10,5	Red+Der	53,51	1	64,01	0,07	4,4807
								Subtotal		21,5675
								Pérdida en difusión		3,2
								Coef. Seg. %		10%
								TOTAL		27,24

Retorno dique de embarque 3

[illegible]

Retorno dique de embarque 4

[illegible]

Retorno dique de embarque 5

[illegible]

Retorno dique de embarque 6

Tramo	Q	Ø eq.	a x b	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
0-1	2110,65	380	440x280	11	Red+Der	2,58	1	13,58	0,09	1,2222
1-2	4221,3	500	480x440	11	Red+Der	4,53	1	15,53	0,09	1,3977
2-3	6331,95	570	560x480	11	Red+Der	8,4	1	19,4	0,09	1,746
3-6	8442,6	650	640x560	1	Red+Der	12,33	1	13,33	0,09	1,1997
6-11	12663,9	750	750x700	12	Red+Der	19,27	1	31,27	0,09	2,8143
11-14	21106,5	880	900x720	11,7	Red+Der	37,06	1	48,76	0,09	4,3884
14-15	25327,8	950	1000x750	14,7	Red+Der+Cod	53,32	1	68,02	0,09	6,1218
								Subtotal		18,8901
								Pérdida en difusión		3,2
								Coef. Seg. %		10%
								TOTAL		24,3

[illegible]

5.4 Tablas de diseño.

TABLA CALCULO TUBERIAS AGUA FRIA
Tubo. Liso. 2300 < R < 100.000
2º ecuac de Kármán-Prandtl
Y ECUACIONES ANEXAS PARA TUBERIA
DE ACERO DIN 2440 Y 2448

ecuacion de Poiseuille
ecuacion de Blasius
2º ecuac de Kármán-Prandtl
ecuacion de Colebrook-White

$R < 2300$
 $R < R < 100.000$
tubo. Liso. 2300 < R < 100.000
zona de transición

$\lambda = 0.316 / R^{0.25}$
 $\lambda = 1 / (1.14 - 2 \times \log(k/d))^2$
 $k = 2 \times \log(100/3.71 + 2.51/(R \times \lambda^{0.25}))$
 $\lambda = \text{rugosidad (mm)}$
 $R = \text{Re de Reynolds}$
 $\nu = \text{viscosidad cinemática}$
 $\lambda = 0.316 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 10°C
 $0.320 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 50°C

$\lambda = 0.316 / R^{0.25}$
 $\lambda = 1 / (1.14 - 2 \times \log(k/d))^2$
 $k = 2 \times \log(100/3.71 + 2.51/(R \times \lambda^{0.25}))$
 $\lambda = \text{rugosidad (mm)}$
 $R = \text{Re de Reynolds}$
 $\nu = \text{viscosidad cinemática}$
 $\lambda = 0.316 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 10°C
 $0.320 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 50°C

$\lambda = 0.316 / R^{0.25}$
 $\lambda = 1 / (1.14 - 2 \times \log(k/d))^2$
 $k = 2 \times \log(100/3.71 + 2.51/(R \times \lambda^{0.25}))$
 $\lambda = \text{rugosidad (mm)}$
 $R = \text{Re de Reynolds}$
 $\nu = \text{viscosidad cinemática}$
 $\lambda = 0.316 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 10°C
 $0.320 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 50°C

$\lambda = 0.316 / R^{0.25}$
 $\lambda = 1 / (1.14 - 2 \times \log(k/d))^2$
 $k = 2 \times \log(100/3.71 + 2.51/(R \times \lambda^{0.25}))$
 $\lambda = \text{rugosidad (mm)}$
 $R = \text{Re de Reynolds}$
 $\nu = \text{viscosidad cinemática}$
 $\lambda = 0.316 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 10°C
 $0.320 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 50°C

$\lambda = 0.316 / R^{0.25}$
 $\lambda = 1 / (1.14 - 2 \times \log(k/d))^2$
 $k = 2 \times \log(100/3.71 + 2.51/(R \times \lambda^{0.25}))$
 $\lambda = \text{rugosidad (mm)}$
 $R = \text{Re de Reynolds}$
 $\nu = \text{viscosidad cinemática}$
 $\lambda = 0.316 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 10°C
 $0.320 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 50°C

$\lambda = 0.316 / R^{0.25}$
 $\lambda = 1 / (1.14 - 2 \times \log(k/d))^2$
 $k = 2 \times \log(100/3.71 + 2.51/(R \times \lambda^{0.25}))$
 $\lambda = \text{rugosidad (mm)}$
 $R = \text{Re de Reynolds}$
 $\nu = \text{viscosidad cinemática}$
 $\lambda = 0.316 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 10°C
 $0.320 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 50°C

$\lambda = 0.316 / R^{0.25}$
 $\lambda = 1 / (1.14 - 2 \times \log(k/d))^2$
 $k = 2 \times \log(100/3.71 + 2.51/(R \times \lambda^{0.25}))$
 $\lambda = \text{rugosidad (mm)}$
 $R = \text{Re de Reynolds}$
 $\nu = \text{viscosidad cinemática}$
 $\lambda = 0.316 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 10°C
 $0.320 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 50°C

$\lambda = 0.316 / R^{0.25}$
 $\lambda = 1 / (1.14 - 2 \times \log(k/d))^2$
 $k = 2 \times \log(100/3.71 + 2.51/(R \times \lambda^{0.25}))$
 $\lambda = \text{rugosidad (mm)}$
 $R = \text{Re de Reynolds}$
 $\nu = \text{viscosidad cinemática}$
 $\lambda = 0.316 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 10°C
 $0.320 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 50°C

$\lambda = 0.316 / R^{0.25}$
 $\lambda = 1 / (1.14 - 2 \times \log(k/d))^2$
 $k = 2 \times \log(100/3.71 + 2.51/(R \times \lambda^{0.25}))$
 $\lambda = \text{rugosidad (mm)}$
 $R = \text{Re de Reynolds}$
 $\nu = \text{viscosidad cinemática}$
 $\lambda = 0.316 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 10°C
 $0.320 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 50°C

$\lambda = 0.316 / R^{0.25}$
 $\lambda = 1 / (1.14 - 2 \times \log(k/d))^2$
 $k = 2 \times \log(100/3.71 + 2.51/(R \times \lambda^{0.25}))$
 $\lambda = \text{rugosidad (mm)}$
 $R = \text{Re de Reynolds}$
 $\nu = \text{viscosidad cinemática}$
 $\lambda = 0.316 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 10°C
 $0.320 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 50°C

$\lambda = 0.316 / R^{0.25}$
 $\lambda = 1 / (1.14 - 2 \times \log(k/d))^2$
 $k = 2 \times \log(100/3.71 + 2.51/(R \times \lambda^{0.25}))$
 $\lambda = \text{rugosidad (mm)}$
 $R = \text{Re de Reynolds}$
 $\nu = \text{viscosidad cinemática}$
 $\lambda = 0.316 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 10°C
 $0.320 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s}$ para agua a 50°C

Ø pulgadas		Ø nominal		Perdida de carga en mm.c.a./m		CAUDAL EN L/H										CAUDAL EN M ³ /H										CAUDAL EN L/H										CAUDAL EN M ³ /H																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																															
38"	12"	34"	1"	1 1/4"	1 1/2"	2"	3"	4"	5"	6"	8"	10"	12"	16"	18"	20"	22"	24"	26"	28"	30"	32"	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	Ø nominal	

TABLA CÁLCULO TUBERÍAS AGUA CALIENTE PARA LAS ECUACIONES ANEXAS DE HODDY Y ECUACIONES ANEXAS PARA TUBERÍAS DE ACERO DIN 2440 Y 2448

$$H = 10^5 \times \lambda \times x / (1/d) \times (x^2/2 \times 9.8)$$

$$H = \text{Pérdida de carga por metro de tubería (mm.c.a.)}$$

$$d = \text{Diámetro interior real del tubo (mm)}$$

$$v = \text{Velocidad (m/s)}$$

$$\lambda = 64 / R$$

$$\lambda = 0.3164 \times R^{-0.25}$$

$$\lambda = 0.14 \times 2 \times \log (v/d)^{0.2}$$

$$\lambda^{1/2} = 2 \times \log (v/d)^{0.25} / R^{0.25}$$

$$k = \text{rugosidad (mm)}$$

$$R = \rho \times v^2 / \mu$$

$$v = \text{viscosidad cinemática}$$

$$1.308 \times 10^6 \text{ m}^2/\text{s para agua a } 10^{\circ}\text{C}$$

$$0.328 \times 10^6 \text{ m}^2/\text{s para agua a } 90^{\circ}\text{C}$$

$$k \text{ considerado} = 0.15 \text{ mm}$$

Ø nominal mm	pulgadas	DIN 2440										DIN 2448									
		3/8"	1/2"	3/4"	1"	1 1/4"	2"	2 1/2"	3"	4"	5"	6"	8"	10"	12"	14"	16"	18"	20"		
		10	15	20	25	32	40	50	65	80	100	125	150	200	250	300	350	400	450	500	
Perdida de carga en mm.c.a./ mli		CAUDAL EN L/H																			
3		VELOCIDAD EN M/S																			
50	101	229	429	939	1.369	2.894	5.189	7.891	12.931	17.628	24.062	32.062	42.928	57.828	76.628	95.428	114.228	133.028	151.828	892.50	
60	120	268	502	1.064	1.593	3.005	5.982	9.292	18.793	32.524	52.008	72.104	92.200	112.376	132.552	152.728	172.904	193.080	213.256	1.030.575	
4	5	134	320	692	1.196	2.392	4.384	6.376	9.368	13.360	17.352	21.344	25.336	29.328	33.320	37.312	41.304	45.296	49.288	1.152.22	
6	7	148	337	624	1.324	1.967	3.747	7.466	11.388	23.004	39.833	63.096	97.559	132.422	167.285	202.148	237.011	271.874	306.737	1.303.590	
10	120	268	502	1.064	1.593	3.005	5.982	9.292	18.793	32.524	52.008	72.104	92.200	112.376	132.552	152.728	172.904	193.080	213.256	1.030.575	
15	165	358	716	1.458	2.187	4.047	7.694	11.341	16.988	24.635	34.282	43.929	53.576	63.223	72.870	82.517	92.164	101.811	111.458	1.408.102	
20	210	482	964	1.922	2.884	4.327	8.654	12.981	19.471	28.206	39.858	51.510	63.162	74.814	86.466	98.118	109.770	121.422	133.074	1.560.26	
25	250	592	1.184	3.576	3.568	6.423	12.846	19.269	28.898	41.347	53.796	66.245	78.694	91.143	103.592	116.041	128.490	140.939	153.388	1.814.552	
30	300	692	1.388	4.080	3.968	6.923	13.842	20.765	30.398	43.847	56.296	68.745	81.194	93.643	106.092	118.541	130.990	143.439	155.888	1.966.708	
35	350	812	1.640	4.896	4.768	8.112	16.024	24.036	34.669	49.128	63.587	78.046	92.505	106.964	121.423	135.882	150.341	164.799	179.258	2.118.854	
40	400	932	1.844	5.488	5.344	9.008	17.920	26.880	39.340	54.800	70.260	85.720	101.180	116.640	132.100	147.560	163.020	178.480	193.940	2.270.999	
45	450	1.052	2.088	6.280	6.128	10.080	20.016	29.024	43.536	60.048	77.560	95.072	112.584	130.096	147.608	165.120	182.632	200.144	217.656	2.423.144	
50	500	1.172	2.288	6.880	6.712	10.864	21.728	31.680	47.040	64.800	83.600	102.400	121.200	140.000	158.800	177.600	196.400	215.200	234.000	2.575.289	
55	550	1.292	2.488	7.480	7.304	11.456	23.440	34.400	50.400	69.200	89.600	109.000	128.400	147.800	167.200	186.600	205.400	224.200	243.000	2.727.434	
60	600	1.412	2.688	8.080	7.896	12.048	25.104	37.024	53.024	72.832	94.640	116.448	138.256	159.064	179.872	199.680	219.488	239.296	259.104	2.879.579	
65	650	1.532	2.888	8.680	8.488	12.648	26.800	39.760	56.720	77.520	100.320	123.120	145.920	168.720	191.520	214.320	237.120	259.920	282.720	3.031.724	
70	700	1.652	3.088	9.280	9.072	13.248	28.504	42.608	60.512	82.312	106.112	130.912	155.712	180.512	205.312	230.112	254.912	279.712	304.512	3.183.869	
75	750	1.772	3.288	9.880	9.664	13.848	30.208	45.312	64.816	87.616	112.416	137.216	162.016	186.816	211.616	236.416	261.216	286.016	310.816	3.336.014	
80	800	1.892	3.488	10.480	10.256	14.448	31.912	48.016	68.520	92.320	118.120	143.920	169.720	195.520	221.320	247.120	272.920	298.720	324.520	3.488.159	
85	850	2.012	3.688	11.080	10.848	15.048	33.616	50.720	72.224	97.024	124.824	151.624	178.424	205.224	232.024	258.824	285.624	312.424	339.224	3.640.304	
90	900	2.132	3.888	11.680	11.432	15.648	35.320	54.424	77.024	103.824	132.624	160.424	188.224	216.024	243.824	271.624	299.424	327.224	355.024	3.792.449	
95	950	2.252	4.088	12.280	12.024	16.248	37.024	58.128	80.632	108.632	138.432	168.232	198.032	227.832	257.632	287.432	317.232	347.032	376.832	3.944.594	
100	1.000	2.372	4.288	12.880	12.608	16.848	38.728	61.832	85.336	113.436	144.236	175.036	205.836	236.636	267.436	298.236	329.036	359.836	389.636	4.096.739	
105	1.050	2.492	4.488	13.480	13.192	17.448	40.432	65.536	89.040	118.140	150.040	181.940	213.840	245.740	277.640	309.540	341.440	373.340	405.240	4.248.884	
110	1.100	2.612	4.688	14.080	13.776	18.048	42.136	69.240	93.744	123.244	156.144	189.044	221.944	254.844	287.744	320.644	353.544	386.444	418.344	4.401.029	
115	1.150	2.732	4.888	14.680	14.360	18.648	43.840	72.944	98.448	128.348	162.248	196.148	229.048	261.948	294.848	327.748	360.648	393.548	426.448	4.553.174	
120	1.200	2.852	5.088	15.280	14.944	19.248	45.544	76.648	103.152	133.452	167.352	201.252	235.152	269.052	302.952	336.852	370.752	404.652	438.552	4.705.319	
125	1.250	2.972	5.288	15.880	15.528	19.848	47.248	80.352	107.856	138.556	173.456	208.356	242.256	276.156	310.056	343.956	377.856	411.756	445.656	4.857.464	
130	1.300	3.092	5.488	16.480	16.112	20.448	48.952	84.056	112.560	143.660	179.560	215.660	251.760	285.660	320.560	354.460	388.360	422.260	456.160	5.009.609	
135	1.350	3.212	5.688	17.080	16.696	21.048	50.656	87.760	117.264	148.764	185.664	222.764	258.864	294.964	330.064	364.964	399.064	433.164	467.264	5.161.754	
140	1.400	3.332	5.888	17.680	17.296	21.648	52.360	91.464	121.968	153.868	191.768	228.868	264.968	300.068	334.968	368.868	402.768	436.668	470.568	5.313.899	
145	1.450	3.452	6.088	18.280	17.888	22.248	54.064	95.168	126.672	158.972	197.872	234.972	271.072	306.172	341.072	374.972	408.872	442.772	476.672	5.466.044	
150	1.500	3.572	6.288	18.880	18.480	22.848	55.768	98.872	131.376	164.076	203.976	241.076	277.176	312.176	347.076	380.976	416.876	450.776	484.676	5.618.189	
155	1.550	3.692	6.488	19.480	19.072	23.448	57.472	102.576	136.080	169.180	209.080	247.180	283.280	318.280	354.180	388.080	423.980	457.880	490.780	5.770.334	
160	1.600	3.812	6.688	20.080	19.664	24.048	59.176	106.280	140.784	174.284	215.184	253.284	289.384	324.384	360.284	394.184	429.084	463.984	499.884	5.922.479	
165	1.650	3.932	6.888	20.680	20.256	24.648	60.880	110.384	145.488	179.388	220.288	258.388	294.488	329.488	365.388	399.288	434.988	470.888	505.788	6.074.624	
170	1.700	4.052	7.088	21.280	20.848	25.248	62.584	114.488	150.592	184.492	225.392	263.492	300.592	335.592	371.492	406.492	442.392	478.292	514.192	6.226.769	
175	1.750	4.172	7.288	21.880	21.440	25.848	64.288	118.592	155.696	189.596	230.696	268.596	305.696	340.696	376.596	411.596	447.496	483.396	520.096	6.378.914	
180	1.800	4.292	7.488	22.480	22.032	26.448	65.992	122.696	160.800	194.700	235.800	273.700	310.800	346.700	382.600	418.500	454.400	490.300	525.900	6.531.059	
185	1.850	4.412	7.688	23.080	22.624	27.048	67.696	126.800	165.904	200.804	240.904	278.804	315.904	351.704	387.604	423.504	459.404	495.304	531.804	6.683.204	
190	1.900	4.532	7.888	23.680	23.216	27.648	69.392	130.904	171.008	205.908	246.008	283.908	321.008	356.808	392.708	428.608	464.508	500.408	536.308	6.835.349	
195	1.950	4.652	8.088	24.280	23.808	28.248	71.096	135.008	176.112	211.012	251.112	289.012	326.112	361.912	397.812	433.712	469.612	505.512	541.412	6.987.494	
200	2.000	4.772	8.288	24.880	24.400	28.848	72.800	139.216	181.216	216.216	256.316	294.216	331.316	367.116	402.916	438.816	474.716	510.616	546.516	7.139.639	
205	2.050	4.892	8.488	25.480	25.000	29.448	74.504	143.320	186.320	221.320	261.420	299.320	336.420	372.220	408.020	443.920	479.820	515.720	551.620	7.291.784	
210	2.100	5.012	8.688	26.080	25.600	30.048	76.208	147.424	191.424	226.424	266.524	304.424	341.524	377.424	413.324	449.224	485.124	521.524	557.424	7.443.929	
215	2.150	5.132	8.888	26.680	26.200	30.648	77.912	151.528	196.528	231.528	271.628	309.528	346.628	382.528	418.428	454.328	490.228	526.428	562.328	7.596.074	
220	2.200	5.252	9.088	27.280	26.800	31.248	79.616	155.632	201.632	236.632	276.732	314.632	351.732	387.632	423.532	459.432	495.332	531.332	567.232	7.748.219	
225	2.250	5.372	9.288	27.880	27.400	31.848	81.320	159.736	206.736	241.736	281.836	319.736	356.836	392.736	428.636	464.536	499.436	536.336	572.136	7.900.364	
230	2.300	5.492	9.488	28.480	28.000	32.448	83.024	163.840	211.840	246.840	286.940	324.840	361.940	397.840	433.740	469.640	504.540	541.240	577.040	8.052.509	
235	2.350	5.612	9.688	29.080	28.600	33.048	84.728	167.944	216.944	251.944	291.944	329.944	367.044	402.944	448.744	484.644	519.644	546.144	581.944	8.204.654	
240	2.400	5.732	9.888	29.680	29.200	33.648	86.432	1													

DIAGRAMA PARA EL CÁLCULO DE PERDIDAS DE CARGA DE AIRE DE LOS CONDUCTOS CIRCULARES, RECTOS

Las pérdidas de carga están calculadas sobre la base de un peso específico de aire de $1,2 \text{ kg/m}^3$ para las condiciones de temperatura y presión normales, y para una velocidad de chapa de acero galvanizada, con una junta por metro.

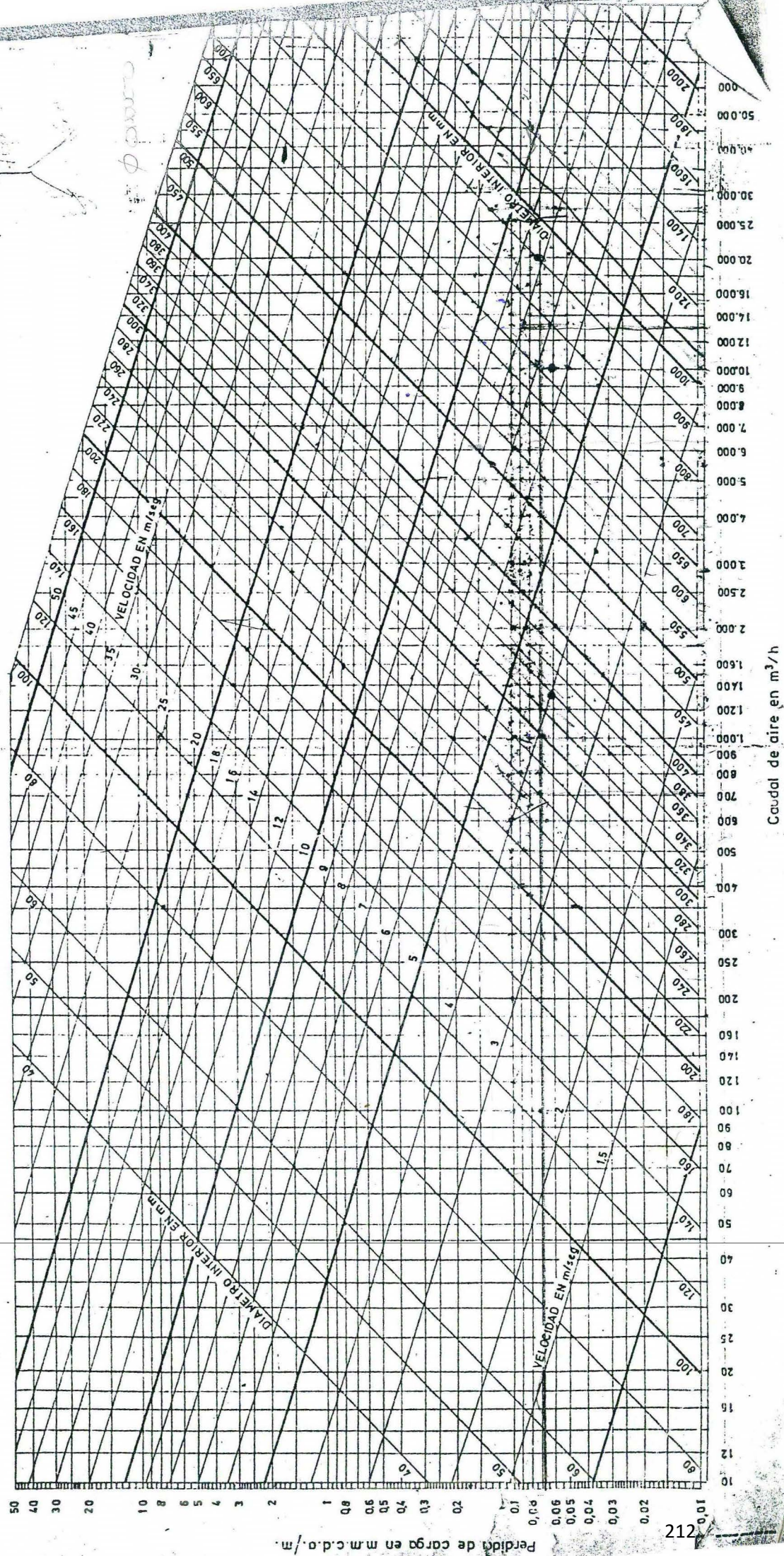
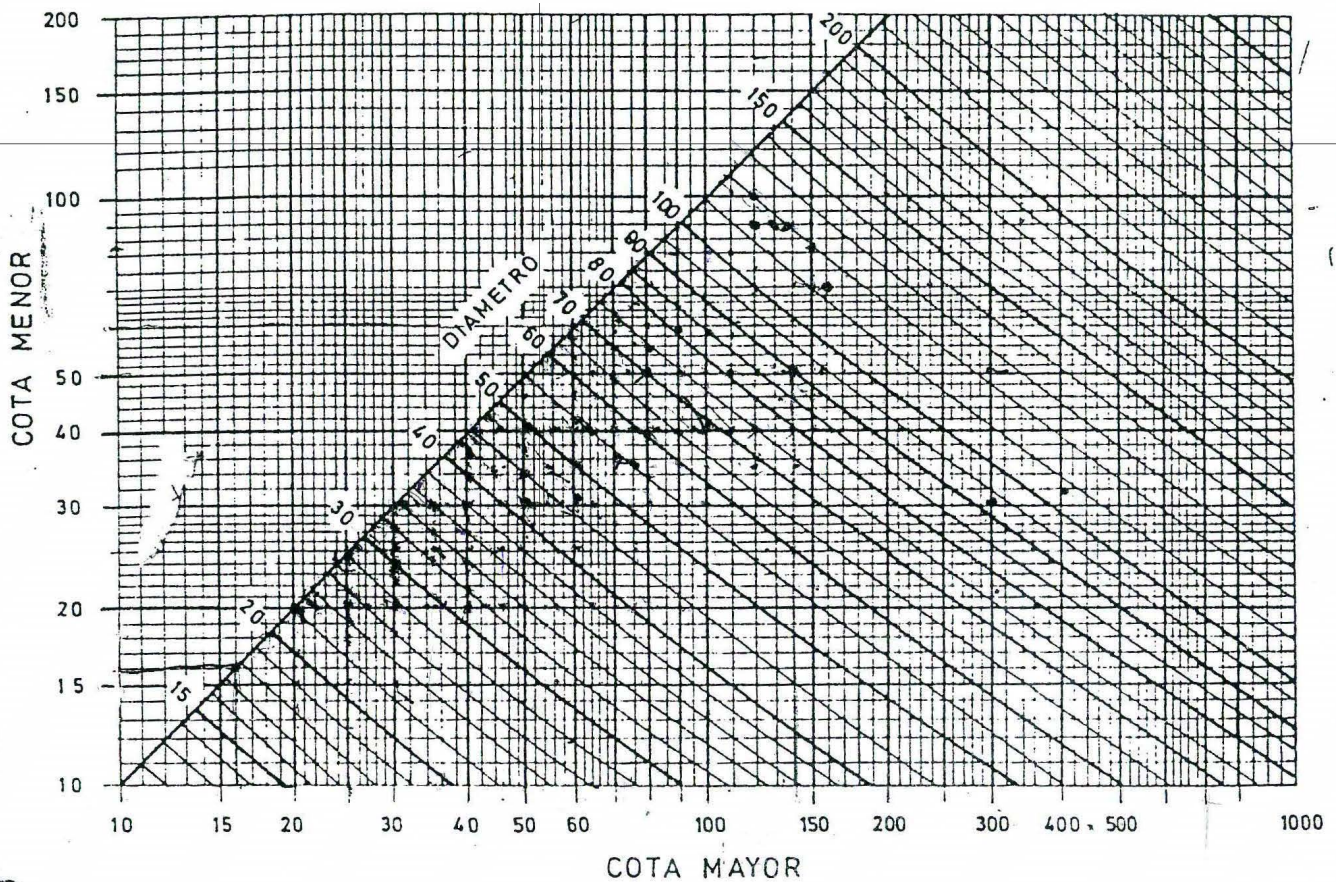


DIAGRAMA DE TRANSFORMACION DE LOS CONDUCTOS RECTANGULARES EN CONDUCTOS CIRCULARES A IGUALES PERDIDAS DE CARGA



COEFICIENTES DE MEJORAMIENTO DE LOS CALCULOS DE PERDIDAS DE PRESION ESTATICA DE LOS CONDUCTOS EN MATERIALES DIFERENTES.

Conductos de acero galvanizado con una junta por metro.	1,00
Conductos de acero galvanizado sin junta.	0,85
Conductos de aluminio.	0,90
Conductos de Uralita.	1,50
Conductos en albanilería lisa.	1,55

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

6. Planos.

Plano 1: Esquema de principio.

Plano 2: Tuberías planta baja CF1_0 y CC1_0.

Plano 3: Tuberías planta baja CF2_0 y CC2_0.

Plano 4: Tuberías planta baja CF3_0 y CC3_0.

Plano 5: Tuberías planta baja CF4_0 y CC4_0.

Plano 6: Tuberías planta primera CF1_1 y CC1_1.

Plano 7: Tuberías planta primera CF2_1 y CC2_1.

Plano 8: Tuberías planta primera CF3_1 y CC3_1.

Plano 9: Distribución equipos y tuberías cubierta.

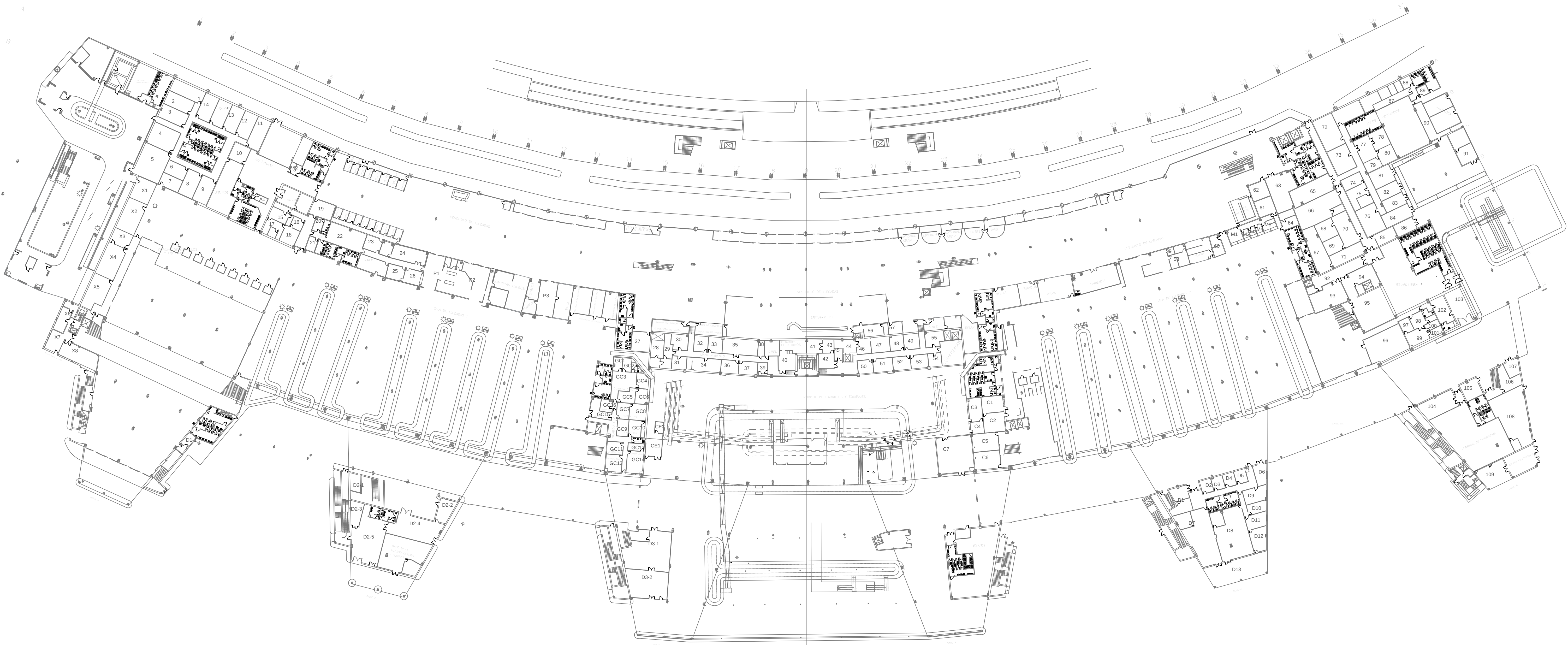
Plano 10: Conductos planta primera 1.

Plano 11: Conductos planta primera 2.

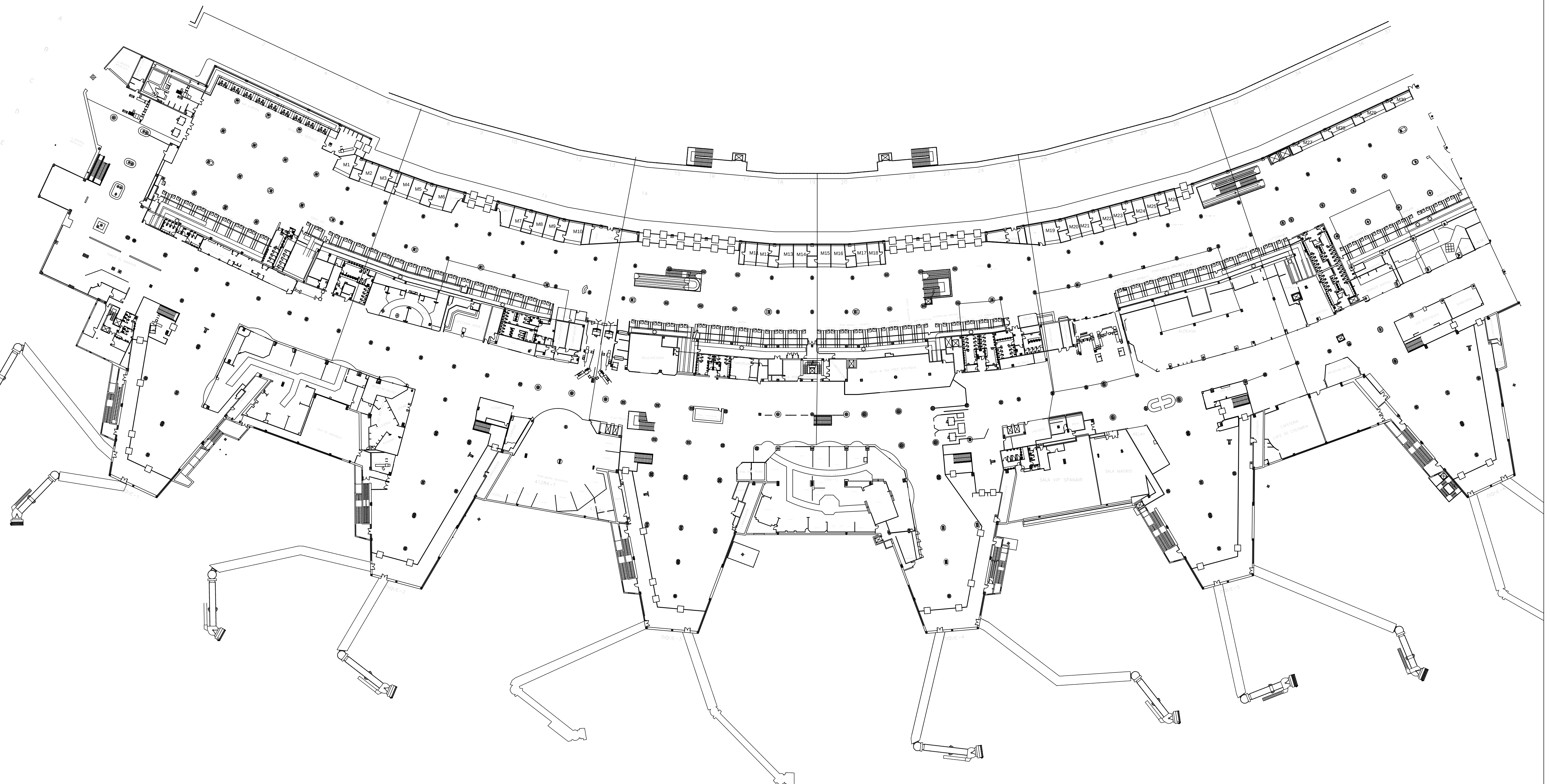
Plano 12: Conductos planta primera 3.

Plano 13: Conductos planta baja 1.

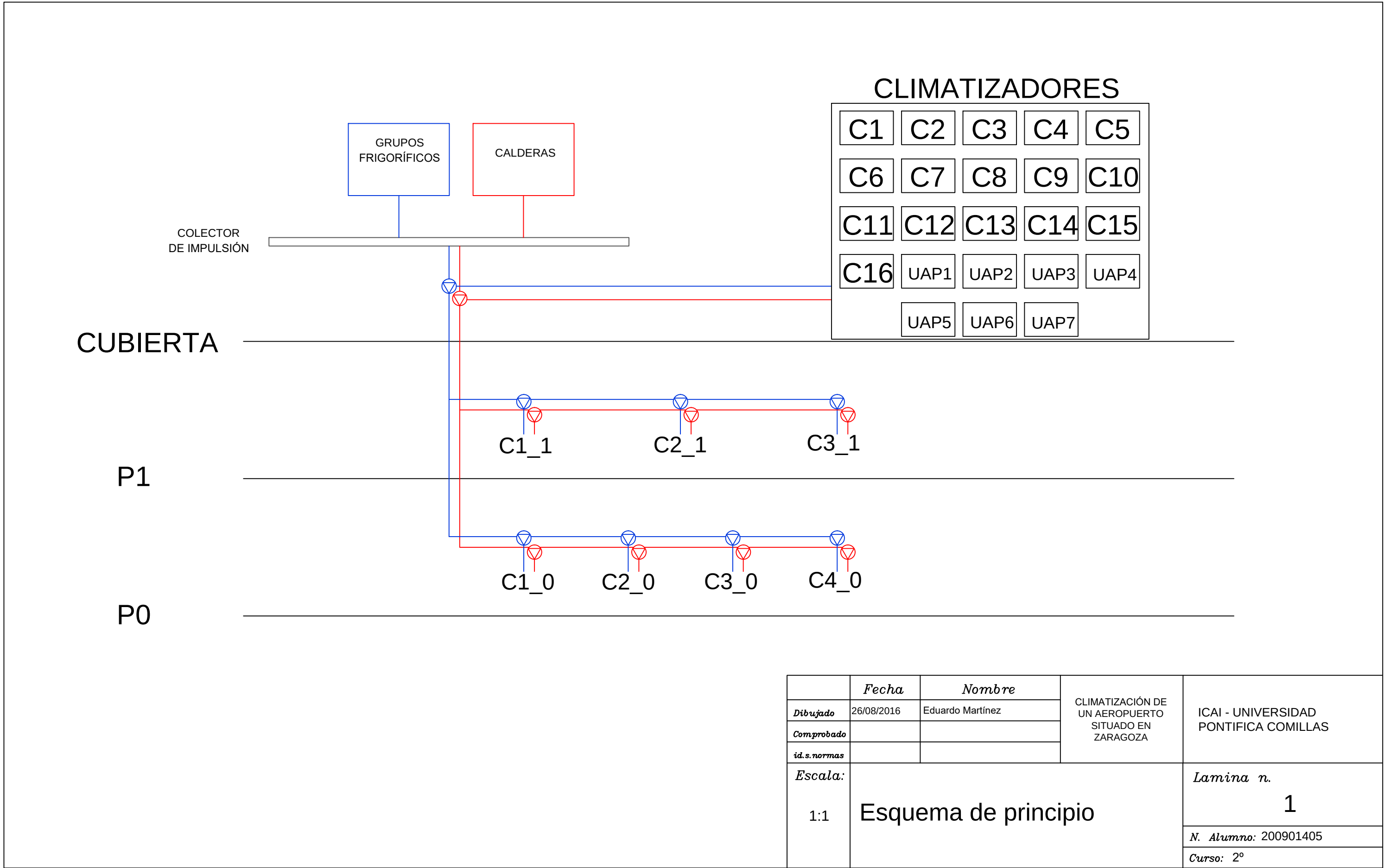
Plano 14: Conductos planta baja 2.



	Fecha	Nombre	CLIMATIZACIÓN DE UN AEROPUERTO SITUADO EN ZARAGOZA	ICAI - UNIVERSIDAD PONTIFICA COMILLAS
Dibujado	26/08/2016	Eduardo Martinez		
Comprobado				
Ed. s. normas				
Escala:	Plano planta baja (P0)			Lamina n. 0_1
1:550				N. Alumno: 200901405
				Curso: 2º

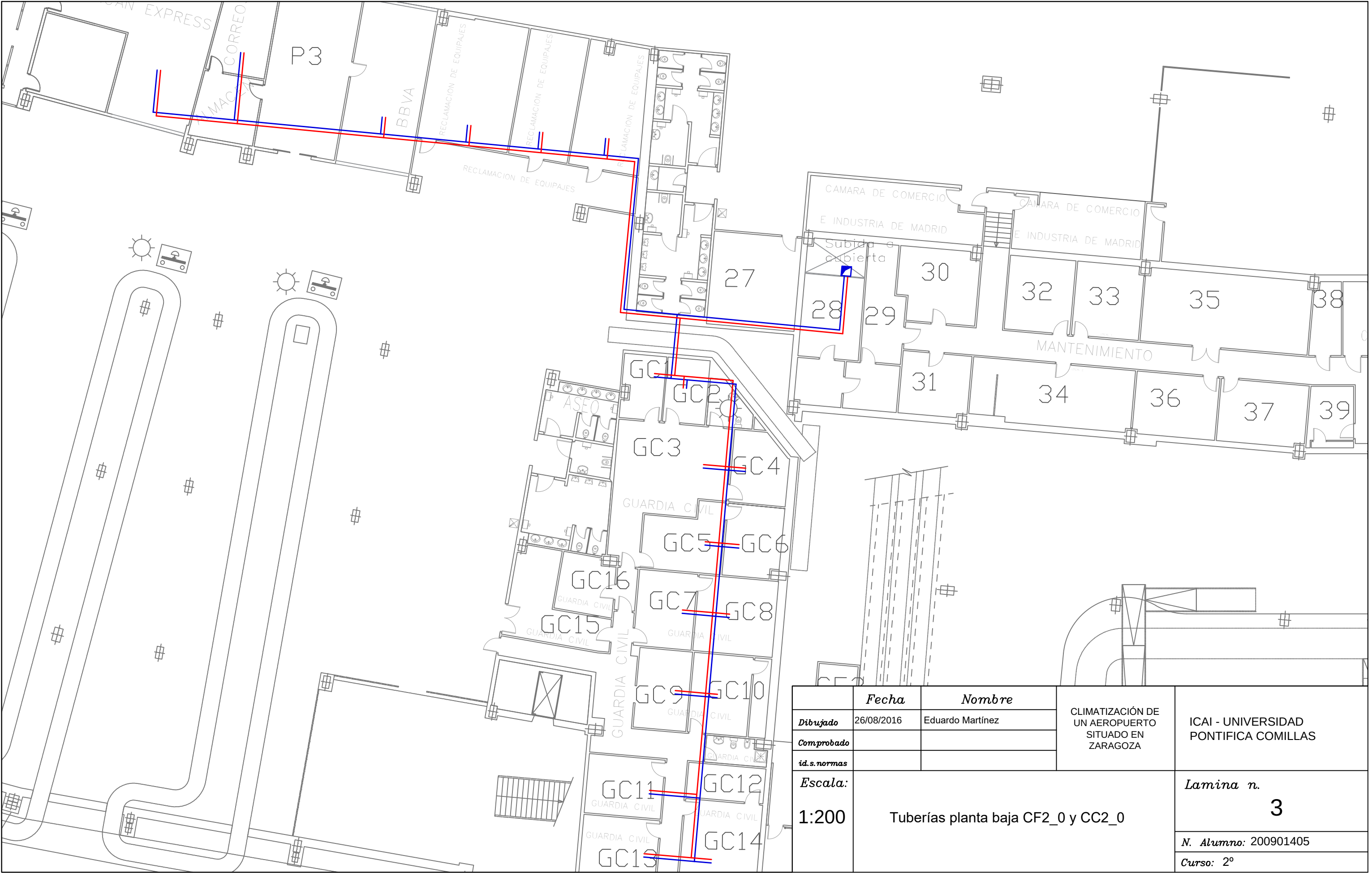


	Fecha	Nombre	CLIMATIZACIÓN DE UN AEROPUERTO SITUADO EN ZARAGOZA	ICAI - UNIVERSIDAD PONTIFICA COMILLAS
Dibujado	26/08/2016	Eduardo Martinez		
Comprobado				
Ed. s. normas				
Escala:	Plano planta primera (P1)			Lamina n. 0_2
1:550				N. Alumno: 200901405
				Curso: 2º

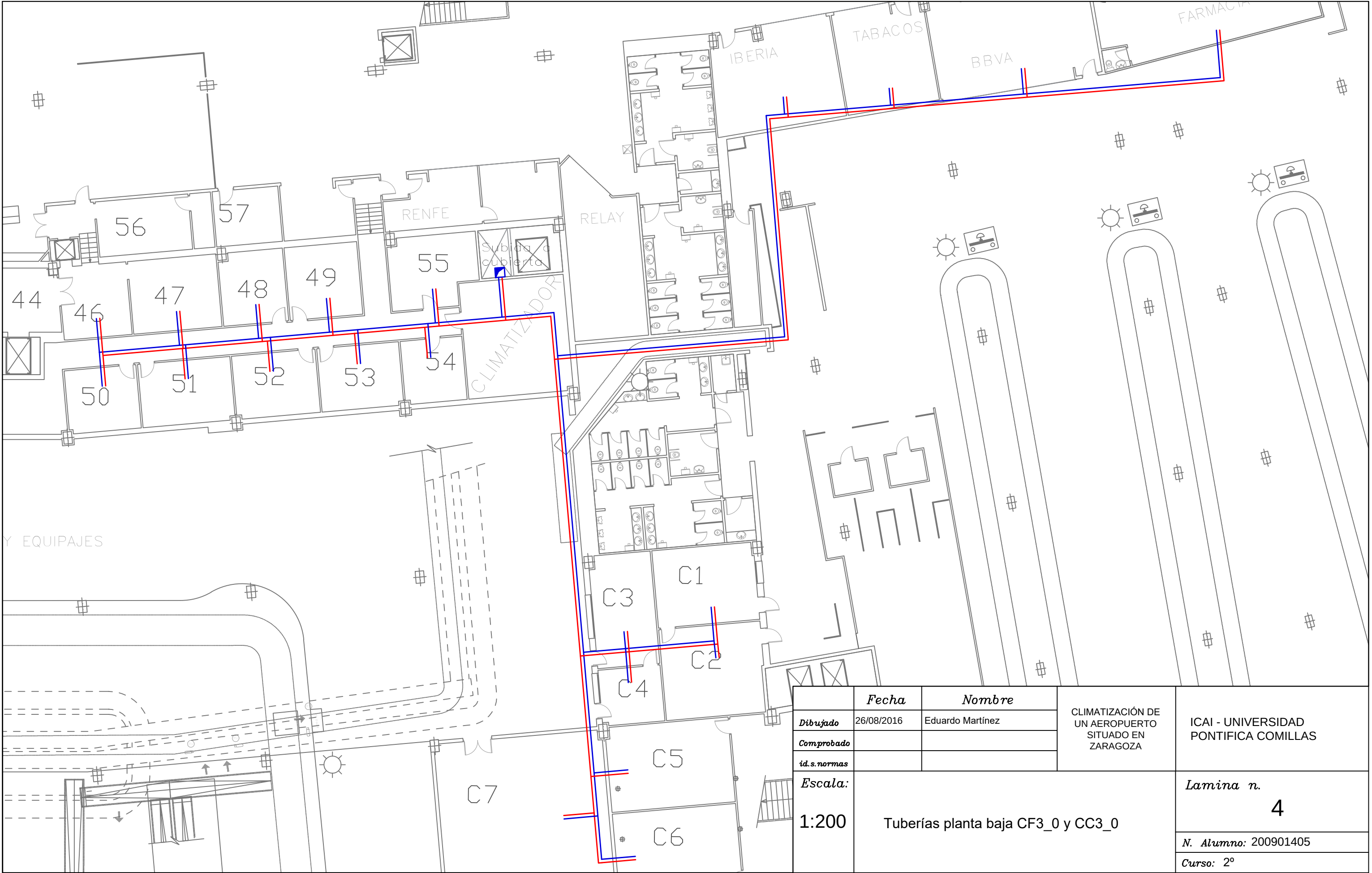




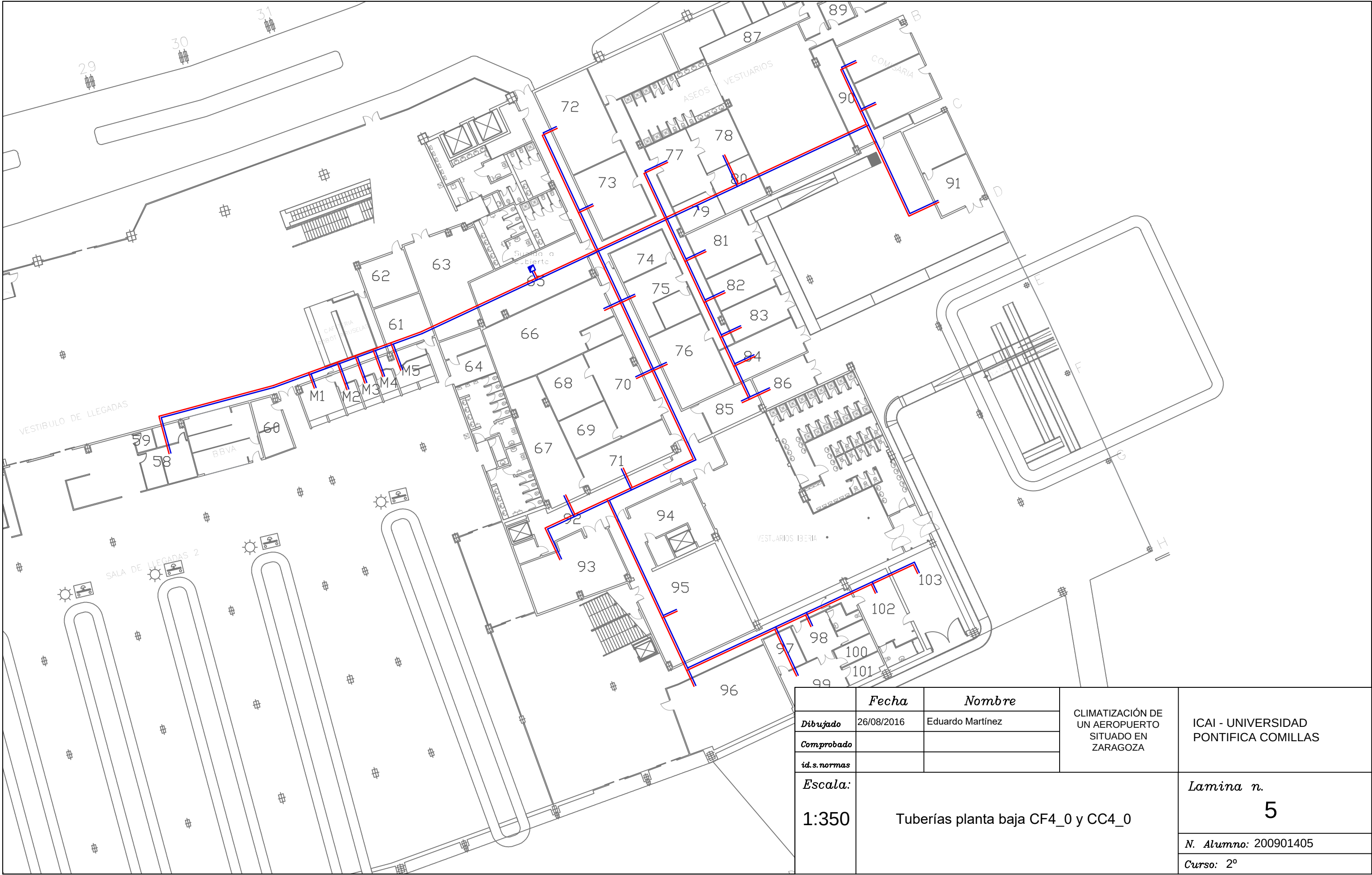
	Fecha	Nombre	CLIMATIZACIÓN DE UN AEROPUERTO SITUADO EN ZARAGOZA	ICAI - UNIVERSIDAD PONTIFICA COMILLAS
Dibujado	26/08/2016	Eduardo Martínez		
Comprobado				
id.s.normas				
Escala:	Tuberías planta baja CF1_0 y CC1_0			Lamina n.
1:300				2
				N. Alumno: 200901405
				Curso: 2º



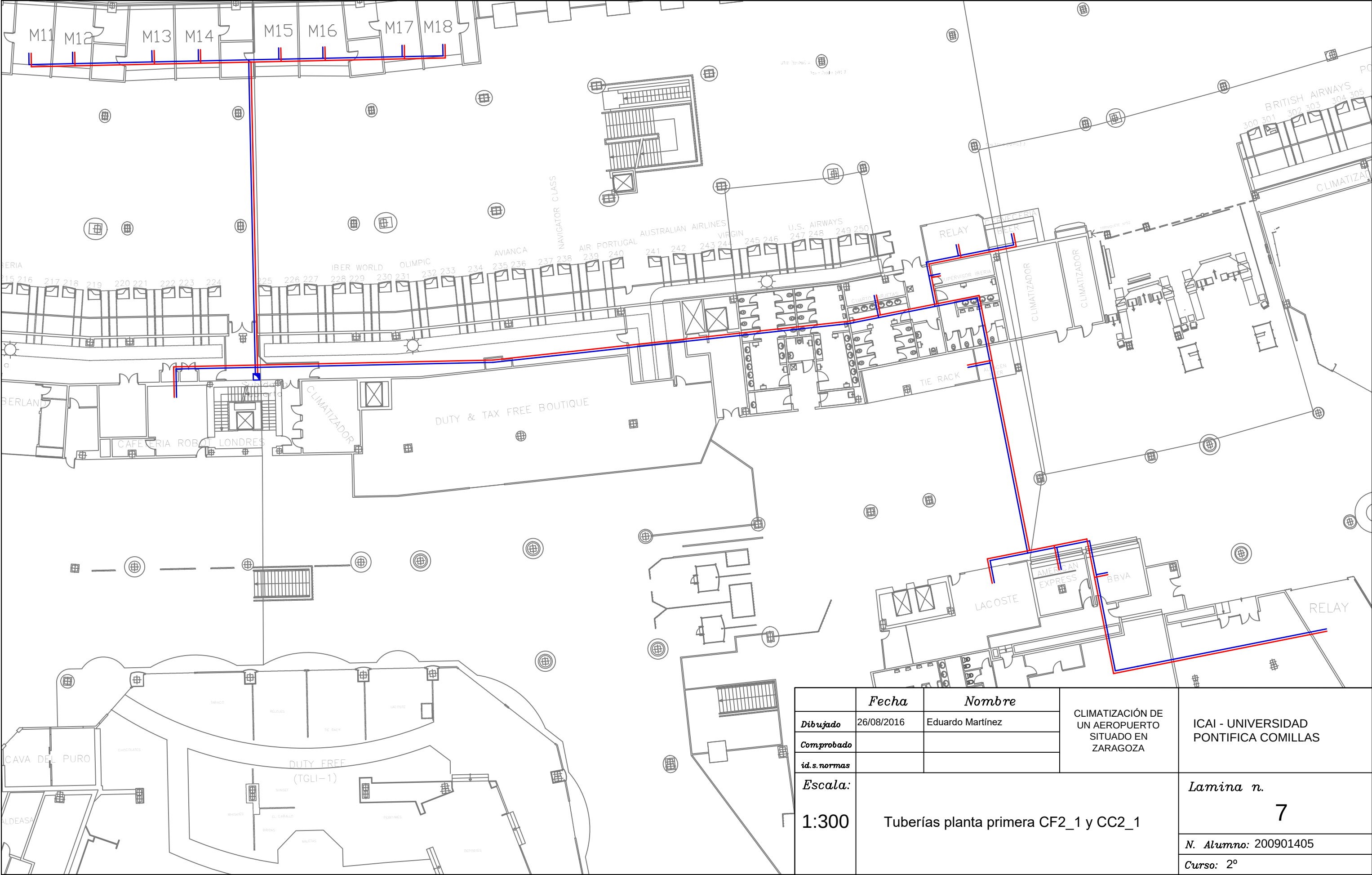
	Fecha	Nombre	CLIMATIZACIÓN DE UN AEROPUERTO SITUADO EN ZARAGOZA	ICAI - UNIVERSIDAD PONTIFICA COMILLAS
Dibujado	26/08/2016	Eduardo Martínez		
Comprobado				
id.s.normas				
Escala:	Tuberías planta baja CF2_0 y CC2_0			Lamina n.
1:200				3
				N. Alumno: 200901405
				Curso: 2º



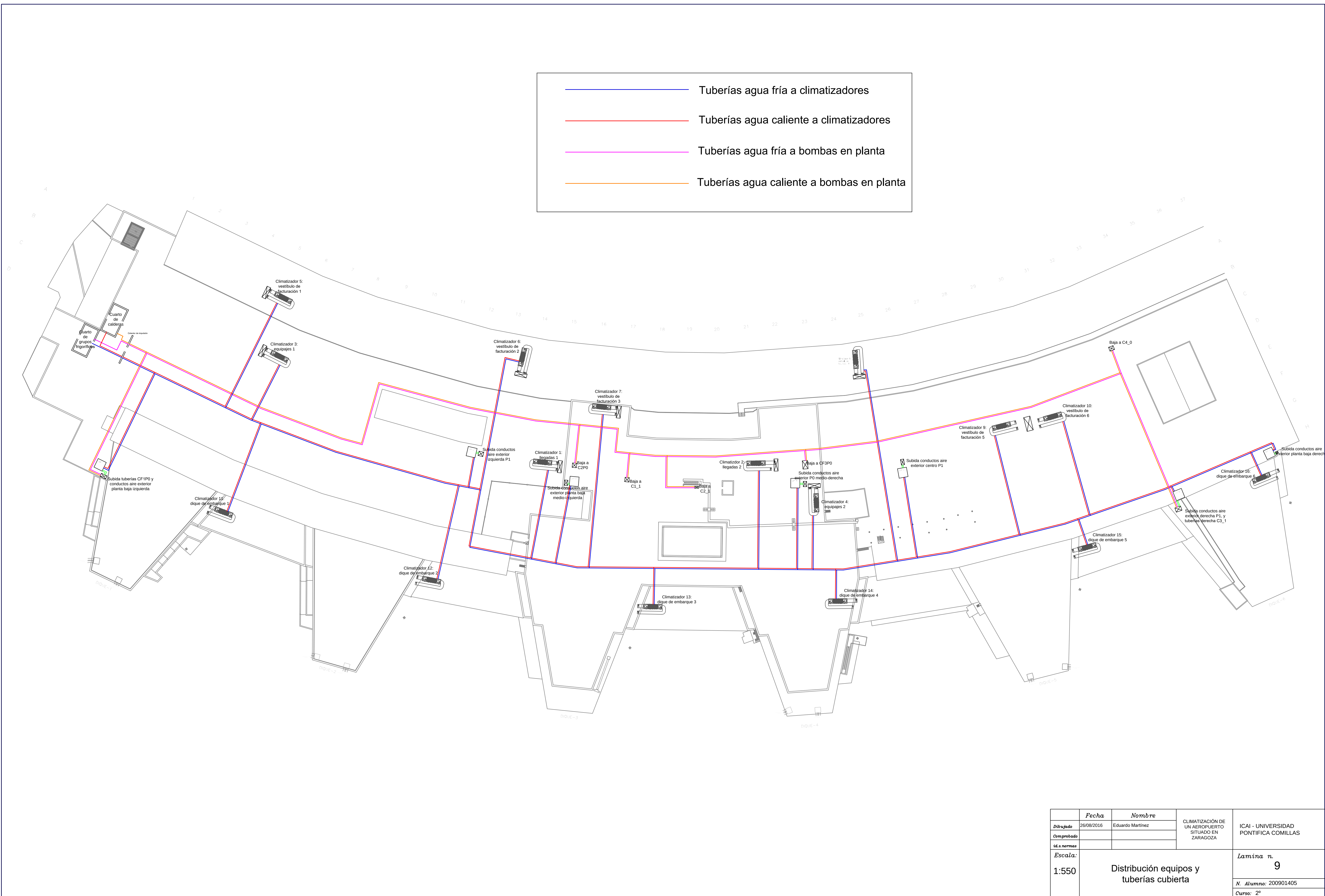
	<i>Fecha</i>	<i>Nombre</i>	CLIMATIZACIÓN DE UN AEROPUERTO SITUADO EN ZARAGOZA	ICAI - UNIVERSIDAD PONTIFICA COMILLAS
<i>Dibujado</i>	26/08/2016	Eduardo Martínez		
<i>Comprobado</i>				
<i>id. s. normas</i>				
<i>Escala:</i>	Tuberías planta baja CF3_0 y CC3_0			<i>Lamina n.</i> 4
1:200				<i>N. Alumno:</i> 200901405
				<i>Curso:</i> 2º

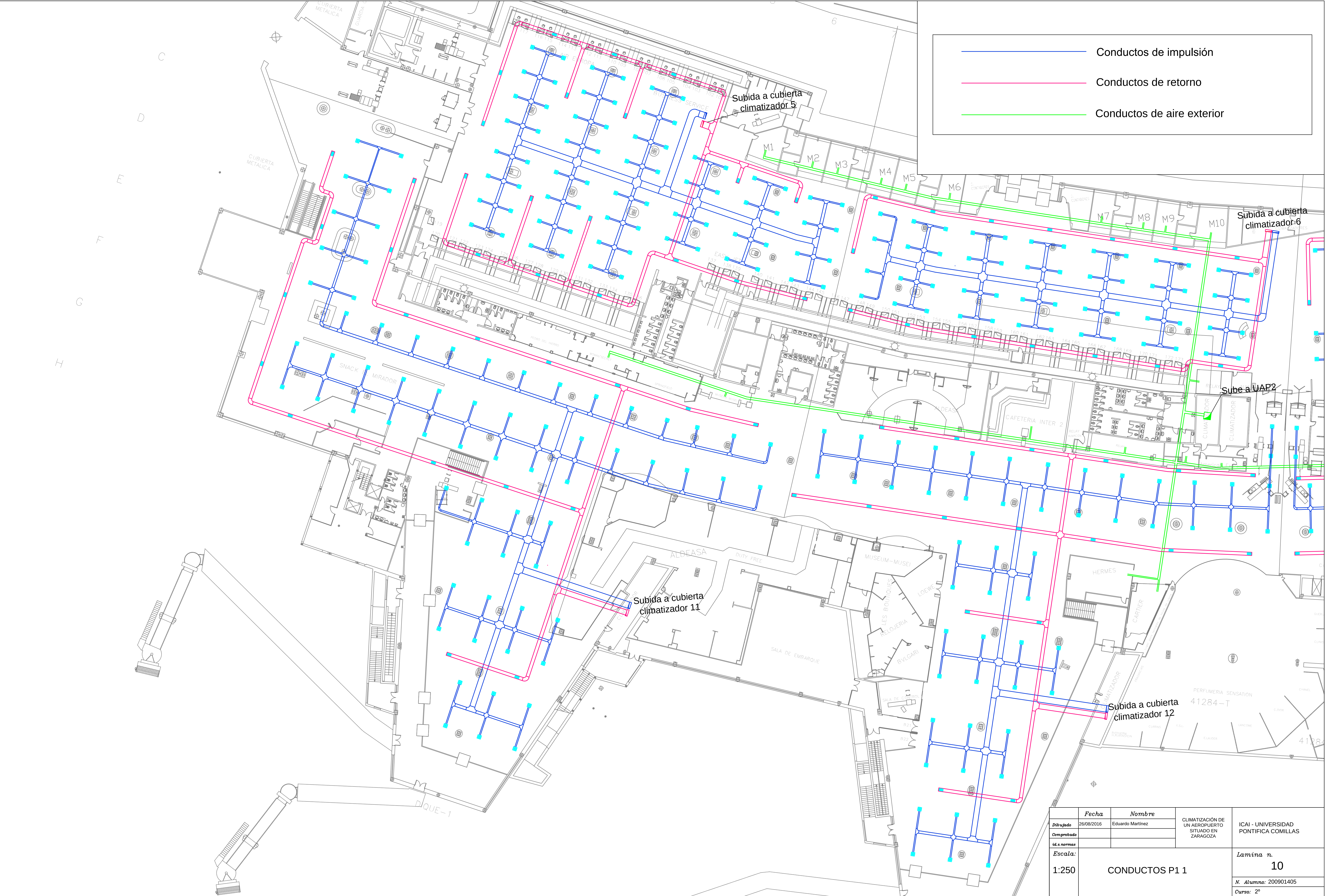


	Fecha	Nombre	CLIMATIZACIÓN DE UN AEROPUERTO SITUADO EN ZARAGOZA	ICAI - UNIVERSIDAD PONTIFICA COMILLAS
Dibujado	26/08/2016	Eduardo Martínez		
Comprobado				
id.s.normas				
Escala:	Tuberías planta baja CF4_0 y CC4_0			Lamina n.
1:350				5
				N. Alumno: 200901405
				Curso: 2º



	<i>Fecha</i>	<i>Nombre</i>	CLIMATIZACIÓN DE UN AEROPUERTO SITUADO EN ZARAGOZA	ICAI - UNIVERSIDAD PONTIFICA COMILLAS
<i>Dibujado</i>	26/08/2016	Eduardo Martínez		
<i>Comprobado</i>				
<i>id. s. normas</i>				
<i>Escala:</i>	Tuberías planta primera CF2_1 y CC2_1			<i>Lamina n.</i>
1:300				7
				<i>N. Alumno:</i> 200901405
				<i>Curso:</i> 2º



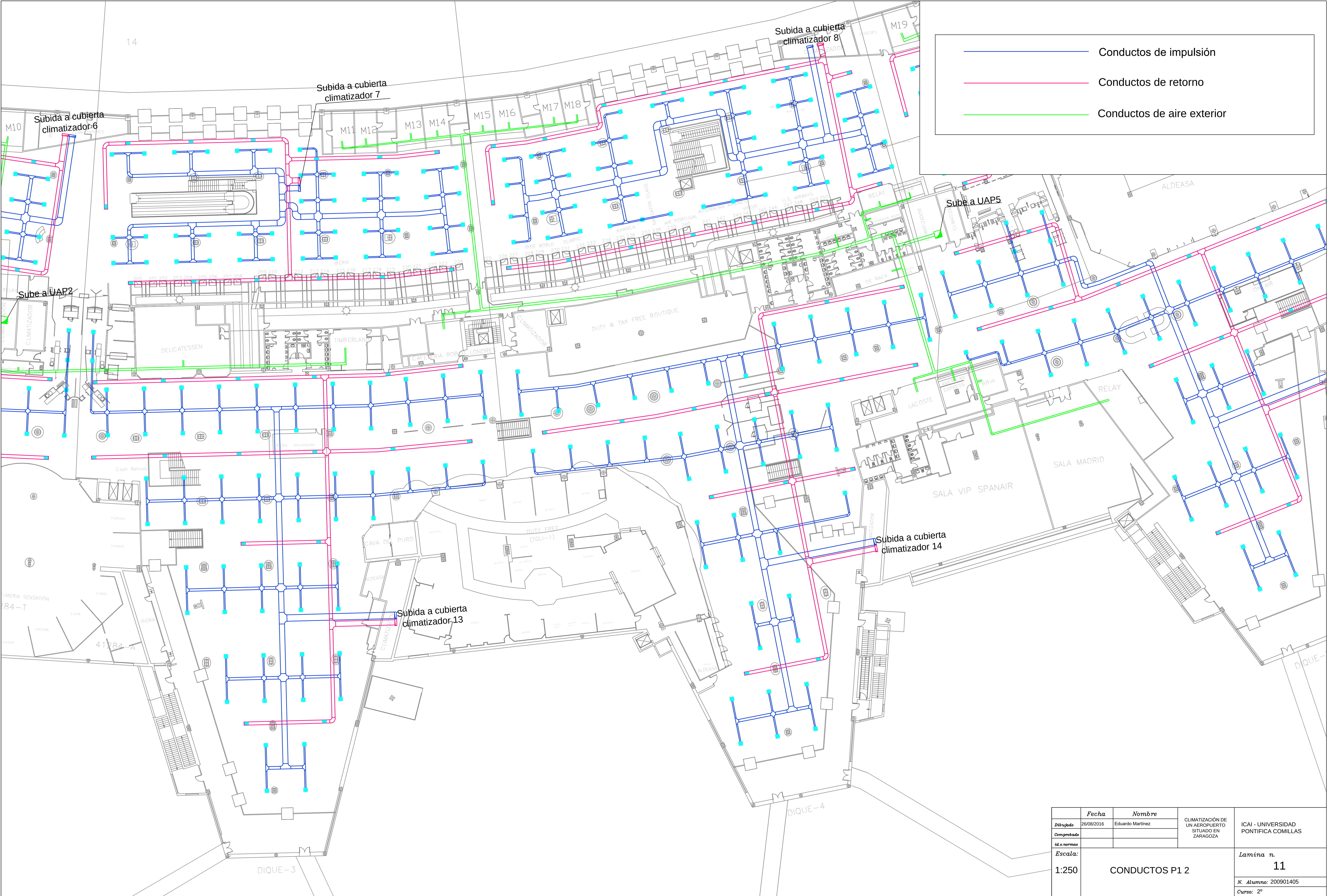


Conductos de impulsión

Conductos de retorno

Conductos de aire exterior

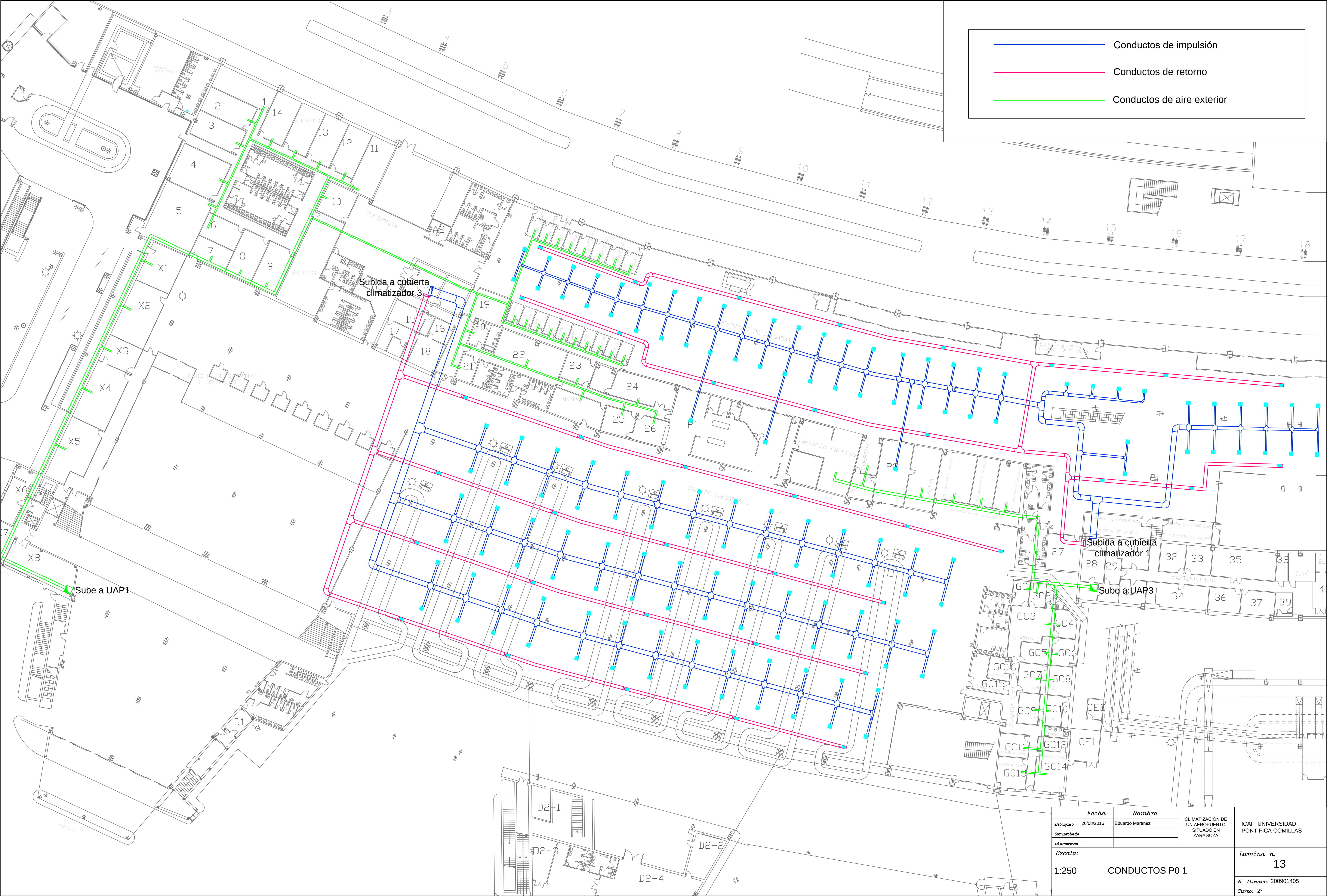
	Fecha	Nombre	CLIMATIZACIÓN DE UN AEROPUERTO SITUADO EN ZARAGOZA	ICAI - UNIVERSIDAD PONTIFICA COMILLAS
Dibujado	26/08/2016	Eduardo Martinez		
Comprobado				
Id. s. normas				
Escala:	CONDUCTOS P1 1			Lamina n. 10
1:250				N. Alumno: 200901405
				Curso: 2º



	<i>Fecha</i>	<i>Nombre</i>	CLIMATIZACIÓN DE UN AEROPUERTO SITUADO EN ZARAGOZA	ICAI - UNIVERSIDAD PONTIFICA COMILLAS
<i>Dibujado</i>	26/08/2016	Eduardo Martínez		
<i>Comprobado</i>				
<i>id. s. normas</i>				
<i>Escala:</i>				<i>Lamina n.</i>
1:250	CONDUCTOS P1 2			11
				<i>N. Alumno:</i> 200901405
				<i>Curso:</i> 2º



	Fecha	Nombre	CLIMATIZACIÓN DE UN AEROPUERTO SITUADO EN ZARAGOZA	ICAI - UNIVERSIDAD PONTIFICA COMILLAS
Dibujado	26/08/2016	Eduardo Martinez		
Comprobado				
id. s. normas				
Escala:	CONDUCTOS P1 3			Lamina n. 12
1:250				N. Alumno: 200901405
				Curso: 2º

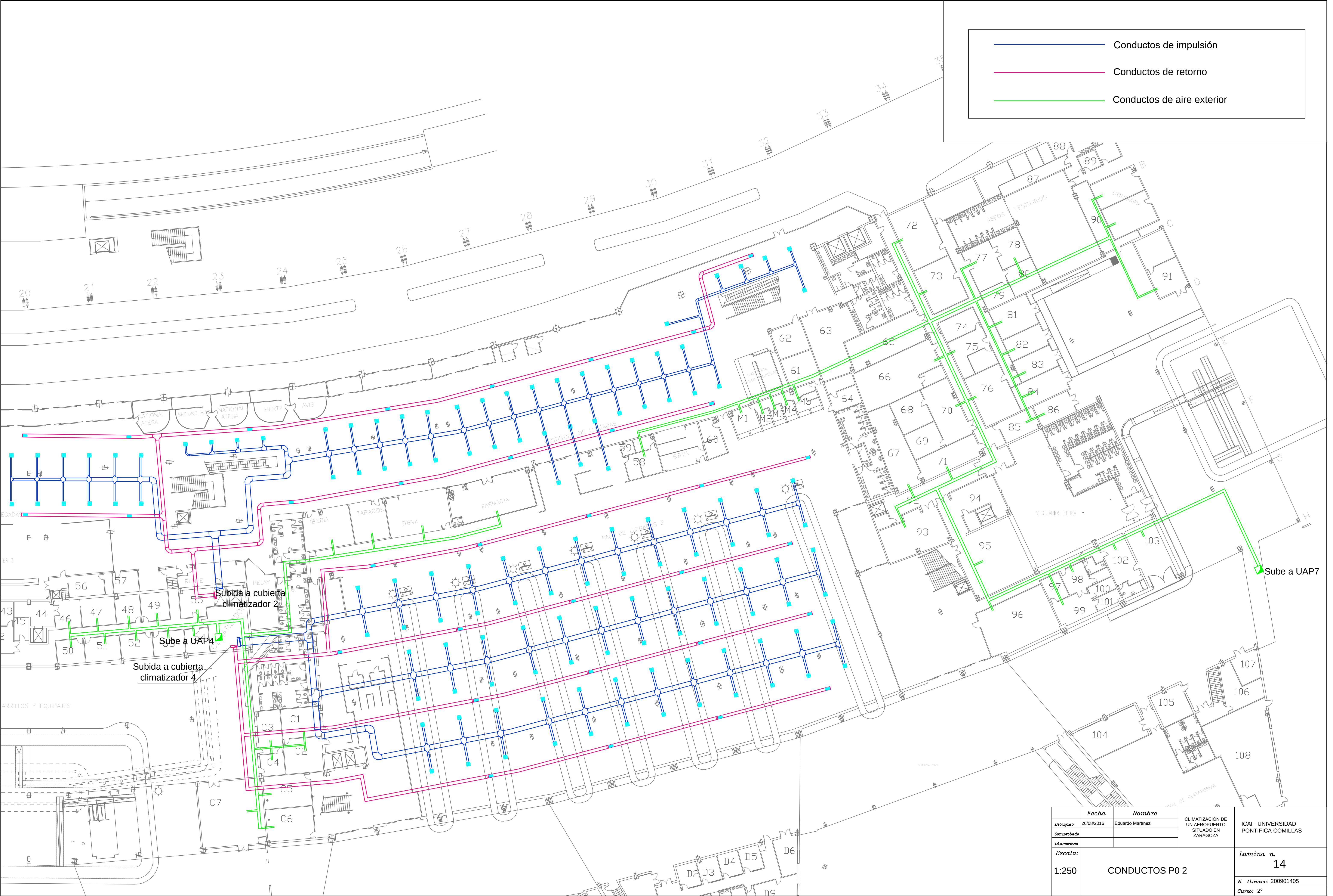


Conductos de impulsión

Conductos de retorno

Conductos de aire exterior

	Fecha	Nombre	CLIMATIZACIÓN DE UN AEROPUERTO SITUADO EN ZARAGOZA	ICAI - UNIVERSIDAD PONTIFICA COMILLAS
Dibujado	26/08/2016	Eduardo Martínez		
Comprobado				
id. s. normas				
Escala:	CONDUCTOS P0 1			Lamina n. 13
1:250				N. Alumno: 200901405
				Curso: 2º



	Fecha	Nombre	CLIMATIZACIÓN DE UN AEROPUERTO SITUADO EN ZARAGOZA	ICAI - UNIVERSIDAD PONTIFICA COMILLAS
Dibujado	26/08/2016	Eduardo Martínez		
Comprobado				
Id. a normas				
Escala:	1:250			Lamina n. 14
	CONDUCTOS P0 2			N. Alumno: 200901405
				Curso: 2º