UNIVERSIDAD MIGUEL HERNÁNDEZ DE ELCHE ESCUELA POLITÉCNICA SUPERIOR DE ELCHE MÁSTER EN INGENIERÍA INDUSTRIAL



PROYECTO DE ADECUACIÓN DE LAS INSTALACIONES DE UNA OFICINA DE PÚBLICA CONCURRENCIA

TRABAJO FIN DE MÁSTER

Julio - 2023

AUTOR: Joaquín Sevilla Eyssartier

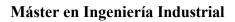
DIRECTOR: Héctor Campello Vicente

HECTOR | CAMPELLO | VICENTE



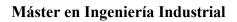
Índice general

1.	MEMORIA	15
1.	1. Objeto	15
	1.1.1. Alcance del proyecto	15
	1.1.2. Antecedentes.	15
	1.1.3. Emplazamiento	16
	1.1.4. Plazo de ejecución	17
	1.1.5. Metodología utilizada	18
	1.1.6. Normativas de aplicación	19
1.	2. Descripción del edificio	21
	1.2.1. Capacidad, superficie y volúmenes por espacio	23
	1.2.2. Perfil de uso y cargas térmicas	25
	1.2.3. Composición de huecos acristalados	31
2.	INSTALACIONES	33
2.	1. Instalación Eléctrica	
	2.1.1. Legislación aplicable	34
	2.1.2. Descripción de las instalaciones	35
	2.1.2.1. Clasificación de las dependencias de los locales (ITC-BT-28)	36
	2.1.2.2. Locales h <mark>úmedos (ITC</mark> -BT-30)	36
	2.1.2. Potencia demandada	37
	2.1.5. Centro de transformación	38
	2.1.4. Acometida y derivación individual	39
	2.1.5. Instalación eléctrica del edificio	40
	2.1.6. Conductores	43
	2.1.7. Características de la instalación eléctrica	44
	2.1.7.1. Tipos de conductores	44
	2.1.7.2. Conexiones	48
	2.1.7.3. Tomas de uso general	48
	2.1.7.4. Aparatos de maniobra y protección	48
	2.1.7.5. Cuadros de protección y mando	49
	2.1.7.6. Canalizaciones	49
	2.1.8. Instalación de puesta a tierra	51
	2.1.8.1. Esquema y tipología de red	52
	2.1.8.2. Toma de tierra	53





2.1.8.3. Bornes de puesta a tierra	53
2.1.8.4. Conductores de equipotencialidad	54
2.1.9. Compensación del factor de potencia	54
2.1.10. Esquemas unifilares	54
2.1.11. Cargadores de coches eléctricos	56
2.2. Instalación de Climatización y Ventilación	57
2.2.1. Legislación aplicable	57
2.2.2. Sistema de Climatización	58
2.2.2.1. Cargas térmicas	58
Locales sin climatizar	61
2.2.2.2. Descripción de la solución adoptada	62
2.2.3. Sistema de ventilación	77
2.2.3.1. Caudal de ventilación	78
2.2.3.2. Descripción de la solución adoptada	84
2.2.3.3. Red de conductos	85
2.2.3.4. Recuperador de calor	
2.2.3.5. Calidad de aire e higiene	
2.3. Instalación de iluminación	90
2.3.1. Ámbito de aplicación	90
2.3.1.1. Requisitos de iluminación según la actividad	93
2.3.2. Control y regulación	96
2.3.3. Descripción de la solución adoptada	97
2.3.4. Resultados de la instalación	99
2.3.4.1. Alumbrado de evacuación	106
2.4. Instalación de Protección Contra Incendios	112
2.4.1. Legislación aplicable	112
2.4.2. Propagación interior	113
2.4.2.1. Compartimentación en sectores de incendio	113
2.4.2.2. Zonas de riesgo	114
2.4.2.3. Reacción al fuego	115
2.4.3. Propagación exterior	115
2.4.4. Evacuación de ocupantes	116
2.4.4.1. Número de salidas y longitud de los recurridos de evacuación	116
2.4.4.2. Dimensionado de los medios de evacuación	117
2.4.4.3. Protección de las escaleras	120

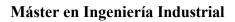




	2.4.4.4. Puertas situadas en recorridos de evacuación	. 121
	2.4.4.5. Señalización de los medios de evacuación	. 122
	2.4.4.6. Control del humo de incendio	. 123
	2.4.5. Instalaciones de protección contra incendios	.123
	2.4.5.1. Dotación de instalaciones de protección contra incendios	. 123
	2.4.5.2. Equipos de protección	. 124
	2.4.6. Intervención de los bomberos.	.130
	2.4.6.1. Condiciones de aproximación y entorno	. 130
	2.4.7. Resistencia al fuego de la estructura	.130
	2.4.7.1. Elementos estructurales principales	. 131
	2.4.7.2. Elementos estructurales secundarios	. 131
	2.4.7.3. Cálculo de la densidad de carga de fuego	. 132
	2.4.8. Recorridos de evacuación	.134
2.	.5. Instalación de Agua Caliente Sanitaria	.135
	2.5.1. Legislación aplicable	
	2.5.2. Ámbito de aplicación	.136
	2.5.2.1. Contribución mínima de agua caliente sanitaria	
	2.5.3. Demanda de ACS	.137
	2.5.3.1. Potencia necesaria de ACS	. 139
	2.5.3.2. Acumulador de ACS	140
	2.5.4. Descripción de la solución adoptada	.143
2.	.6. Instalación solar fotovoltaica	.145
	2.6.1. Antecedentes	.146
	2.6.2. Legislación aplicable	.146
	2.6.3. Descripción de los elementos principales de la instalación	.148
	2.6.3.1. Módulo fotovoltaico	. 148
	2.6.3.2. Inversor	150
	2.6.3.3. Instalación eléctrica	. 151
	2.6.3.4. Sistema de soporte	. 155
	2.6.4. Cálculo energético de la producción anual	.156
	2.6.5. Resultados de la instalación	.159
	2.6.6. Viabilidad del proyecto	.160
2.	.7. Calificación energética del edificio	.164
	2.7.1. Justificación del cumplimiento HE0, HE1 y HE4	.165
	2.7.1.1. Verificación del cumplimiento del HE-0. Limitación del consumo energético.	165

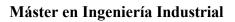


demanda energética	166
2.7.1.3. Verificación del cumplimiento del HE-0. Contribución mínima de energía renovable para cubrir la demanda de agua caliente sanitaria	167
2.7.2. Certificado de eficiencia energética del edificio	167
2.7.2.1. Calificación energética del edificio en emisiones	167
2.7.2.2. Calificación energética del edificio en consumo de energía primaria no renovable	168
2.7.2.3. Calificación parcial de la demanda de calefacción y refrigeración	168
3. PRESUPUESTOS	170
3.1. Instalación Eléctrica	170
3.2. Instalación de Climatización	172
3.3. Instalación de Ventilación	174
3.4. Instalación de Iluminación	176
3.5. Instalación de Protección Contra Incendios	177
3.6. Instalación de ACS	179
3.7. Instalación fotovoltaica	180
3.8. Presupuesto total	
4. CÁLCULOS JUSTIFICATIVOS	183
4.1. Instalación eléctrica	183
4.1.1. Cálculos justificativos de la instalación eléctrica	183
4.1.1.1. Criterios aplicados y bases de cálculo	183
4.1.1.2. Protección contra sobretensiones	188
4.1.2. Cálculos de la sección en las líneas y dispositivos de protección	189
4.1.2.1. Sección de las líneas	189
4.1.2.2. Dispositivos de protección	220
4.2. Instalación de protección contra incendios	245
4.2.1. Cálculos justificativos de las bocas de incendio equipadas	245
4.3. Instalación fotovoltaica	248
4.3.1. Cálculos justificativos de la instalación fotovoltaica	248
4.3.1.1. Datos de partida de la instalación	248
4.3.1.2. Sección del cable	249
5. PLIEGO DE CONDICIONES	255
5.1. Objeto	255
5.2. Condiciones generales	255
5.3. Condiciones facultativas	255





5.4. Seguridad en el trabajo	256
5.5. Seguridad pública	257
5.6. Datos de la obra	257
5.7. Replanteo de la obra	258
5.8. Mejoras y variaciones del proyecto	258
5.9. Recepción del material	258
5.10. Organización	259
5.11. Facilidades para la inspección	260
5.12. Canalizaciones eléctricas.	260
5.12.1. Cuadros eléctricos	261
5.12.2. Identificación de las instalaciones	263
5.12.3. Resistencia de aislamiento y rigidez dieléctrica	263
5.12.4. Cajas de empalme	263
5.12.5. Líneas de distribución y canalización	264
5.12.6. Interruptores automáticos	265
5.12.7. Fusibles	
5.12.8. Interruptores diferenciales	
5.12.9. Equipos de medida	267
5.12.10. Líneas de la puesta a tierra	267
5.12.10.1. Puestas a tierra de las instalaciones	267
5.13. Inspecciones y pruebas en fábrica	268
5.14. Medidas auxiliares	268
5.15. Ejecuciones de las obras	269
5.16. Subcontratación de las obras	269
5.17. Plazo de ejecución	270
5.18. Recepción provisional	270
5.19. Mantenimiento	271
5.19.1. Instalación eléctrica. Mantenimiento y conservación	272
5.19.2. Climatización y ventilación. Mantenimiento y conservación	273
5.19.2.1. Climatización	273
5.19.2.2. Ventilación	274
5.19.3. Iluminación. Mantenimiento y conservación	275
5.19.4. Protección contra incendios. Mantenimiento y conservación	276
5.19.5. Agua caliente sanitaria. Mantenimiento y conservación	277
5.19.6. Fotovoltaica. Mantenimiento y conservación	278





6.	PLANOS	279
6.1	. Situación y emplazamiento	280
6.2	2. Fachada principal	281
6.3	3. Planta baja	282
6.4	l. Primera planta	283
6.5	5. Instalación eléctrica – Planta baja	284
6.6	5. Instalación eléctrica – Primera planta	285
6.7	7. Esquema unifilar – CGPM	286
6.8	3. Esquema unifilar – Subcuadro A	287
6.9	9. Esquema unifilar – Subcuadro B	288
6.1	0. Esquema unifilar – Subcuadro C	289
6.1	1. Esquema unifilar – Subcuadro D	290
6.1	2. Esquema unifilar – Subcuadro E	291
6.1	3. Instalación de climatización y ACS – Planta baja	292
6.1	4. Instalación de climatización y ACS – Primera planta	293
6.1	5. Instalación de climatización y ACS – Cubierta	294
	6. Instalación de ventilación – Planta baja	
6.1	7. Instalación de ventilación – Primera planta	296
	8. Protección contra incendios – Planta baja	
6.1	9. Protección contra incendios – Primera planta	298
6.2	20. Instalación de il <mark>uminaci</mark> ón — Planta baja	299
6.2	21. Instalación de iluminación – Primera planta	300
6.2	22. Instalación fotovoltaica	301
6.2	23. Esquema unifilar - fotovoltaica	302
6.2	24. Distribución de las instalaciones – Planta baja	303
6.2	25. Distribución de las instalaciones – Primera planta	304
6.2	26. Distribución de las instalaciones – Cubierta	305
7. Al	NEXOS Y FICHAS TÉCNICAS	306
8. BI	BLIOGRAFÍA	477
8.1	. Legislación	477



Índice de tablas

Tabla 1. Superficie, altura, volumen y ocupación para los diferentes locales de la planbaja	
Tabla 2. Superficie, altura, volumen y ocupación para los diferentes locales de la primera planta	. 24
Tabla 3. Nivel de carga interna	. 25
Tabla 4. Cargas térmicas internas provocadas por la presencia de personas en la plant baja	
Tabla 5. Cargas térmicas internas provocadas por la presencia de personas en la prim planta	
Tabla 6. Cargas térmicas internas provocadas por el sistema de iluminación en la planbaja	
Tabla 7. Cargas térmicas internas provocadas por el sistema de iluminación en la primera planta	. 29
Tabla 8. Nivel de carga interna en equipos	. 30
Tabla 9. Cargas térmicas internas provocadas por los equipos en la planta baja	. 30
Tabla 10. Cargas térmicas internas provocadas por los equipos en la primera planta	. 31
Tabla 11. Carga prevista por la ITC-BT-10	. 37
Tabla 12. Potencia demandada en el edificio	. 37
Tabla 13. Secciones de los conductores de protección	. 44
Tabla 14. Intensidades admisibles (A) al aire 40°C. Nº de conductores con carga y naturaleza del aislamiento (Tabla 1 de la GUÍA-BT-19)	. 46
Tabla 15. Factores de reducción para agrupamiento de varios circuitos (Tabla A de la GUÍA-BT-19)	
Tabla 16. Esquema de distribución tipo TT	. 52
Tabla 17. Resultado total de las cargas térmicas de refrigeración del edificio	. 58
Tabla 18. Resultado total de las cargas térmicas de calefacción del edificio	. 58
Tabla 19. Resumen de las cargas térmicas de refrigeración en la planta baja	. 59
Tabla 20. Resumen de las cargas térmicas de calefacción en la planta baja	. 60
Tabla 21. Resumen de las cargas térmicas de refrigeración en la primera planta	. 60
Tabla 22. Resumen de las cargas térmicas de calefacción en la primera planta	. 61
Tabla 23. Capacidad térmica de DAIKIN IV – REYQ24U	. 63
Tabla 24. Capacidad térmica de DAIKIN IV – REYQ26U	. 63
Tabla 25. Capacidad térmica de DAIKIN IV – REYQ30U	. 63
Tabla 26. Capacidad térmica total del edificio	. 63
Tabla 27. Eficiencia energética de DAIKIN IV – REYQ24U	. 64
Tabla 28. Eficiencia energética de DAIKIN IV – REYQ26U	. 64



Tabla 29. Eficiencia energética de DAIKIN IV – REYQ30U	64
Tabla 30. Capacidad térmica de DAIKIN IV – REYQ24U	65
Tabla 31. Capacidad térmica de DAIKIN IV – REYQ26U	65
Tabla 32. Capacidad térmica de DAIKIN IV – REYQ30U	65
Tabla 33. Ficha técnica de DAIKIN IV – REYQ24U	66
Tabla 34. Ficha técnica de DAIKIN IV – REYQ26U	66
Tabla 35. Ficha técnica de DAIKIN IV – REYQ30U	67
Tabla 36. Capacidad térmica de DAIKIN IV – FXFQ20B	68
Tabla 37. Capacidad térmica de DAIKIN IV – FXFQ32B	
Tabla 38. Capacidad térmica de DAIKIN IV – FXFQ40B	
Tabla 39. Capacidad térmica de DAIKIN IV – FXFQ50B	
Tabla 40. Consumo eléctrico de DAIKIN IV – FXFQ20B	69
Tabla 41. Consumo eléctrico de DAIKIN IV – FXFQ32B	
Tabla 42. Consumo eléctrico de DAIKIN IV – FXFQ40B	69
Tabla 43. Consumo eléctrico de DAIKIN IV – FXFQ50B	69
Tabla 44. Ficha técnica de DAIKIN IV – FXFA20A	
Tabla 45. Ficha técnica de DAIKIN IV – FXFA32A	70
Tabla 46. Ficha técnica de DAIKIN IV – FXFA40B	70
Tabla 47. Ficha técnica de DAIKIN IV – FXFA50B	71
Tabla 48. Datos técnicos de DAIKIN – BS6Q14AV1B y DAIKIN – BS8Q14AV1B	71
Tabla 49. Ficha técnica de MITSUBISHI ELECTRIC – MSY-TP50VF-C40	72
Tabla 50. Localización de los equipos en la planta baja	73
Tabla 51. Localización de los equipos en la primera planta	73
Tabla 52. Espesores mínimos de aislamiento (mm) de circuitos frigoríficos para	
climatización	74
Tabla 53. Selección de diámetro de tubería de refrigerante, cantidad y aislante de la	71
misma	
Tabla 54. Condiciones interiores de diseño (Tabla 1.4.1.1 del RITE)	
Tabla 55. Condiciones de temperatura para las estaciones de verano e invierno	70
Tabla 56. Categorías del aire interior en función del uso de los edificios (Tabla 12 de "Guía técnica de instalaciones de climatización con equipos autónomos" de IDEA)	78
Tabla 57. Volumen y ocupación para cada zona de la planta baja	
Tabla 58. Volumen y ocupación para cada zona de la primera planta	
Tabla 59. Caudales de aire exterior, l/s por persona (Tabla 1.4.2.1 del RITE)	
Tabla 60. Caudal de ventilación para cada zona de la planta baja	
Tabla 61. Caudal de ventilación para cada zona de la primera planta	
1 1	



Tabla 62. Caudal de ventilación en renovaciones por hora para cada zona de la planta baja
Tabla 63. Caudal de ventilación en renovaciones por hora para cada zona de la primera planta
Tabla 64. Recuperadores de calor para las distintas zonas de la planta baja 88
Tabla 65. Recuperadores de calor para las distintas zonas de la primera planta
Tabla 66. Clases de filtración. (Tabla 1.4.2.5 del RITE corregida)
Tabla 67. Valor límite de eficiencia energética de la instalación (<i>VEEIlim</i>). (Tabla 3.1 - HE3)
Tabla 68. Potencia máxima instalada en iluminación. (Tabla extraída del CTE DB HE-3)
Tabla 69. Requerimientos de iluminación en las oficinas. (Tabla extraída de la norma UNE 12464-1)
Tabla 70. Requerimientos de iluminación en zonas de tráfico. (Tabla extraída de la norma UNE 12464-1)
Tabla 71. Requerimientos de iluminación en áreas generales en el interior del edificio. (UNE 12464-1)
Tabla 72. Luminaria LAMP- KOMBIC
Tabla 73. Datos obtenidos para cada zona en la planta baja
Tabla 74. Datos obtenidos para cada zona en la primera planta
Tabla 75. Resistencia al fuego de las paredes, techos y puertas que delimitan sectores de incendio
Tabla 76. Características de las zonas de riesgo especial integradas en el edificio 115
Tabla 77. Clases de reacción al fuego de los elementos constructivos
Tabla 78. Densidad de ocupación
Tabla 79. Número de salidas de planta y longitud de los recorridos de evacuación 116
Tabla 80. Dimensionado de los elementos de evacuación
Tabla 81. Capacidad de evacuación de las escaleras en función de su anchura 120
Tabla 82. Dotación de instalaciones de protección contra incendios
Tabla 83. Resistencia al fuego suficiente de los elementos estructurales
Tabla 84. Resistencia al fuego suficiente de los elementos estructurales en zonas de riesgo especial
Tabla 85. Valores de densidad de carga de fuego variable característica según el uso previsto
Tabla 86. Valores del coeficiente por el riesgo de iniciación debido al tamaño del sector.
Tabla 87. Valores del coeficiente por el riesgo de iniciación debido al tipo de actividad.



Tabla 88. Valores de los coeficientes segun las medidas activas existentes	133
Tabla 89. Valores de los coeficientes según la altura de evacuación del edificio	133
Tabla 90. Demanda de ACS del personal de la oficina	138
Tabla 91. Demanda de ACS del personal externo	138
Tabla 92. Porcentaje de ocupación anual	138
Tabla 93. Consumo de ACS anual	138
Tabla 94. Consumo de energía para ACS anual	139
Tabla 95. Caudal instantáneo mínimo para cada aparato	140
Tabla 96. Caudal instantáneo total para la oficina	140
Tabla 97. Determinación del caudal simultáneo	141
Tabla 98. Determinación la energía necesario para la demanda isntanánea de ACS	142
Tabla 99. Determinación la energía producida en un generador	142
Tabla 100. Determinación del caudal del acumulador	143
Tabla 101. Energía fotovoltaica e irradiación mensual	158
Tabla 102. Demanda energética del edificio durante el año 2022	160
Tabla 103. Representación de los valores de amortización de la instalación fotovolta	
	161
Tabla 104. Representación de los cálculos de amortización de la instalación fotovoltaica	163
Tabla 105. Desglose del presupuesto de la instalación eléctrica	
Tabla 106. Desglose del presupuesto de la instalación de climatización	
Tabla 107. Desglose del presupuesto de la instalación de ventilación	
Tabla 108. Desglose del presupuesto de la instalación de iluminación	
Tabla 109. Desglose del presupuesto de la instalación de protección contra incendios	
Tabla 110. Desglose del presupuesto de la instalación de ACS	179
Tabla 111. Desglose del presupuesto de la instalación fotovoltaica	180
Tabla 112. Desglose del presupuesto total de las instalaciones	182
Tabla 113. Reactancia de los conductores según su diámetro	185
Tabla 114. Reactancia de los conductores según su diámetro	189
Tabla 115. Reactancia de los conductores según su diámetro	189
Tabla 116. Cálculo de los diámetros de tuberías de agua de la instalación de protecciones de la instalación	
contra incendios	
Tabla 117. Datos del inversor	
Tabla 118. Datos del módulo fotovoltaico	
Tabla 119. Datos del módulo fotovoltaico	249



Tabla 120. Máxima caída de tensión en corriente continua	. 250
Tabla 121. Máxima caída de tensión en corriente alterna	. 250
Tabla 122. Intensidad máxima admisible de los cables fotovoltaico	. 251
Tabla 123. Intensidades admisibles (A) al aire 40°C. N° de conductores con carga y aislamiento	
Tabla 124 Secciones de los conductores	254





Índice de imágenes

Imagen 1. Esquema para un único usuario	45
Imagen 2. Esquema unifilar del subcuadro A	55
Imagen 3. DAIKIN IV – REYQ30U	67
Imagen 4. Mando de pared Daikin - BRC1H52K	76
Imagen 5. Sistema de ventilación por conductor rectangulares	77
Imagen 6. Luminaria LAMP - PLAT X2. (Extraída de la ficha técnica)	97
Imagen 7. Luminaria LAMP – KOMBIC. (Extraída de la ficha técnica)	98
Imagen 8. Distribución de las luminarias en la planta baja	102
Imagen 9. Distribución de las luminarias en la primera planta	105
Imagen 10. Luminaria de emergencia ZEMPER – Spazio Plus	107
Imagen 11. Luminaria de emergencia ZEMPER – WALYA	107
Imagen 12. Señalización de rutas de evacuación ZEMPER – EXITALYA	108
Imagen 13. Cartel de señalización de rutas de evacuación	109
Imagen 14. Señalización de los escalones ZEMPER – VULCANO	109
Imagen 15. Ruta de evacuación de la planta baja	110
Imagen 16. Valores obtenidos en Dialux EVO de la ruta de evacuación de la pl	-
Imagen 17. Ruta de evacuación de la primera planta	
Imagen 18. Valores obt <mark>enidos en D</mark> ialux EVO de la ruta de evacuación de la pl	-
Imagen 19. Rótulo "EMPUJAR BARRA PARA ABRIR PUERTA"	
Imagen 20. Rótulo "SALIDA"	
Imagen 21. Rótulo "SALIDA DE EMERGENCIA"	
Imagen 22. Rótulos de dirección de los recorridos	
Imagen 23. Rótulo "SIN SALIDA"	123
Imagen 24. Extintor de polvo químico de 6 kg y extintor de CO ₂ de 5 kg	125
Imagen 25. Central de alarma OPTIMAX modelo J-NET-EN54-SC	127
Imagen 26. Boca de incendio equipada de 25 mm	128
Imagen 27. Señales fotoluminiscentes	129
Imagen 28. Demanda orientativa de ACS para usos distintos del residencial pri (CTE DB–Anexo 7)	
Imagen 29. Panel solar fotovoltaico Vertex S Bachsheet Trina Solar	
Imagen 30. Huawei SUN2000-40KTL-M3 trifásico	
Imagen 31. Cable RV-K de 6 mm²	
Imagen 32. Cable RZ1-k(AS) de 4x16+TT de 16 mm²	152



Imagen 33. Portafusibles y fusible	153
Imagen 34. Diferencial trifásico de la marca Schneider	154
Imagen 35. Huawei Smart Power Sensor trifásico DTSU666-H	155
Imagen 36. Ángulo de inclinación y azimut	157
Imagen 37. Producción de energía mensual del sistema fotovoltaico	158
Imagen 38. Irradiación mensual	158
Imagen 39. Distancias mínimas entre el muro perimetral y los módulos fotovoltaico.	159
Imagen 40. Transmisión de calor por porcentaje de los distintos elementos de la envolvente térmica.	166
Imagen 41. Calificación energética del edifico en emisiones	167
Imagen 42. Emisiones de CO ₂ por consumo energético	167
Imagen 43. Calificación energética del edificio en consumo de energía primaria no renovable	168
Imagen 44. Demanda energética de calefacción y refrigeración	168





1. MEMORIA

1.1. Objeto

1.1.1. Alcance del proyecto

El presente proyecto tiene como objetivo realizar la adecuación de las instalaciones de una oficina de pública concurrencia, con el fin de garantizar la seguridad y el confort de las personas que la utilizan, así como el cumplimiento de las normativas y regulaciones aplicables.

La oficina de pública concurrencia es un espacio en el que trabajan y se atienden a un gran número de personas a diario, por lo que es fundamental asegurar el correcto funcionamiento de las instalaciones para garantizar la seguridad y bienestar de todos los usuarios.

El proyecto contempla la revisión y actualización de las instalaciones eléctricas, de climatización, de ventilación, de iluminación y de protección contra incendios, así como la implementación de medidas de eficiencia energética y sostenibilidad, mediante la incorporación de tecnologías renovables, sistemas de gestión eficiente de la energía y la instalación de paneles solares fotovoltaicos.

Todo ello se realizará cumpliendo con las normativas y regulaciones aplicables, con el fin de garantizar la calidad, seguridad y sostenibilidad de las instalaciones y asegurar el bienestar de los usuarios.

1.1.2. Antecedentes

La oficina cuenta con un tamaño de 2.306,26 m2, se distribuye en dos plantas y se dedica principalmente a servicios de soporte y desarrollo de APIs y sitios web para terceros en el ámbito de las tecnologías de la información y la consultoría de TI.

La oficina cuenta con dos equipos diferenciados, cada uno con roles y responsabilidades específicas. Un equipo se dedica a la implementación de nuevas soluciones y desarrollos, mientras que el otro equipo se encarga del soporte y mantenimiento de las aplicaciones y sistemas existentes.



1.1.3. Emplazamiento

El edificio de oficinas se encuentra ubicada en la calle Max Planck 25, Elche (Alicante). Se encuentra en el polígono de Torrellano que ofrece una posición estratégica, ya que se encuentra en una zona de fácil acceso y en un entorno empresarial dinámico. El polígono de Torrellano es conocido por albergar numerosas empresas y negocios relacionados con la tecnología y la innovación, lo que proporciona oportunidades de colaboración y networking. El emplazamiento del edificio se detalla en el plano 1.

El edificio está dedicado a brindar servicios de desarrollo y soporte de aplicaciones y páginas web. Se trata de un inmueble de forma rectangular con acceso tanto para el personal interno como para los visitantes. La superficie total construida del edificio es de 2.306,26 m², con una altura de 7,4 metros, y se distribuye en varias zonas distintas:

- 1. Oficina diáfana: Esta área proporciona un espacio de trabajo conjunto donde los empleados colaboran y se comunican de manera eficiente.
- 2. Despachos y salas de reuniones: Están destinadas a los directores de diferentes áreas, así como al personal administrativo y de recursos humanos. También se utilizan como espacios para reuniones con empleados y clientes.
- 3. Sala de formación: Se trata de un espacio designado para la capacitación de nuevos empleados y para continuar el desarrollo de los ya existentes, fomentando su crecimiento profesional.
- 4. Recepción: Esta zona está dedicada a recibir a proveedores y clientes, brindando un punto de encuentro y atención inicial.
- 5. Sala de estar: Un espacio amplio y cómodo donde los trabajadores pueden descansar, distraerse y disfrutar de sus momentos de pausa y comida.
- 6. Aseos: Están ubicados para garantizar la comodidad y la higiene del personal.

La superficie útil de la nave, es decir, el espacio utilizable en el edificio es de 2060,43 m². Estos metros cuadrados se distribuyen entre las diferentes estancias, tal como se indica en la tabla correspondiente (Tabla 1). Además, en el plano 3 y 4 se pueden visualizar las dimensiones precisas de cada una de las áreas mencionadas.



1.1.4. Plazo de ejecución

Las instalaciones se llevarán a cabo en el marco de un proyecto integral, que será ejecutado en diferentes etapas. A continuación, se detallan los plazos estimados para cada una de las fases:

- a) Electricidad: El plazo estimado para completar esta fase es de 6 semanas, considerando la instalación de sistemas eléctricos, cableado estructurado, sistemas de seguridad y comunicaciones. Se requerirá un equipo de 3 electricistas para llevar a cabo estas tareas.
- b) Climatización y Ventilación: Esta etapa requerirá aproximadamente 15 semanas para su ejecución. Durante este período, se instalarán los sistemas de climatización y ventilación necesarios para garantizar un ambiente adecuado en las instalaciones. Se contará con un equipo de 5 personas especializadas.
- c) Iluminación: Se estima que la instalación del sistema de iluminación requerirá 6 semanas. Durante este tiempo, se instalarán los puntos de luz, se realizará el cableado correspondiente y se colocarán las luminarias adecuadas para cada área. Para esta tarea, se contará con un equipo de 4 electricistas.
- d) Protección contra Incendios: Esta fase del proyecto tomará alrededor de 2 semanas. Durante este tiempo, se instalarán los sistemas de detección y extinción de incendios, así como los equipos de alarma, señalización y BIEs necesarios para garantizar la seguridad de las instalaciones. Un equipo de 3 técnicos especializados en protección contra incendios será responsable de llevar a cabo esta labor.
- e) Agua Caliente Sanitaria: La instalación del sistema de ACS se llevará a cabo en aproximadamente 1 semanas. Durante este período, se instalarán el sistema de aerotermia y se conectarán a las redes de distribución correspondientes. Se requerirá un equipo de 2 fontaneros para realizar esta tarea.
- f) Instalación Fotovoltaica: La instalación requerirá alrededor de 2 semanas. Durante este tiempo, se instalarán los paneles solares, se realizará el cableado y se conectará al sistema eléctrico principal para aprovechar la energía solar y generar electricidad renovable. Un equipo de 3 electricistas serán responsable de esta instalación.



1.1.5. Metodología utilizada

Las instalaciones deben ser diseñadas y adaptadas de manera óptima para garantizar un entorno seguro, eficiente y confortable para los usuarios. Para lograrlo, es esencial seguir una metodología estructurada y coherente que aborde todos los aspectos necesarios.

En el relevamiento inicial, se inspeccionarían las instalaciones existentes, se revisarían los planos y se recopilarían datos sobre los sistemas de climatización, ventilación y ACS, así como sobre los requisitos de iluminación y protección contra incendios.

A continuación, se analizarían los requerimientos del proyecto, considerando aspectos como la capacidad de enfriamiento y calefacción necesaria para mantener una temperatura confortable en todas las áreas, la renovación de aire adecuada para garantizar la calidad del aire interior y la iluminación óptima en cada espacio de trabajo. Se establecerían también los requisitos de protección contra incendios, incluyendo la ubicación de extintores, salidas de emergencia y sistemas de detección y alarma.

En el diseño preliminar, se dimensionarían los equipos de climatización, ventilación y ACS adecuados para el edificio, teniendo en cuenta las cargas térmicas estimadas y los requisitos de eficiencia energética. Se diseñaría un sistema de iluminación eficiente y se evaluaría la viabilidad de la instalación de paneles solares fotovoltaicos en la cubierta del edificio para generar energía renovable.

Una vez seleccionados los equipos y dispositivos necesarios, se realizaría el diseño detallado, generando planos de distribución de la climatización, esquemas eléctricos, planos de ubicación de luminarias y detalles constructivos para la instalación de los sistemas. Durante la ejecución y supervisión, se garantizaría que los trabajos se realicen de acuerdo con el diseño y los estándares establecidos.

Finalmente, se llevaría a cabo la puesta en marcha de las instalaciones, se realizarían pruebas de funcionamiento y se establecerían protocolos de seguimiento y mantenimiento preventivo para asegurar el correcto desempeño a lo largo del tiempo.



1.1.6. Normativas de aplicación

- Real Decreto 1027/2007, de 20 de julio, por el que se aprueba el Reglamento de Instalaciones Térmicas en los Edificios.
- UNE-EN 16798-1:2019: Climatización de edificios. Clasificación climática y aplicaciones en el ámbito de la energía.
- UNE-EN 16798-3:2019: Climatización de edificios. Ventilación de edificios.
 Requisitos de diseño y dimensionamiento del caudal de aire.
- Real Decreto 665/1997, de 12 de mayo, sobre la protección de los trabajadores contra los riesgos relacionados con la exposición a agentes cancerígenos durante el trabajo.
- Código Técnico de la Edificación Documento Básico Ahorro de energía (DB HE).
- UNE-EN 12464-1:2012 Iluminación. Iluminación de los lugares de trabajo. Parte
 1: Lugares de trabajo en interiores.
- Real Decreto 842/2002, de 2 de agosto, por el que se aprueba el Reglamento electrotécnico para baja tensión.
- UNE 211435:2011: Guía para la elección de cables eléctricos de tensión asignada superior o igual a 0,6/1 kV para circuitos de distribución de energía eléctrica.
- UNE-HD 60364-5-52:2014: Instalaciones eléctricas de baja tensión. Parte 5: Selección e instalación de equipos eléctricos. Canalizaciones.
- Normativa urbanística de Elche.
- Ordenanza municipal de protección contra incendios y autoprotección ciudadana.
- Real Decreto 2267/2004, de 3 de diciembre, por el que se aprueba el Reglamento de Seguridad Contra Incendios en los Establecimientos Industriales (RSCIEI).
- Código Técnico de la Edificación Documento Básico Seguridad en caso de Incendio (DB SI).
- Código Técnico de la Edificación Documento Básico Seguridad de utilización y accesibilidad (DB SUA).
- Código Técnico de la Edificación Documento Básico Seguridad Estructural (DB SE).
- Código Técnico de la Edificación Documento Básico Seguridad Estructural Acciones en la Edificación (DB SE-AE).



- Real Decreto 513/2017, de 22 de mayo, por el que se aprueba el Reglamento de instalaciones de protección contra incendios (RIPCI).
- UNE-EN 671-1:2013: Instalaciones fijas de lucha contra incendios. Sistemas equipados con mangueras. Parte 1: Bocas de incendio equipadas con mangueras semirrígidas.
- UNE-EN 671-2:2013: Instalaciones fijas de lucha contra incendios. Sistemas equipados con mangueras. Parte 2: Bocas de incendio equipadas con mangueras planas.
- UNE 23500:2012 Sistemas de abastecimiento de agua contra incendios.
- Norma actual: UNE-EN 10255:2020: Tubos de acero no aleado aptos para soldeo y roscado. Condiciones técnicas de suministro.
- Regla Técnica CEPREVEN R.T.2.-BIE: Regla Técnica para instalaciones de bocas de incendios.
- Regla Técnica CEPREVEN R.T.2.-ABA: Regla Técnica abastecimientos de agua contra incendios.
- UNE 23007-14:2014: Sistemas de detección y alarma de incendios. Parte 14: Planificación, diseño, instalación, puesta en servicio, uso y mantenimiento.
- UNE-EN 54-1:2011: Sistemas de detección y alarma de incendio. Parte 1: Introducción.
- UNE 23035-1:2003: Seguridad contra incendios. Señalización fotoluminiscente.
 Parte 1: Medida y calificación
- UNE 23035-2:2003: Seguridad contra incendios. Señalización fotoluminiscente. Parte 2: Medida de productos en el lugar de utilización.
- UNE 23035-4:2003: Seguridad contra incendios. Señalización fotoluminiscente.
 Parte 4: Condiciones generales. Mediciones y clasificación.
- Real Decreto 485/1997, de 14 de abril, sobre disposiciones mínimas en materia de señalización de seguridad y salud en el trabajo.
- Norma actual: UNE-EN ISO 7010:2012: Símbolos gráficos. Colores y señales de seguridad. Señales de seguridad.
- Orden de 11 de julio de 1995, de la Conselleria de Industria y Comercio, por la que se establece el procedimiento de reconocimiento y registro en el régimen especial de instalaciones de producción eléctrica.
- Ley 54/1997, de 27 de noviembre, del Sector Eléctrico (BOE nº 285, de 28/11/97).



- Real Decreto 1663/2000, de 29 de septiembre, sobre conexión de instalaciones fotovoltaicas a la red de baja tensión (BOE nº 235, de 30/09/00).
- Real Decreto 1955/2000, de 1 de diciembre, por el que se regulan las actividades de transporte, distribución, comercialización, suministro y procedimientos de autorización de instalaciones de energía eléctrica (BOE nº 310, de 27/12/00).

1.2. Descripción del edificio

El edificio se encuentra emplazado en una parcela ubicada en el parque empresarial de Elche, específicamente en el sector E40. El edificio posee una forma rectangular y una superficie total de 2.223 m². Al estar situado en el sector E40, manzana número 67, debe cumplir con los siguientes requisitos normativos y urbanísticos:

- Superficie mínima de la parcela: La parcela debe tener una superficie mínima de 2.000 m².
- Fachada mínima: La fachada del edificio debe tener una longitud mínima de 30 metros.
- 3. Ocupación máxima: La ocupación del edificio no puede superar el 70% de la superficie total de la parcela.
- 4. Altura máxima: La altura del edificio no puede superar los 11 metros, teniendo en cuenta las posibles restricciones de servidumbre aérea.
- 5. Retranqueos: Se deben respetar los retranqueos mínimos de 10 metros hacia el viario y 5 metros hacia los linderos de la parcela. Además, se debe dejar un espacio de al menos 2,5 metros para una vía de servidumbre de incendios.

En cuanto a la fachada del edificio, se establecen las siguientes características:

- 1. Revestimiento: La fachada se revestirá con aplacado de piedra, ya sea natural o artificial, en un tamaño de 60 x 30 cm. Los aplacados laterales serán de color blanco grisáceo, mientras que en el zócalo la medida será de 100 cm de alto por 60 cm de ancho.
- Material predominante: El resto del edificio estará cubierto con paneles de aluminio metalizado de color gris.
- 3. Carpintería: Se utilizará carpintería de aluminio en tono gris oscuro, con embellecedores en el marco exterior de las ventanas.



Adicionalmente, a una distancia de 5 metros desde la fachada, se colocará adoquín rectangular liso de 24x5x12 cm de color rojo FORTE.

Todas estas especificaciones se basan en las Ordenanzas reguladoras del Elche Parque Empresarial de Elche, las cuales fueron publicadas en el boletín oficial de la provincia BOP 07.05.2013.

- Orientación

El edificio está diseñado de tal manera que su fachada principal está orientada al sur, lo que permite aprovechar al máximo la luz solar durante gran parte del día. De hecho, la orientación sur-norte corresponde prácticamente con el eje longitudinal del edificio.

- Topografía:

El terreno presenta una topografía totalmente llana, con una ligera pendiente en dirección norte-sur de aproximadamente 1,5% y una pendiente de 0,264% de este a oeste.

- Lindes

En cuanto al entorno, al norte de la parcela se encuentra una zona de carácter privado, mientras que al sur se ubica un vial público llamado Calle Max Planck. Hacia el este, se encuentra otra parcela privada, y al oeste se encuentra otro vial público conocido como Avenida Calzado de Elche.

La cubierta no transitable del edificio se destina al uso de las instalaciones y tiene una superficie total de 1.153,10 m². La cubierta está delimitada por un murete perimetral de 0,30 m de altura y cuenta con salidas para el paso de instalaciones con una altura de 0,5 m.

La pendiente de la cubierta es necesaria para garantizar la correcta evacuación de aguas pluviales y cumple con las especificaciones del Código Técnico de la Edificación (CTE), en particular con lo establecido en el documento DB-HS1 (Salubridad) para el sistema de formación de pendientes de cubiertas planas. La pendiente se sitúa en un rango de 2-4%, asegurando así una adecuada evacuación de las aguas de lluvia y evitando problemas de acumulación y filtraciones.

Para obtener más detalles sobre estas especificaciones, se recomienda consultar los planos 2, 3 y 4 ubicados en la sección de planos del proyecto.



1.2.1. Capacidad, superficie y volúmenes por espacio

Las dos siguientes tablas incluye el listado de los diferentes locales que componen el edificio, incluyendo la superficie de cada uno de estos, la altura, el volumen y la ocupación en relación a los correspondientes planos 3 y 4.

Planta baja	Superficie	Altura	Volumen	Ocupación
Fianta Daja	(m^2)	(m)	(m^3)	(personas)
Oficina norte	207,3	2,77	574,22	44
Oficina central	60,5	2,77	167,59	-
Oficina sur	167,8	2,77	464,81	44
Sala de reuniones 1	34,73	2,77	96,20	-
Sala de reuniones 2	12,9	2,77	35,73	-
Sala de formación	70	2,77	193,90	-
Despacho 1	20,2	2,77	55,95	2
Despacho 2	20,5	2,77	56,79	2
Despacho 3	10,1	2,77	27,98	1
Despacho 4	9,7	2,77	26,87	1
Despacho 5	10	2,77	27,70	1
Despacho 6	9,8	2,77	27,15	1
Despacho 7	10	2,77	27,70	1
Despacho 8	14	2,77	38,78	2
Despacho 9	14,3	2,77	39,61	2
Despacho 10	14,7	2,77	40,72	2
Vestíbulo principal	132,6	2,77	367,30	2
Vestíbulo secundario	43,6	2,77	120,77	1
Sala de descanso	17,2	2,77	47,64	-
Cuarto de la limpieza	3,2	2,77	8,86	-
Aseo movilidad reducida	4,4	2,77	12,19	-
Aseo masculino	11,4	2,77	31,58	-
Aseo femenino	10	2,77	27,70	-
Pasillo 1	29,5	2,77	81,72	-
Pasillo 2	7	2,77	19,39	-
Acceso escalera 1	18,4	2,77	50,97	-
Acceso escalera 2	43,4	2,77	120,22	-
Acceso escalera 3	19	2,77	52,63	-
Entrada Patinillo 1	1,7	3,7	6,29	-
Entrada Patinillo 2	1,7	3,7	6,29	-

Tabla 1. Superficie, altura, volumen y ocupación para los diferentes locales de la planta baja.



D: 1.4	Superficie	Altura	Volumen	Ocupación
Primera planta	(m^2)	(m)	(m^3)	(personas)
Oficina norte	207,3	2,77	574,22	44
Oficina central	60,5	2,77	167,59	-
Oficina sur	167,8	2,77	464,81	44
Sala de reuniones	16,6	2,77	45,98	-
Sala de formación	60	2,77	166,20	-
Despacho 1	7,9	2,77	21,88	1
Despacho 2	8,4	2,77	23,27	1
Despacho 3	8	2,77	22,16	1
Despacho 4	8	2,77	22,16	1
Almacén	19	2,77	52,63	-
Archivo	80	2,77	221,60	-
CPD	17,4	2,77	48,20	-
Sala de descanso	196,2	2,77	543,47	-
Cuarto de la limpieza	3,2	2,77	8,86	-
Aseo movilidad reducida	4,4	2,77	12,19	-
Aseo masculino	11,4	2,77	31,58	-
Aseo femenino	10	2,77	27,70	-
Pasillo 1	14	2,77	38,78	-
Pasillo 2	39,5	2,77	109,42	-
Pasillo 3	7	2,77	19,39	9 -
Escalera 1	18,4	2,77	50,97	_
Escalera 2	43,4	2,77	120,22	-
Escalera 3	19	2,77	52,63	-
Entrada Patinillo 1	1,7	3,7	6,29	-
Entrada Patinillo 2	1,7	3,7	6,29	_

Tabla 2. Superficie, altura, volumen y ocupación para los diferentes locales de la primera planta.

La ocupación total del establecimiento asciende a 198 personas, lo cual clasifica el lugar como un local de pública concurrencia, según lo establecido en la normativa ITC-BT-28 del reglamento de baja tensión. De acuerdo con esta normativa, todos los locales de trabajo que superen una ocupación de 100 personas deben ser considerados locales de pública concurrencia.

Se considera que todos los espacios interiores del establecimiento son habitables, excepto los patinillos. Se llevará a cabo la climatización de todas las áreas destinadas al uso administrativo, excluyendo los pasillos, escaleras, almacén y archivo. Los aseos no contarán con climatización, aunque se dispondrá de un sistema para la producción de agua caliente sanitaria (ACS).



1.2.2. Perfil de uso y cargas térmicas

El proyecto analiza la ocupación del edificio y evalúa las cargas térmicas generadas por la iluminación, ocupación y equipos. Estos datos son clave para calcular los sistemas de climatización y obtener la certificación energética

La oficina opera con perfiles de trabajo flexibles que abarcan desde las 08:00 hasta las 20:00 horas. El personal no tiene un horario fijo y tiene la libertad de asistir en cualquier momento dentro de ese intervalo horario. Cada empleado trabaja un total de 8 horas al día, sin tener en cuenta las posibles horas extras que puedan realizar.

Para evaluar las cargas internas en el local, se calculará el índice de cargas internas (C_{FI}) de manera específica, teniendo en cuenta el perfil de uso de la oficina y las cargas internas que se generan en ella. Este índice proporcionará una medida precisa de las demandas de energía y otros recursos que surgen debido a las actividades y ocupación.

Nivel de carga interna	Carga interna media C _{FI} (w/m²)
Baja	CFI < 6
Media	6 ≤ CFI < 9
Alta	9 ≤ CFI < 12
Muy alta	12 ≤ CFI

Tabla 3. Nivel de carga interna.

La carga intermedia media (C_{FI}) es la carga media horaria de una semana tipo, repercutida por unidad de superficie del edificio o zona del edificio, teniendo en cuenta la carga sensible debida a la ocupación, la iluminación y a los equipos.

La carga del edificio se obtiene ponderando por la superficie útil la carga interna media de cada espacio. Se expresa en W/m^2 .

- Carga interna por ocupación:

Para las cargas térmicas internas provocadas por la presencia de personas en las salas, los valores están tabulados. En el caso de oficinas con trabajo sedentario y ligero, el coeficiente utilizado es de 70 W/persona. Esta cifra se basa en la estimación de la cantidad de calor generado por una persona promedio durante su jornada laboral.

Para determinar el coeficiente utilizamos el siguiente procedimiento:



$$C_{FI,Ocupación} = \frac{Ocupación \cdot 70 W/_{m^2}}{Supeficie del local}$$

En las siguientes tablas se presentan los valores de cargas térmicas por ocupación:

Planta baja	Superficie (m²)	Ocupación (personas)	Persona (W/m)	C _{FI,Ocupación} (W/m²)
Oficina norte	207,3	44	70	14,86
Oficina central	60,5	-	-	-
Oficina sur	167,8	44	70	18,36
Sala de reuniones 1	34,73	-	-	-
Sala de reuniones 2	12,9	-	-	-
Sala de formación	70	-	-	-
Despacho 1	20,2	2	70	6,93
Despacho 2	20,5	2	70	6,83
Despacho 3	10,1	1	70	6,93
Despacho 4	9,7	1	70	7,21
Despacho 5	10	1	70	7
Despacho 6	9,8	1	70	7,14
Despacho 7	10	1	70	7
Despacho 8	14	2	70	10
Despacho 9	14,3	2	70	9,79
Despacho 10	14,7	2	70	9,52
Vestíbulo principal	132,6	2	70	1,06
Vestíbulo secundario	43,6	1	70	1,61
Sala de descanso	17,2	-	-	ı
Cuarto de la limpieza	3,2	-	-	-
Aseo movilidad reducida	4,4	-	-	ı
Aseo masculino	11,4	-	-	ı
Aseo femenino	10	-	-	-
Pasillo 1	29,5	-	=	-
Pasillo 2	7	-	=	-
Acceso escalera 1	18,4	-	-	-
Acceso escalera 2	43,4	-	=	-
Acceso escalera 3	19	-	-	-
Entrada Patinillo 1	1,7	-	-	-
Entrada Patinillo 2	1,7	-	-	-

Tabla 4. Cargas térmicas internas provocadas por la presencia de personas en la planta baja.

Las cargas internas se representan en la tabla utilizando distintos colores para indicar su nivel de intensidad. Las cargas de nivel muy alta se muestran en color granate, las de nivel alto en rojo, las de nivel medio en amarillo y las de nivel bajo en verde. Estos colores reflejan la cantidad relativa de "calor" emitido por cada carga hacia el local.



Primera planta	Superficie (m²)	Ocupación (personas)	Persona (W/m)	C _{FI,Ocupación} (W/m²)
Oficina norte	207,3	44	70	14,86
Oficina central	60,5	-	-	-
Oficina sur	167,8	44	70	18,36
Sala de reuniones	16,6	-	-	-
Sala de formación	60	-	-	-
Despacho 1	7,9	1	70	8,86
Despacho 2	8,4	1	70	8,33
Despacho 3	8	1	70	8,75
Despacho 4	8	1	70	8,75
Almacén	19	-	-	-
Archivo	80	-	-	-
CPD	17,4	-	-	-
Sala de descanso	196,2	-	-	-
Cuarto de la limpieza	3,2	-	-	-
Aseo movilidad reducida	4,4	-	-	-
Aseo masculino	11,4	-	-	-
Aseo femenino	10	-	-	-
Pasillo 1	14	-	-	-
Pasillo 2	39,5			-
Pasillo 3	7			-
Escalera 1	18,4	-	-	-
Escalera 2	43,4	Mignel k	ternándes	-
Escalera 3	19	-	_	-
Entrada Patinillo 1	1,7	-	-	-
Entrada Patinillo 2	1,7	-	-	-

Tabla 5. Cargas térmicas internas provocadas por la presencia de personas en la primera planta.

- Carga interna por iluminación:

La instalación de iluminación en los locales es esencial para llevar a cabo las actividades correspondientes, pero también contribuye a la carga térmica del edificio. Esta carga se considera positiva, ya que aporta calor al edificio, lo que permite reducir la cantidad de calor que debe suministrar el sistema de calefacción durante el invierno. Sin embargo, también implica un aumento en la necesidad de refrigeración.

La ganancia de calor por iluminación es completamente sensible y está determinada por la potencia de las lámparas encendidas.

$$C_{\text{FI,Iluminación}} = N^{\circ} Luminarias \cdot Potencia \ luminaria \ (\frac{W}{lum})$$



En las siguientes tablas se presentan los valores de cargas térmicas por iluminación del edificio:

Planta baja	Superficie (m²)	Ocupación (personas)	Potencia (W)	C _{FI,Iluminación} (W/m²)
Oficina norte	207,3	44	915	7,26
Oficina central	60,5	-	366	0,83
Oficina sur	167,8	44	915	7,24
Sala de reuniones 1	34,73	-	274,5	7,97
Sala de reuniones 2	12,9	_	122	9,46
Sala de formación	70	-	488	6,97
Despacho 1	20,2	2	183	9,00
Despacho 2	20,5	2	183	8,92
Despacho 3	10,1	1	91,5	9,08
Despacho 4	9,7	1	91,5	9,44
Despacho 5	10	1	91,5	9,21
Despacho 6	9,8	1	91,5	9,35
Despacho 7	10	1	91,5	9,16
Despacho 8	14	2	122	8,73
Despacho 9	14,3	2	122	8,56
Despacho 10	14,7	2	122	8,30
Vestíbulo principal	132,6	2	915	6,90
Vestíbulo secundario	43,6	1	396,5	6,52
Sala de descanso	17,2	IS Miggari	61	13,62
Cuarto de la limpieza	3,2	-	38,2	11,86
Aseo movilidad reducida	4,4	_	57,3	13,02
Aseo masculino	11,4	-	133,7	11,82
Aseo femenino	10	-	95,5	9,50
Pasillo 1	29,5	-	122	4,13
Pasillo 2	7	-	61	7,99
Acceso escalera 1	18,4	-	76,4	11,09
Acceso escalera 2	43,4	-	183	5,55
Acceso escalera 3	19	-	76,4	11,09
Entrada Patinillo 1	1,7	-	19,1	11,44
Entrada Patinillo 2	1,7	-	19,1	12,24

Tabla 6. Cargas térmicas internas provocadas por el sistema de iluminación en la planta baja.

Las cargas internas se representan en la tabla utilizando distintos colores para indicar su nivel de intensidad. Las cargas de nivel muy alta se muestran en color granate, las de nivel alto en rojo, las de nivel medio en amarillo y las de nivel bajo en verde. Estos colores reflejan la cantidad relativa de "calor" emitido por cada carga hacia el local.



Primera planta	Superficie (m²)	Ocupación (personas)	Potencia (W)	C _{FI,Iluminación} (W/m²)
Oficina norte	207,3	44	915	7,26
Oficina central	60,5	-	366	0,83
Oficina sur	167,8	44	915	7,24
Sala de reuniones	16,6	-	122	7,37
Sala de formación	60	-	457,5	7,62
Despacho 1	7,9	1	91,5	11,55
Despacho 2	8,4	1	91,5	11,12
Despacho 3	8	1	91,5	11,35
Despacho 4	8	1	91,5	11,49
Almacén	19	-	122	6,42
Archivo	80	-	480	5,89
CPD	17,4	-	183	10,53
Sala de descanso	196,2	-	1098	5,54
Cuarto de la limpieza	3,2	-	38,2	12,28
Aseo movilidad reducida	4,4	-	57,3	13,02
Aseo masculino	11,4	-	133,7	11,82
Aseo femenino	10	-	95,5	9,54
Pasillo 1	14	-	61	4,37
Pasillo 2	39,5		274,5	6,94
Pasillo 3	7	1(0)[61	7,98
Escalera 1	18,4	-	76,4	11,09
Escalera 2	43,4	Miguel F	183	5,55
Escalera 3	19	-	76,4	11,09
Entrada Patinillo 1	1,7	-	19,1	11,37
Entrada Patinillo 2	1,7	-	19,1	12,24

Tabla 7. Cargas térmicas internas provocadas por el sistema de iluminación en la primera planta.

- Carga interna por equipos:

La carga generada por los equipos se calcula utilizando la siguiente fórmula:

$$Q_{\text{Equipos}} = n^{\circ} \ equipos \cdot Potencia \ equipos \ (\frac{W}{equipo})$$

Para determinar el coeficiente de las cargas térmicas internas causadas por los equipos presentes en la instalación, se utiliza la siguiente fórmula:

$$C_{FI,Equipos} = \frac{Potencia\ total\ de\ los\ equipos}{Superficie\ del\ local}$$

El nivel de carga interna de iluminación se muestra en la siguiente tabla:



Nivel de carga interna	Carga interna media CFI,Equipos (w/m²)
Baja	CFI < 60
Media	60 ≤ CFI < 90
Alta	90 ≤ CFI < 120
Muy alta	120 ≤ CFI

Tabla 8. Nivel de carga interna en equipos.

En las siguientes tablas se presentan los valores de cargas térmicas por equipos:

Planta baja	Superficie (m²)	Ocupación (personas)	Potencia (W)	C _{FI,Equipos} (W/m ²)
Oficina norte	207,3	44	14.784	71,32
Oficina central	60,5	-	4.938	81,62
Oficina sur	167,8	44	14.784	88,10
Sala de reuniones 1	34,73	-	660	19,00
Sala de reuniones 2	12,9	-	660	51,16
Sala de formación	70	- <u>-</u>	7.332	104,74
Despacho 1	20,2	2	1.092	54,06
Despacho 2	20,5	2	1.092	53,27
Despacho 3	10,1	1	756	74,85
Despacho 4	9,7	us Milgwell	756	77,94
Despacho 5	10	1	756	75,60
Despacho 6	9,8	1	756	77,14
Despacho 7	10	1	756	75,60
Despacho 8	14	2	1.092	78,00
Despacho 9	14,3	2	1.092	76,36
Despacho 10	14,7	2	1.092	74,29
Vestíbulo principal	132,6	2	4.890	36,88
Vestíbulo secundario	43,6	1	4.554	104,45
Sala de descanso	17,2	-	2.568	149,30
Cuarto de la limpieza	3,2	-	384	120,00
Aseo movilidad reducida	4,4	-	120	27,27
Aseo masculino	11,4	-	120	10,53
Aseo femenino	10	-	120	12,00
Pasillo 1	29,5	-	120	4,07
Pasillo 2	7	-	120	17,14
Acceso escalera 1	18,4	-	120	6,52
Acceso escalera 2	43,4	-	120	2,76
Acceso escalera 3	19		120	6,32
Entrada Patinillo 1	1,7	-	0	1
Entrada Patinillo 2	1,7	-	0	-

Tabla 9. Cargas térmicas internas provocadas por los equipos en la planta baja.



Primera planta	Superficie (m²)	Ocupación (personas)	Potencia (W)	C _{FI,Equipos} (W/m ²)
Oficina norte	207,3	44	14.784	71,32
Oficina central	60,5	-	4.938	81,62
Oficina sur	167,8	44	14.784	88,10
Sala de reuniones	16,6	-	660	39,76
Sala de formación	60	-	7.332	122,20
Despacho 1	7,9	1	756	95,70
Despacho 2	8,4	1	756	90,00
Despacho 3	8	1	756	94,50
Despacho 4	8	1	756	94,50
Almacén	19	-	600	31,58
Archivo	80	-	360	4,50
CPD	17,4	-	5.400	310,34
Sala de descanso	196,2	-	7.704	39,27
Cuarto de la limpieza	3,2	-	384	120,00
Aseo movilidad reducida	4,4	-	120	27,27
Aseo masculino	11,4	-	120	10,53
Aseo femenino	10	-	120	12,00
Pasillo 1	14	-	120	8,57
Pasillo 2	39,5		120	3,04
Pasillo 3	7	II () II	120	17,14
Escalera 1	18,4	-	120	6,52
Escalera 2	43,4	Miguel h	120	2,76
Escalera 3	19	-	120	6,32
Entrada Patinillo 1	1,7	-	350	205,88
Entrada Patinillo 2	1,7	-	0	-

Tabla 10. Cargas térmicas internas provocadas por los equipos en la primera planta.

1.2.3. Composición de huecos acristalados

El edificio se caracteriza por tener una fachada totalmente acristalada en sus orientaciones sur y norte, lo que proporciona una amplia entrada de luz natural y contribuye al aumento del confort interior. Además, los laterales del edificio también cuentan con una gran cantidad de acristalamiento, con excepción de algunos espacios cortos en las zonas de las escaleras.

El vidrio utilizado en estas áreas es de tipo triple, con una composición de 6+16+6+16+6, y cuenta con una cámara de gas argón como aislante térmico. Para la cara exterior, se emplea un vidrio de baja emisividad térmica y control solar, mientras que para la cara interior se utiliza un vidrio de baja emisividad térmica. Asimismo, el vidrio está



diseñado con características de seguridad laminar tanto en el interior como en el exterior del edificio.

En términos técnicos, el vidrio presenta una transmitancia térmica (U) de 0.6W/(m²K), según la norma UNE-EN 673. El factor solar (g), de acuerdo con la norma UNE-EN 410, se encuentra en el rango de 26%. La transmisión luminosa, también según la norma UNE-EN 410, alcanza el 26%. Además, el vidrio presenta un índice de aislamiento acústico directo (R_w) de 40 dB, junto con los términos de adaptación C y C_{tr}, según la norma UNE-EN 12758, con valores de -2 y -7 respectivamente.

Para su instalación, el vidrio se coloca utilizando calzos y se sella de forma continua en el exterior, mientras que en el interior se utiliza un perfil continuo. Esta configuración garantiza una adecuada estanqueidad y durabilidad.

Es importante destacar que un vidrio triple con dos cámaras de aire ofrece un mejor rendimiento cuando se utilizan espesores más gruesos y cámaras de mayor anchura. Asimismo, se debe tener en cuenta que un acristalamiento triple asimétrico, en el que los espesores de vidrio varían, brinda un mayor aislamiento acústico en comparación con uno simétrico de igual espesor total. Además, si se utiliza un vidrio laminar en la hoja interior o exterior, se pueden mejorar aún más las prestaciones del conjunto.

En cuanto a la carpintería, se ha utilizado aluminio lacado de color blanco. No es posible la apertura de las ventanas pues son fijas, a excepción de las ubicadas en los laterales, donde se encuentran las escaleras. Tampoco se han instalado persianas ni elementos que generen sombras adicionales en la fachada acristalada.

En lo que respecta a la carpintería, seleccionaron aluminio lacado en color blanco para su construcción. Las ventanas del edificio son de tipo fijo, lo que significa que no se pueden abrir, con la excepción de aquellas ubicadas en los laterales donde se sitúan las escaleras. En aras de preservar la estética y la luminosidad, no hay instaladas persianas ni elementos que generen sombras adicionales en la fachada acristalada. Esta elección contribuye a mantener una apariencia uniforme y resalta la importancia de la entrada de luz natural en el interior del edificio.



2. INSTALACIONES

Dentro de la sección de instalaciones, se llevará a cabo un análisis y cálculo detallado de los sistemas de electricidad, climatización y ventilación, iluminación, protección contra incendios, así como la instalación de agua caliente sanitaria y la implementación de una instalación fotovoltaica.

Para cada una de estas instalaciones, se llevará a cabo un diseño minucioso con el objetivo de encontrar la opción más eficiente y económica posible, teniendo en cuenta los requisitos específicos del proyecto y las normativas vigentes. Esto implica considerar factores como la carga eléctrica requerida, los parámetros de confort térmico, los estándares de iluminación adecuados, las medidas de seguridad contra incendios, el suministro de agua caliente sanitaria y la generación de energía solar fotovoltaica.

En el proceso de explicación, se proporcionarán instrucciones claras y precisas sobre cómo llevar a cabo la instalación de cada sistema, incluyendo información sobre los materiales necesarios, las técnicas de instalación recomendadas y las mejores prácticas a seguir. Se prestará especial atención a la selección de materiales y componentes de alta calidad que cumplan con los estándares de seguridad y eficiencia energética.

Además, se abordarán aspectos relacionados con la integración y coordinación de todas las instalaciones mencionadas, garantizando que funcionen de manera sincronizada y eficiente. Se tendrán en cuenta consideraciones como la distribución del cableado eléctrico, la interconexión de los sistemas de climatización y ventilación, la disposición adecuada de las luminarias, la coordinación de los dispositivos de protección contra incendios y la optimización de la generación y utilización de energía solar fotovoltaica.

La interconexión y coordinación de todas las instalaciones se puede visualizar en los planos 24, 25 y 26, los cuales representan la distribución espacial de los diversos sistemas a lo largo del edificio. Estos planos permiten una adecuada disposición de las instalaciones, evitando superposiciones y conflictos entre ellas, con el objetivo de lograr un funcionamiento óptimo y eficiente de los sistemas sin interferencias mutuas.

En conclusión, la sección de instalaciones abarcará un amplio espectro de sistemas cruciales para el funcionamiento adecuado y eficiente del edificio.



2.1. Instalación Eléctrica

La instalación eléctrica es un componente clave para garantizar un entorno de trabajo productivo y confortable. La instalación debe tener en cuenta la carga de equipos y dispositivos que se utilizan en la oficina. Esto incluye ordenadores, pantallas, impresoras, equipos de comunicación, servidores, sistemas de climatización y otros elementos esenciales para el funcionamiento diario. Asimismo, se deben tomar en consideración aspectos de eficiencia energética y sostenibilidad, asegurando un consumo responsable y reduciendo el impacto ambiental.

La seguridad también es una preocupación primordial en cualquier instalación eléctrica. La correcta selección y colocación de dispositivos de protección, como interruptores diferenciales y fusibles, así como la implementación de sistemas de puesta a tierra y protección contra sobretensiones, son aspectos esenciales para garantizar la integridad de las personas y los equipos.

2.1.1. Legislación aplicable

Para llevar a cabo el proyecto de instalación eléctrica en la oficina, es fundamental tener en cuenta diversas normativas y regulaciones que aseguran un diseño seguro y eficiente. A continuación, se mencionan algunas de las principales normativas a considerar:

- 1. Reglamento Electrotécnico de Baja Tensión (REBT): El REBT establece las normas técnicas y de seguridad que deben cumplirse en las instalaciones eléctricas de baja tensión, incluyendo las instalaciones eléctricas de las oficinas. Establece los requisitos técnicos, procedimientos y medidas de protección y seguridad que deben aplicarse en las instalaciones eléctricas.
- 2. Normativa sobre eficiencia energética: La normativa sobre eficiencia energética establece los estándares y requisitos técnicos que deben cumplir las instalaciones eléctricas para minimizar el consumo energético y reducir la emisión de gases contaminantes. En España, la normativa más relevante es el Real Decreto 842/2002 de Eficiencia Energética en Instalaciones Eléctricas de Baja Tensión.
- 3. Código técnico de la edificación (CTE), RD 314/2006 de 17 de marzo y sus documentos de aplicación.



- 4. Normas UNE-EN: Las normas UNE-EN establecen las especificaciones y requisitos técnicos para los equipos y sistemas eléctricos, y establecen los criterios de calidad y rendimiento que deben cumplir los componentes de las instalaciones eléctricas.
 - a. UNE-HD 60364-5-52: Instalaciones eléctricas de baja tensión.
 Selección e instalación de equipos eléctricos. Canalizaciones.
 - b. UNE 20434: Sistema de designación de cables.
 - c. UNE-EN 60898-1: Interruptores automáticos para instalaciones domésticas y análogas para la protección contra sobre intensidades.
 - d. UNE-EN 60947-2: Aparamenta de baja tensión. Interruptores automáticos.
 - e. UNE-EN 60269-1: Fusibles de baja tensión.
 - f. UNE-HD 60364-4-43: Protección para garantizar la seguridad. Protección contra las sobreintensidades.
 - g. UNE-EN 60909-0: Corrientes de cortocircuito en sistemas trifásicos de corriente alterna. Cálculo de corrientes.
 - h. UNE-IEC/TR 60909-2: Corrientes de cortocircuito en sistemas trifásicos de corriente alterna. Datos de equipos eléctricos para el cálculo de corrientes de cortocircuito.
 - i. UNE-EN 50575: Cables de energía, control y comunicación.
 - j. UNE-EN-60947-2: Aparamenta de baja tensión. Interruptores automáticos.

2.1.2. Descripción de las instalaciones

La alimentación eléctrica de la instalación se llevará a cabo mediante una conexión en baja tensión trifásica, siguiendo los estándares de la red eléctrica. La frecuencia de la red será de 50 Hz.

Para asegurar un suministro confiable y eficiente de energía, se contará con un centro de transformación que pertenece a la compañía distribuidora de electricidad. Este centro de transformación se encargará de recibir la energía eléctrica proveniente de la red de distribución de alta tensión y la transformará a un nivel de tensión adecuado para satisfacer las necesidades de la instalación de la oficina.



2.1.2.1. Clasificación de las dependencias de los locales (ITC-BT-28)

La ITC-BT-28 del Reglamento de Baja Tensión en España establece una serie de medidas a tomar con respecto a la instalación eléctrica.

- 1. Protección contra sobretensiones: Se deben instalar dispositivos de protección contra sobretensiones para evitar daños en los equipos y garantizar la seguridad de las personas en caso de variaciones bruscas de tensión.
- Protección contra contactos indirectos: Se deben implementar medidas de protección, como dispositivos diferenciales, para prevenir el riesgo de descargas eléctricas en caso de fallos en la instalación.
- Conexión a tierra: Es necesario realizar una correcta conexión a tierra de la instalación eléctrica para evitar la acumulación de cargas y proporcionar un camino seguro para la disipación de corrientes de falla.
- 4. Selección de conductores: Los conductores utilizados en la instalación deben tener la sección adecuada para soportar la corriente que circulará por ellos, evitando así el calentamiento excesivo y los posibles cortocircuitos.
- 5. Distribución equilibrada de cargas: Se debe realizar una distribución equilibrada de las cargas eléctricas en los diferentes circuitos para evitar sobrecargas y garantizar un funcionamiento seguro y eficiente.
- 6. Protección contra incendios: Se deben adoptar medidas para prevenir y proteger contra incendios, como el uso de dispositivos de protección contra sobrecalentamiento y la instalación de sistemas de detección y extinción de incendios.
- 7. Escaleras y rampas: Es necesario balizar las escaleras y rampas.

2.1.2.2. Locales húmedos (ITC-BT-30)

Son aquellos espacios en los que las condiciones ambientales pueden generar manifestaciones como condensación en el techo y paredes, presencia de manchas salinas o proliferación de moho, incluso cuando no se observen gotas de agua ni se encuentre saturada la superficie de las paredes o el techo.

En el contexto de este proyecto, se considerará como locales húmedos los aseos y la zona de la cocina en la sala de estar. Estos espacios están expuestos a un mayor nivel de humedad debido al uso de agua en el aseo y la preparación de alimentos en la cocina.



2.1.2. Potencia demandada

La ITC-BT-10 del REBT establece las pautas para el cálculo de la potencia en edificios comerciales u oficinas. Según esta normativa, se considera una potencia de 100 W por metro cuadrado y planta, con un mínimo de 3.450 W a 230V, y se aplica un coeficiente de simultaneidad de 1. El coeficiente de simultaneidad de 1 indica que se asume que todos los equipos y dispositivos eléctricos funcionarán simultáneamente al máximo de su capacidad. Es importante destacar que el REBT no distingue entre superficies útiles o construidas, por lo tanto, el cálculo se realizará teniendo en cuenta la superficie útil del edificio.

Siguiendo estas directrices, se podrá determinar la potencia eléctrica necesaria para asegurar un suministro adecuado en el edificio, cumpliendo así con las normativas establecidas por el REBT.

Superficie útil (m²)	ITC-BT-10 ($^W/_{m^2}$)	Carga (kW)
2.060,43	100	206.043

Tabla 11. Carga prevista por la ITC-BT-10.

Las instalaciones del edificio requieren una distribución en baja tensión de 400V debido a las máquinas de climatización que se instalarán. Se ha estimado una carga de potencia de 193 kW, considerando el cálculo lumínico necesario, las tomas de uso general requeridas, punto de recarga del coche eléctrico y la carga eléctrica demandada por las máquinas de climatización y ventilación.

Es importante destacar que esta potencia prevista no supera la estimada por la ITC-BT-10. Por lo tanto, para el dimensionado de la instalación eléctrica, tendremos en cuenta las pautas establecidas por la ITC-BT-10, adaptándolas a las necesidades específicas de nuestro edificio y garantizando el cumplimiento de las normativas correspondientes.

Tipo	Potencia instalada (kW)
Tomas de corriente	102,40
Alumbrado	13,60
Máquinas receptoras	77,00
Total	193,00

Tabla 12. Potencia demandada en el edificio.



2.1.5. Centro de transformación

Conforme al capítulo VII, artículo 26 del Real Decreto 1048/2013, de 27 de diciembre, que establece la metodología para el cálculo de la retribución de la actividad de distribución de energía eléctrica, se establecen requisitos específicos para la instalación de un Centro de Transformación en casos de suministro en suelo urbanizado y cuando la potencia solicitada para un nuevo suministro o la ampliación de uno existente sea superior a 100 kW.

En el caso específico de la oficina, durante la construcción del edificio se asignó un espacio apropiado en la parcela para albergar el Centro de Transformación. El propietario del local registró la cesión de uso, y los gastos correspondientes fueron asumidos por la empresa distribuidora de energía. El Centro de Transformación ha sido diseñado con un acceso directo desde la vía pública, a un nivel elevado en comparación con el alcantarillado general de la zona, lo cual permite un drenaje eficaz en caso de inundaciones. Este acceso garantiza la continuidad del personal encargado de la operación y mantenimiento, así como de los transformadores y otros equipos asociados al Centro de Transformación.

Además, se han establecido las servidumbres necesarias para el Centro de Transformación, que incluyen el paso de canalizaciones y sistemas de ventilación, entre otros elementos. Es importante destacar que la empresa distribuidora, en este caso i-DE, se reserva el derecho de utilizar el Centro de Transformación instalado en el local cedido por el solicitante para atender otros suministros, independientes de la solicitud inicial. Como compensación, i-DE ha realizado el pago correspondiente al propietario del inmueble al momento de la puesta en servicio del Centro de Transformación, de acuerdo con lo estipulado en el mencionado Real Decreto.

En todos los casos, se aplican las disposiciones establecidas en el Artículo 26 del Real Decreto 1048/2013, de 27 de diciembre, en relación con la ejecución de las instalaciones, así como el Artículo 39 de la Ley 24/2013, de 26 de diciembre, del Sector Eléctrico, en lo que respecta a la cesión al distribuidor de energía eléctrica. Estas regulaciones garantizan la correcta implementación y funcionamiento de los Centros de Transformación, asegurando un suministro eléctrico eficiente y seguro para la oficina y otros usuarios conectados a la red.



2.1.4. Acometida y derivación individual

La derivación individual en una instalación eléctrica es un componente fundamental que consta de dispositivos de protección y conductores.

Para dimensionar adecuadamente la derivación individual, se utiliza el método de la Potencia Instalada, el cual permite determinar la capacidad de los dispositivos de protección y el tamaño del conductor requerido.

El método de la Potencia Instalada se basa en la suma de las potencias nominales de todos los equipos y receptores conectados al circuito. Esta potencia instalada se utiliza como referencia para seleccionar los dispositivos de protección adecuados, como interruptores automáticos, interruptores diferenciales y fusibles, que deben ser capaces de soportar la carga total prevista en la instalación.

La derivación individual consta de los siguientes dispositivos de protección y conductor:

- Interruptor en carga.
- Fusible, Tipo gL/gC; I_n:500 A; I_{cu}:20kA
- Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1a1 4(1x300) + TTx300

La longitud de la derivación individual es de 18 metros y se extiende desde la hornacina ubicada en un lateral de la oficina hasta el cuadro general de mando y protección.

A la derivación individual se le impondrá una caída máxima de tensión de 1.5 % según las condiciones de diseño establecidas. Por lo tanto, tendremos una caída de tensión máxima admisible del 3 % en el circuito de alumbrado y del 5 % en el circuito de fuerza.

La canalización de la derivación individual se realizará enterrando el conducto bajo tubo. Las condiciones aplicables para la canalización de la derivación individual son las siguientes:

- Temperatura del terreno: 25°C.
- Resistividad térmica: $1.5 \, ^{K \cdot m} /_{W}$.
- Profundidad de zanja: 0,7 m.



2.1.5. Instalación eléctrica del edificio

La instalación eléctrica de la oficina estará compuesta por un cuadro general de mando y protección, del cual se derivarán 6 subcuadros, como se muestra en los planos 7, 8, 9, 10, 11 y 12.

CUADRO GENERAL DE MANDO Y PROTECCIÓN

El cuadro general de mando y protección se instalará estratégicamente en la recepción principal, ubicado detrás de la mesa de recepción. Este componente esencial estará configurado con una variedad de dispositivos de protección, diseñados para garantizar la seguridad y el funcionamiento adecuado de los sistemas eléctricos.

Entre los dispositivos que se incluirán en el cuadro se encuentra un magnetotérmico para la salida de cada línea de conexión de los 6 subcuadros. Estos subcuadros estarán distribuidos a lo largo de la planta baja y la primera planta, y serán responsables de alimentar las diferentes tomas de corriente, con el fin de asegurar la distribución equilibrada de la carga eléctrica.

Para garantizar una iluminación adecuada en caso de emergencia, se asignarán circuitos específicos para la iluminación de emergencia en la planta baja y la primera planta. Además, en el cuadro general de protección y mando se incluirán todos los puntos de iluminación del edificio, permitiendo su desconexión desde un mismo punto centralizado, lo que evitará que se queden luces encendidas innecesariamente y generen gastos adicionales. La iluminación estará dividida en varios circuitos, separados por zonas de la planta baja y la primera planta.

Además de la iluminación, el cuadro general de mando y protección se encargará de gestionar los sistemas de climatización y ventilación. Cada máquina de climatización, tanto las ubicadas en el exterior como las interiores de ambas plantas, será conectada a circuitos individuales. Esto permitirá un control eficiente y una protección adecuada de los sistemas de climatización y ventilación del edificio. Asimismo, esta configuración facilitará la desconexión de las máquinas de climatización y ventilación desde un mismo punto, simplificando las tareas de mantenimiento y reparación.

En línea con la sostenibilidad y la movilidad eléctrica, se incluirá un punto de recarga para vehículos eléctricos en el cuadro general de mando y protección. Además, se dejarán preparados dos circuitos adicionales para futuras ampliaciones de puntos de recarga,



brindando flexibilidad y adaptabilidad a medida que aumente la demanda de vehículos eléctricos en el futuro.

También se incorporarán tomas de corriente cercanas al cuadro general de baja tensión, proporcionando accesibilidad y comodidad para conectar dispositivos eléctricos en áreas cercanas al cuadro de distribución.

Es importante mencionar que el cuadro general de baja tensión recibirá la línea proveniente del inversor fotovoltaico, permitiendo la integración de energía solar en el sistema eléctrico del edificio. Esto contribuirá a una mayor eficiencia energética y reducción del consumo de energía convencional.

Este cuadro estará compuesto por diversos dispositivos de protección, que incluyen magnetotérmicos de diferentes intensidades y diferenciales tanto selectivos como no selectivos, con sensibilidades de 30 y 300 mA.

SUBCUADRO A:

El subcuadro A se encuentra ubicado en la oficina de la planta baja, a una distancia de 55 metros del cuadro general de mando y protección. Este subcuadro está diseñado específicamente para gestionar las tomas de corriente de la oficina de la planta baja.

En cuanto a la protección de la línea del subcuadro, se ha instalado un térmico de 250 A para garantizar la protección frente a sobrecargas y cortocircuitos. Además, se ha incorporado una protección diferencial de 300 mA de tipo selectivo, clase AC. Esta configuración permite una desconexión selectiva en caso de fuga a tierra, evitando la interrupción del suministro eléctrico en otros subcuadros o circuitos conectados.

Dentro del subcuadro A, se han dispuesto 7 circuitos individuales que alimentarán diferentes tomas de corriente de la oficina de la planta baja. Cada uno de estos circuitos cuenta con un magnetotérmico de intensidad nominal de 25 A, con un poder de corte de 4,5 kA y con curva de tipo C.

Adicionalmente, se ha instalado un diferencial de 30 mA de tipo instantáneo, clase AC, para cada uno de los 7 circuitos. Estos diferenciales son sensibles a las corrientes de fuga a tierra y permiten una desconexión rápida en caso de detección de una fuga, protegiendo así la seguridad de las personas y evitando posibles daños en los equipos.



SUBCUADRO B:

El subcuadro B ha sido instalado en el patinillo 1 de la planta baja, a una distancia de 30 metros del cuadro general de protección y mando (CGPM). Este subcuadro provee alimentación eléctrica a diversas áreas de la planta baja del edificio.

En concreto, el subcuadro B abarca las tomas de corriente de las dos salas de reuniones, los despachos 1, 2, 8, 9 y 10, la recepción secundaria, la sala de descanso de la planta baja, la escalera 2, el cuarto de limpieza y los tres aseos.

La línea que alimenta el subcuadro B se encuentra protegida por un magnetotérmico de 125 A, el cual tiene un poder de corte último de 4,5 kA. Además, se ha incorporado una protección diferencial de tipo selectivo, clase AC, con una sensibilidad de 300 mA.

El subcuadro B se divide en 6 circuitos individuales, protegidos por magnetotérmicos de intensidades nominales de 25 A, 20 A y 16 A. Además, cada circuito cuenta con un diferencial de 30 mA para detectar rápidamente cualquier corriente de fuga a tierra.

SUBCUADRO C:

En relación con el subcuadro C, cabe destacar que se encuentra situado en la oficina de la primera planta, a una distancia de 60 metros desde la CGPM. Este subcuadro ha sido equipado con los mismos dispositivos que el subcuadro A, y la distribución de circuitos se ha realizado de manera idéntica. Esto se debe a que tanto la oficina de la planta baja como la de la primera planta presentan una configuración exactamente igual.

SUBCUADRO D:

El subcuadro D ha sido ubicado en la sala de estar de la primera planta, a una distancia de 25 metros. Este subcuadro suministrar energía eléctrica exclusivamente a las tomas de corriente de la sala de estar.

El subcuadro D está equipado con un magnetotérmico de 50 A, que cuenta con un poder de corte de 4,5 kA y está diseñado con una curva de tipo C. Asimismo, se ha incluido un diferencial selectivo de 300 mA de clase AC, que opera de manera selectiva para desconectar el circuito en caso de corrientes de fuga a tierra.

El subcuadro D se divide en 3 circuitos individuales, cada uno de ellos protegido por un magnetotérmico de 16 A con un poder de corte de 4,5 kA. Estos magnetotérmicos brindan una protección específica para cada circuito. Además, cada circuito cuenta con un interruptor diferencial de 30 mA de tipo instantáneo y clase AC.



SUBCUADRO E:

El subcuadro E se encuentra ubicado a una distancia de 12 metros de la CGPM. En dicho subcuadro se encuentran alojados todas las salas restantes correspondientes a la primera planta. El subcuadro está equipado con un magnetotérmico principal de 250 A, con una capacidad de interrupción de 10 kA y una protección diferencial selectiva de 300 mA.

Este subcuadro consta de 9 circuitos, que incluyen el SAI (Sistema de Alimentación Ininterrumpida) con un Bypass para los equipos del CPD (Centro de Procesamiento de Datos). El SAI está protegido por un magnetotérmico de 100A y una capacidad de interrupción de 10 kA. Los otros 7 circuitos restantes cuentan con protección en los magnetotérmicos de 25A y 16A, así como una protección diferencial instantánea de 30 mA.

2.1.6. Conductores

En la instalación eléctrica que se llevará a cabo en el interior del edificio, se utilizarán conductores fabricados con cobre libre de halógenos (AS). Se empleará el aislamiento de poliolefina termoplástica para los conductores. En cuanto a la tensión de aislamiento, se utilizará una clasificación de 0,6/1 kV. Además, para la alimentación trifásica se emplearán conductores unipolares con aislamiento poliolefina termoplástica (Z1). Esto significa que cada conductor se encuentra aislado individualmente. El aislamiento Z1 proporciona una mayor resistencia al fuego, lo que significa que tiene una baja propagación de incendios y emisión de humos tóxicos en caso de un incendio.

Por último, es importante destacar que los conductores utilizados en esta instalación eléctrica contarán con protección al fuego clasificada como Cca-s1b,d1,a1. Esta clasificación indica que los cables cumplen con los estándares de resistencia al fuego más altos, lo que proporciona una mayor seguridad en caso de un incendio.

En cuanto a la identificación de los conductores, se seguirá el código de colores estándar:

- Conductor de fase: Negro, Marrón o Gris.
- Conductor neutro: Azul.
- Conductor de protección: Verde y Amarillo.



Los conductores de protección deben ser del mismo material que los conductores de fase y tendrán una sección mínima. En la tabla 13 se muestra la sección de los conductores de protección en función de la sección de los conductores de fase correspondientes.

Sección conductores fase (mm²)	Sección conductores protección (mm²)
S _f ≤16	$S_{ m f}$
$16 < S_f \le 35$	16
$S_f > 35$	S _f / 2

Tabla 13. Secciones de los conductores de protección.

Los conductores que no formen parte de la canalización de alimentación y tengan protección mecánica deberán tener una sección mínima de 2.5 mm². Por otro lado, los conductores de protección que no formen parte de la canalización de alimentación y no cuenten con protección mecánica tendrán una sección mínima de 4.5 mm².

2.1.7. Características de la instalación eléctrica

2.1.7.1. Tipos de conductores

2.1.7.1.1. Caída de tensión en los conductores

En el caso de un suministro de un único usuario sin una línea general de alimentación, como es el caso presente, la normativa ITC-BT-15 establece los límites permisibles para la caída de tensión. Según esta normativa, la máxima caída de tensión permitida en la derivación individual es del 1.5%. Para las instalaciones interiores, la caída de tensión no debe exceder el 5% con respecto a las tomas de uso general o fuerza, y del 3% para el alumbrado.

Para limitar la sección de los conductores en las instalaciones interiores y evitar problemas de conexión, se recomienda aumentar la caída de tensión y sobredimensionar los conductores de la derivación individual. En casos donde la caída de tensión es baja, se puede compensar utilizando la derivación individual.

En el escenario de una instalación para un único usuario que se alimenta del centro de transformación de la compañía distribuidora, se deben seguir las condiciones establecidas en la GUÍA-BT-19. Esta guía proporciona directrices específicas sobre las condiciones de las máximas caídas de tensión admisibles, las cuales se detallan en la imagen 1.



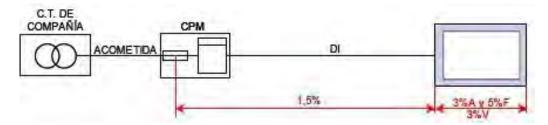


Imagen 1. Esquema para un único usuario.

2.1.7.1.2. Intensidades máximas admisibles

Las intensidades máximas permitidas en las instalaciones eléctricas se basan en la norma UNE 20460-7-740:2007/11M:2017, previamente conocida como norma UNE 20.460-5-523. Esta norma es fundamental para establecer los límites de corriente en diversos tipos de cables y métodos de instalación.

Para facilitar su aplicación, la ITC-BT-19 del Reglamento Electrotécnico de Baja Tensión proporciona una versión simplificada de la norma. En esta versión simplificada, se han agrupado las intensidades admisibles en dos tablas principales, considerando diferentes tipos de cables (unipolares o tripolares) y métodos de instalación definidos por la norma UNE.

La Tabla 1 de la ITC-BT-19 corresponde al apartado 11.2 de la norma UNE mencionada. Su propósito es presentar una representación simplificada de las demás tablas contenidas en la norma. En algunos casos, se han agrupado en la misma columna diferentes tipos de cable y métodos de instalación, cuando sus valores de intensidad admisible son prácticamente idénticos.

Estos diversos métodos de instalación abarcan una amplia gama de contextos y requisitos específicos. La Tabla 1 proporciona los valores de intensidad admisible para los diferentes tipos de cables y sistemas de instalación mencionados, garantizando así el cumplimiento de las normas de seguridad eléctrica correspondientes.

La siguiente tabla proporciona las intensidades admisibles para una temperatura ambiente del aire de 40°C, considerando diferentes métodos de instalación, agrupamientos y tipos de cables. Sin embargo, es importante tener en cuenta que para otras temperaturas, métodos de instalación, agrupamientos y tipos de cable, así como para conductores enterrados, se debe consultar la Norma UNE 20460-7-740:2007.



A		Conductores aislados en tubos empotrados en paredes aislantes		3x PVC	2x PVC		3x XLPE o EPR	2x XLPE o EPR					
A2		Cables multiconductores en tubos empotrados en paredes aislantes	3x PVC	2x PVC		3x XLPE o EPR	2x XLPE o EPR						
В		Conductores aislados en tubos ¹⁾ en montaje super- ficial o empotrados en obra				3x PVC	2x PVC			3x XLPE o EPR	2x XLPE o EPR		
B2		Cables multiconductores en tubos [®] en montaje su- perficial o emprotrados en obra			3x PVC	2x PVC		3x XLPE o EPR		2x XLPE o EPR			
С		Cables multiconductores directamente sobre la pared ⁹		4			3x PVC	2x PVC		3x XLPE o EPR	2x XLPE o EPR		
E		Cables multiconductores al aire libre? Distancia a la pared no inferior a 0.3D°						3x PVC	i	2x PVC	3x XLPE o EPR	2x XLPE o EPR	
F	J.S	Cables unipolares en contacto mutuo ⁴ ; Distan- cia a la pared no inferior a D ⁵							3x PVC			3x XLPE o EPR ¹¹	
G		Cables unipolares sepa- rados mínimo D ⁵⁾									3x PVC ¹⁾		3x XLPE o EPR
		mm²	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
譜	Cobre	1,5 2,5 4 6 10 16 25 35 50 70 95 120 150 185 240 300	11 15 20 25 34 45 59	11,5 16 21 27 37 49 64 77 94	13 17,5 23 30 40 54 70 86 103	13,5 18,5 24 32 44 59 77 96 117 149 180 208 236 268 315 360	15 21 27 36 50 66 84 104 125 160 194 225 260 297 350 404	16 22 30 37 52 70 88 110 133 171 207 240 278 317 374 423	96 119 145 188 230 267 310 354 419 484	18 25 34 44 60 80 106 131 159 202 245 284 338 455 524	21 29 38 49 68 91 116 144 175 224 271 314 363 415 490 565	24 33 45 57 76 105 123 154 188 244 296 348 404 464 552 640	166 206 250 321 391 455 525 601 711 821

Tabla 14. Intensidades admisibles (A) al aire 40°C. Nº de conductores con carga y naturaleza del aislamiento (Tabla 1 de la GUÍA-BT-19).

- 1) A partir de 25 mm2 de sección.
- 2) Incluyendo canales para instalaciones -canaletas- y conductos de sección no circular.
- 3) en bandeja no perforada
- 4) en bandeja perforada.
- 5) D es el diámetro del cable.

Los circuitos trifásicos se indican como 3x, mientras que los monofásicos se indican como 2x.

En la tabla, cuando se hace referencia a "conductor aislado", se debe entender como el conductor y su aislamiento. Por otro lado, cuando se menciona "cable", se refiere a uno o varios conductores aislados y con cubierta.



En la siguiente tabla se muestran los factores de reducción habituales para la intensidad máxima admisible en casos de agrupamiento de múltiples circuitos o cables multiconductores. Para el agrupamiento de varios circuitos en bandejas, se pueden encontrar los factores de corrección en la ITC-BT-07 de la norma UNE 20 460-5-523.

Ref. Disposición de cables			1	Vúme	ro de	circuit	tos o	cables	mult	icond	uctore	s	
, ,,,,,	contiguos	1	2	3	4	5	6	7	8	9	12	16	20
1	Agrupados en una superficie empotrados o embutidos	1,00	0,80	0,70	0,65	0,60	0,55	0,55	0,50	0,50	0,45	0,40	0,40
2	Capa única sobre pared, suelo o superficie sin perforar	1,00	0,85	0,80	0,75	0,75	0,70	0,70	0,70	0,70			
3	Capa única en el techo	0,95	0,80	0,70	0,70	0,65	0,65	0,65	0,60	0,60	Sin reducción adicional para más de 9 circuit o cables multiconductore		ción
4	Capa única en una superficie perforada vertical u horizontal	1,00	0,90	0,80	0,75	0,75	0,75	0,75	0,70	0,70			cuitos s
5	Capa única con apoyo de bandeja escalera o abrazaderas (collarines), etc.	1,00	0,85	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80	0,80			

Nota 1. Estos factores son aplicables a grupos homogéneos de cables cargados por igual.

Nota 5. Si un número se compone de "n" conductores unipolares cargados, también pueden considerarse como "n/2" circuitos de dos conductores o "n/3" circuitos de tres conductores cargados.

Tabla 15. Factores de reducción para agrupamiento de varios circuitos (Tabla A de la GUÍA-BT-19).

Es importante tener en cuenta que no se aplicarán los factores de reducción cuando la distancia entre los circuitos paralelos sea inferior a 2 metros, como ocurre, por ejemplo, en la salida de varios circuitos desde un cuadro de mando y protección. Esto significa que en situaciones donde los circuitos estén muy cerca uno del otro, no será necesario aplicar los factores de reducción indicados en la tabla.

Con base en estas intensidades máximas permitidas, se seleccionará la sección del cable capaz de soportar la corriente nominal especificada por la instalación, teniendo en cuenta los factores de corrección correspondientes. Además de los coeficientes de aumento de carga proporcionados en las Instrucciones ITC-BT-44 para alumbrado.

Nota 2. Cuando la distancia horizontal entre cables adyacentes es superior al doble de su diámetro exterior, no es necesario factor de reducción alguno.

Nota 3. Los mismos factores se aplican para grupos de dos o tres cables unipolares que para cables multiconductores.

Nota 4. Si un sistema se compone de cables de dos o tres conductores, se toma el número total de cables como el número de circuitos, y se aplica el factor correspondiente a las tablas de dos conductores cargados para los cables de dos conductores y a las tablas de tres conductores cargados para los cables de tres conductores.



2.1.7.2. Conexiones

Todas las conexiones deben realizarse utilizando bornes de conexión montados individualmente o mediante el uso de regletas de conexión. Estas conexiones siempre deben hacerse dentro de cajas de empalme.

Las cajas de empalme deben estar fabricadas con material aislante y ser resistentes a la propagación de llamas. En caso de ser metálicas, deben estar aisladas en su interior y protegidas contra la oxidación. Las dimensiones de las cajas deben ser lo suficientemente amplias para alojar cómodamente todos los conductores que deben contener. Además, se requiere que la profundidad mínima de las cajas sea de 40 cm y que el lado interior tenga un mínimo de 60 mm.

Si se desea hacer herméticas las entradas de los tubos en las cajas, se deben utilizar prensaestopas adecuados.

2.1.7.3. Tomas de uso general

Todas las tomas de corriente estarán equipadas con una conexión de toma de tierra lateral para garantizar la seguridad eléctrica. Además, se marcará claramente la tensión e intensidad nominal correspondiente a cada toma de corriente.

Es importante recordar que la toma de tierra lateral es un elemento fundamental para la protección contra descargas eléctricas y el correcto funcionamiento de los dispositivos conectados. Proporciona un camino seguro para que la corriente de falla se desvíe hacia el suelo, protegiendo a las personas y los equipos.

Es esencial seguir las normativas y regulaciones locales vigentes al instalar las tomas de corriente, asegurándose de que cumplan con los requisitos de seguridad y estén correctamente conectadas a la toma de tierra del sistema eléctrico.

2.1.7.4. Aparatos de maniobra y protección

Se realizará la instalación eléctrica con todas las líneas y circuitos equipados con la adecuada aparatología eléctrica reglamentaria, la cual garantizará la protección de la maquinaria, dispositivos receptores y las personas contra contactos indirectos, sobrecargas y cortocircuitos.

Cada uno de los circuitos de la instalación podrá ser desconectado mediante interruptores de corte omnipolar o tetrapolar. Estos interruptores interrumpirán el flujo de corriente sin permitir la formación de arcos permanentes en caso de cortocircuito o



derivación en el circuito correspondiente. Dichos interruptores serán fabricados con material aislante y serán de tipo cerrado, asegurando así su funcionamiento óptimo durante 10.000 maniobras de apertura y cierre.

Para la puesta a tierra, se ha seleccionado el esquema TT, el cual incluirá interruptores diferenciales en las líneas principales que conectan con todos los receptores, con el objetivo de garantizar la protección contra contactos indirectos.

2.1.7.5. Cuadros de protección y mando.

Los dispositivos de control y protección, que deben colocarse en posición vertical, se instalarán en el interior de los cuadros de protección. Los cuadros cumplirán con las normas UNE 20.451 y UNE 60439-3, con un grado de protección mínimo de IP-30 e IK07.

El cuadro principal de control y protección se ubicará lo más cerca posible de la entrada del establecimiento, y también cerca de la entrada de la derivación individual.

La altura de instalación de los cuadros de control y protección se determinará según lo establecido en la ITC-BT-17. Se fijará un mínimo de 1 metro desde el suelo hacia arriba, y se considerará una altura máxima accesible.

2.1.7.6. Canalizaciones

Las canalizaciones desempeñan un papel crucial en el transporte y protección del cableado eléctrico durante su distribución, por lo tanto, se ha seleccionado el tipo de canalización más adecuado en función de las características de diseño.

La instalación interior se regirá por las directrices establecidas en la ITC-BT-19, ITC-BT-20 y ITC-BT-21 para las canalizaciones.

En caso de que las canalizaciones eléctricas estén próximas a otras canalizaciones no eléctricas, se mantendrá una distancia de al menos 3 cm entre las superficies exteriores de ambas. Además, si hay proximidad con conductos de calefacción, se asegurará que no puedan alcanzar una temperatura peligrosa. Asimismo, se evitará situar las canalizaciones por debajo de otras que puedan generar condensación.

Las canalizaciones se dispondrán de manera que faciliten su manipulación, inspección y acceso a las conexiones.



La instalación eléctrica en las instalaciones contempla tres tipos de canalización distintos:

- Tubos en canalizaciones enterradas:

Los conductores aislados que se entierren deberán estar protegidos por tubos, a menos que estén cubiertos y tengan una tensión asignada de 0,6/1 kV. Se permitirá un único circuito por tubo, y se cumplirá con lo establecido en la norma UNE-EN 50.086-2-4. Los tipos de cable aceptados en función de su aislamiento son el RV y el XZ1.

Se recomienda instalar los tubos enterrados a una profundidad mínima de 0,45 metros desde el pavimento o nivel del terreno en el caso de tubos ubicados bajo aceras, y de 0,60 metros en otros casos.

Para facilitar el tendido de los cables, se instalarán arquetas intermedias, registrables, ciegas o simplemente calas de tiro en tramos rectos, con una separación máxima de 40 metros entre ellas.

- Tubos en canalizaciones empotradas:

En las canalizaciones empotradas, se pueden utilizar tubos protectores de tipo rígido, curvable o flexible.

Las canalizaciones ordinarias precableadas que se instalen en ranuras realizadas en la estructura de la construcción, como paredes, techos y falsos techos, deberán ser flexibles o curvables. Al realizar la instalación de los tubos en el interior de los elementos de construcción, es importante asegurarse de que las rozas no comprometan la seguridad de las paredes o techos en los que se realizan. Las dimensiones de las rozas deben ser suficientes para permitir que los tubos estén cubiertos por una capa de al menos 1 centímetro de espesor. En las esquinas, el espesor de esta capa puede reducirse a 0,5 centímetros.

En el caso de utilizar tubos empotrados en paredes, se recomienda que los recorridos horizontales no superen los 50 centímetros desde el suelo o techo, y los recorridos verticales deben mantener una distancia de al menos 20 centímetros de las esquinas.

Para seleccionar el tubo adecuado en función del número de conductores que pasarán a través de él, se seguirá la guía establecida en el apartado 1.2 de la ITC-BT-21.



- <u>Tubos en canalizaciones fijas en superficies:</u>

En las canalizaciones superficiales, se recomienda utilizar principalmente tubos rígidos, aunque en casos especiales se podrán utilizar tubos curvables.

Los tubos deben ser fijados a las paredes o techos utilizando bridas o abrazaderas que estén protegidas contra la corrosión. La distancia entre las bridas o abrazaderas debe ser de al menos 0.5 metros.

Los tubos se deben colocar de manera que se adapten a la superficie sobre la cual se instalan, ya sea curvándolos o utilizando los accesorios necesarios.

En las alineaciones rectas, las desviaciones del eje del tubo con respecto a la línea que une ambos extremos no deben ser superiores al 2%.

Siempre que sea posible, se recomienda colocar los tubos a una altura mínima de 2.50 metros sobre el suelo, con el fin de protegerlos de posibles daños mecánicos.

Para seleccionar el tubo adecuado en función del número de circuitos que pasan por él, se debe seguir la guía establecida en el apartado 1.2 de la ITC-BT-21. Si hay más de 5 conductores por tubo o se instalan conductores aislados o cables con secciones diferentes en el mismo tubo, la sección interior del tubo debe ser como mínimo 2.5 veces la sección ocupada por los conductores.

2.1.8. Instalación de puesta a tierra

La puesta a tierra es un procedimiento fundamental en las instalaciones eléctricas, cuyo propósito principal es limitar la tensión que puedan presentar las masas metálicas en relación con la tierra. Al hacerlo, se facilita el funcionamiento adecuado de los sistemas de protección y se reduce el riesgo asociado a posibles averías en los componentes eléctricos utilizados.

La puesta a tierra evita la aparición de diferencias de potencial peligrosas, lo cual es crucial para garantizar la seguridad de las personas y la integridad de los equipos. Además, permite la disipación de corrientes de defecto hacia la tierra, minimizando así los efectos dañinos de fallos eléctricos.

Es importante destacar que la instalación de puesta a tierra debe llevarse a cabo siguiendo las disposiciones y regulaciones establecidas en el Reglamento Electrotécnico para Baja Tensión, en particular, la ITC-BT-18. Dicha normativa define los criterios y



requisitos técnicos que se deben cumplir para garantizar una correcta implementación de los sistemas de puesta a tierra.

En el caso específico mencionado, se dispone de una instalación de puesta a tierra existente. Sin embargo, es fundamental realizar todas las comprobaciones necesarias para asegurar que dicha instalación se encuentre en buen estado y cumpla con los requisitos de seguridad eléctrica. En caso de que se detecten deficiencias o incumplimientos, será necesario seguir las directrices establecidas en la reglamentación vigente para llevar a cabo las modificaciones pertinentes y garantizar el cumplimiento de las normas de seguridad eléctrica.

2.1.8.1. Esquema y tipología de red

La configuración de los esquemas de distribución se establece en base a las conexiones a tierra de la red de distribución o de la alimentación, así como las masas de la instalación receptora. En el caso del edificio en cuestión, se utilizará el esquema TT.

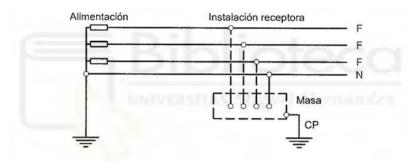


Tabla 16. Esquema de distribución tipo TT.

En el esquema TT, las corrientes de fallo fase-masa o fase-tierra pueden tener valores inferiores a los de cortocircuito, pero aún así pueden ser lo suficientemente altas como para generar tensiones peligrosas. En general, el lazo de fallo incluye una resistencia de conexión a tierra en alguna parte del circuito de fallo, lo que no excluye la posibilidad de tener conexiones eléctricas intencionales o no intencionales entre la zona de toma de tierra de las masas de la instalación y la zona de toma de tierra de la alimentación.

Es importante tener en cuenta que el esquema TT requiere de medidas adicionales de protección para garantizar la seguridad de las personas y la correcta operación de la instalación. Estas medidas suelen incluir la instalación de dispositivos de protección diferencial, que son capaces de detectar corrientes de fuga a tierra y desconectar automáticamente la alimentación para evitar riesgos eléctricos.



2.1.8.2. Toma de tierra

La puesta a tierra de las masas del edificio está realizada mediante un conductor de cobre desnudo enterrado horizontalmente a una profundidad de 0.8 metros. Según la guía técnica 18, se recomienda utilizar un conductor con una sección de 35 mm², aunque el mínimo obligatorio es de 25 mm². En este caso, se utilizó un conductor con una sección de 35 mm² enterrado horizontalmente.

El esquema de puesta a tierra de la instalación eléctrica cumple con los requisitos establecidos en la Instrucción Técnica Complementaria ITC-BT-18, específicamente en el apartado 11. En este apartado se establecen las condiciones respecto a la separación mínima entre la puesta a tierra de la instalación y la del centro de transformación.

Cumplir con los requisitos de la ITC-BT-18 en cuanto a la puesta a tierra garantiza una adecuada protección contra riesgos eléctricos, contribuyendo así a la seguridad y funcionamiento correcto de la instalación eléctrica. Es importante seguir las directrices establecidas en esta normativa para asegurar la integridad de las personas y los equipos.

La correcta implementación de la puesta a tierra, siguiendo las especificaciones técnicas y normativas, garantiza la protección adecuada contra sobretensiones y descargas eléctricas, así como la correcta operación de los sistemas de protección y la seguridad de las personas y los equipos en el edificio.

2.1.8.3. Bornes de puesta a tierra

En toda instalación de puesta a tierra es fundamental la existencia de un borne principal de tierra al cual se conectarán los siguientes conductores:

- Conductores de tierra.
- Conductores de protección.
- Conductores de unión equipotencial principal.
- Conductores de puesta a tierra funcional, si son requeridos.

Es necesario contar con un dispositivo ubicado en un lugar accesible sobre los conductores de tierra, que permita medir la resistencia de la toma de tierra correspondiente. Este dispositivo puede estar integrado en el borne principal de tierra, pero debe ser desmontable utilizando una herramienta específica. Además, debe garantizar una conexión mecánicamente segura y asegurar la continuidad eléctrica en todo momento



2.1.8.4. Conductores de equipotencialidad

El conductor principal de equipotencialidad debe tener una sección que no sea menor a la mitad del conductor de protección de mayor sección en la instalación, con un mínimo de $6 mm^2$. Sin embargo, si el conductor es de cobre, su sección puede ser reducida a 2,5 mm^2 .

En caso de que el conductor suplementario de equipotencialidad conecte una masa a un elemento conductor, su sección no deberá ser inferior a la mitad del conductor de protección que se encuentre unido a esa masa. La unión de equipotencialidad suplementaria puede estar asegurada mediante elementos conductores no desmontables, como estructuras metálicas permanentes, o mediante conductores suplementarios, o incluso por una combinación de ambos métodos.

2.1.9. Compensación del factor de potencia

Las Compañías Eléctricas establecen requisitos para que los consumidores mantengan un Factor de Potencia dentro del rango de 0.9 a 0.95. Aquellos que operen con un Factor de Potencia inferior al recomendado se les aplicará un recargo en el precio por kilovatio hora consumido.

Una forma de mejorar el Factor de Potencia de una instalación es mediante la incorporación de baterías de condensadores. Estas baterías actúan como fuentes de energía reactiva capacitiva, compensando la demanda de energía reactiva inductiva generada por los receptores eléctricos.

Sin embargo, en el caso presentado, no será necesario utilizar ningún sistema de compensación de energía reactiva, ya que el porcentaje de energía reactiva con respecto a la energía activa está por debajo del 10%. Esto indica que la instalación actual cumple con los estándares establecidos y no requiere de medidas adicionales para mejorar el Factor de Potencia.

2.1.10. Esquemas unifilares

Los esquemas unifilares de los distintos cuadros eléctricos presentes en la oficina se encuentran detallados y representados en la sección de planos correspondiente. Específicamente, los planos 7, 8, 9, 10, 11 y 12 contienen la información necesaria para visualizar y comprender la distribución del sistema eléctrico de la oficina.



En estos esquemas unifilares se muestran de manera gráfica y simplificada las conexiones eléctricas, los componentes y los dispositivos presentes en cada cuadro eléctrico. Esto incluye interruptores, fusibles, relés, contactores, tomas de corriente y cualquier otro elemento relevante en el sistema.

Estos planos unifilares son una herramienta fundamental para el diseño, la instalación, el mantenimiento y la solución de problemas en el sistema eléctrico de la oficina. Proporcionan una visión clara de la configuración de los circuitos y permiten identificar de forma rápida y precisa los puntos de conexión, las protecciones y las cargas eléctricas asociadas a cada cuadro.

Además, en la sección de anexos se encuentran los cálculos justificativos que respaldan la selección de secciones de cables y de dispositivos de protección, como interruptores automáticos, fusibles y dispositivos de protección diferencial, basados en los requisitos de seguridad y las normativas eléctricas aplicables.

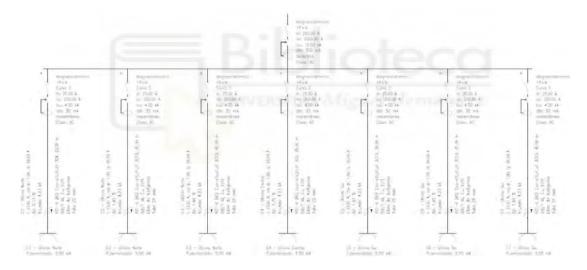


Imagen 2. Esquema unifilar del subcuadro A.



2.1.11. Cargadores de coches eléctricos

Los edificios que cuenten con una zona de aparcamiento, ya sea interior o exterior, adscrita al edificio deben cumplir ciertos requisitos. En el caso de los edificios existentes, si se realizan intervenciones en la instalación eléctrica que afecten a más del 50% de la potencia instalada antes de la intervención, se requerirá la implementación de una infraestructura mínima para la recarga de vehículos eléctricos en el aparcamiento interior.

La infraestructura de recarga de vehículos eléctricos en los edificios debe cumplir con lo establecido en el vigente Reglamento Electrotécnico de Baja Tensión y en la Instrucción Técnica Complementaria (ITC) BT 52 "Instalaciones con fines especiales. Infraestructura para la recarga de vehículos eléctricos". Esta normativa establece los estándares y requisitos para asegurar una instalación segura y eficiente.

En el caso de los edificios de uso distinto al residencial privado, se deben instalar sistemas de conducción de cables que permitan la instalación futura de estaciones de recarga para al menos el 20% de las plazas de aparcamiento. Además, se deberá instalar al menos una estación de recarga por cada 40 plazas de aparcamiento. Esto garantiza que haya suficientes puntos de recarga disponibles para los vehículos eléctricos y fomenta la adopción de esta tecnología en entornos no residenciales.

En cuanto al mantenimiento y conservación del edificio, es necesario incluir un plan de mantenimiento en el Libro del Edificio. Este plan contemplará las operaciones y la periodicidad necesaria para mantener, a lo largo del tiempo, los parámetros de diseño y las prestaciones de la infraestructura de recarga de vehículos eléctricos. Además, en el Libro del Edificio se documentarán todas las intervenciones realizadas, ya sean de reparación, reforma o rehabilitación, a lo largo de la vida útil del edificio. Esto facilita la gestión y el seguimiento de las acciones de mantenimiento y garantiza la integridad y el funcionamiento adecuado de la infraestructura de recarga de vehículos eléctricos a lo largo del tiempo.



2.2. Instalación de Climatización y Ventilación

El confort térmico en el entorno laboral es un aspecto fundamental para el bienestar de los trabajadores y la productividad en las empresas. En este sentido, la instalación de un sistema de climatización y ventilación en una oficina es esencial para mantener un ambiente óptimo y saludable en el lugar de trabajo. Este apartado tiene como objetivo diseñar una instalación eficiente y de alta calidad que garantice la temperatura adecuada y una ventilación óptima. Se utilizarán las últimas tecnologías y se cumplirán todas las normativas y estándares para garantizar la seguridad y el rendimiento óptimo del sistema.

2.2.1. Legislación aplicable

Con el fin de asegurar la implementación adecuada de las instalaciones, se aplicará toda la normativa pertinente, prestando especial atención a la siguiente regulación:

- Código Técnico de la Edificación (CTE): La parte HE4 del CTE se refiere a la regulación de las instalaciones térmicas en edificios, incluyendo la climatización.
- 2. Reglamento de Instalaciones Térmicas en Edificios (RITE): El RITE regula la instalación, mantenimiento y uso de sistemas de climatización en edificios, incluyendo las oficinas. Esta normativa establece los requisitos de eficiencia energética, calidad del aire interior y seguridad que deben cumplir los equipos de climatización.
- 3. Reglamento de equipos a presión (Real Decreto 2060/2008, de 12 de diciembre). Así como todas sus posteriores modificaciones.
- 4. Reglamento Electrotécnico para Baja Tensión (REBT): El REBT regula las instalaciones eléctricas de baja tensión, que incluyen la alimentación de los equipos de climatización. Esta normativa establece las medidas de seguridad y protección que deben cumplir las instalaciones eléctricas, y define los requisitos técnicos que deben cumplir los equipos y materiales eléctricos.
- 5. Normativa de Protección del Medio Ambiente: En muchas zonas, se requiere el cumplimiento de normativas específicas para la protección del medio ambiente, como la restricción de gases fluorados.

Es importante tener en cuenta que las normativas y regulaciones pueden variar en función de la ubicación y la jurisdicción de la oficina.



2.2.2. Sistema de Climatización

2.2.2.1. Cargas térmicas

Con el objetivo de determinar las necesidades térmicas del edificio y diseñar un sistema de climatización eficiente y óptimo, se ha llevado a cabo la creación del modelo del edificio en el software de cálculo CYPECAD MEP. En este proceso, se han introducido todas las características constructivas del edificio, incluyendo los datos de envolventes, huecos, tabiques, entre otros, para poder obtener las demandas energéticas necesarias de refrigeración y calefacción. De esta manera, se podrá determinar la capacidad de refrigeración y calefacción que debe tener el sistema para proporcionar un ambiente confortable.

La carga térmica nominal para la refrigeración del edificio se encuentra detallada en la tabla que se presenta a continuación.

Refrigeración				
Conjunto	Potencia total (W)			
Planta baja	89.483,30			
Primera planta	75.766,20			

Tabla 17. Resultado total de las cargas térmicas de refrigeración del edificio.

La carga térmica nominal para la calefacción del edificio se encuentra en la tabla siguiente:

Calefacción			
Conjunto Potencia total (W			
Planta baja	66.614,10		
Primera planta	52.615,40		

Tabla 18. Resultado total de las cargas térmicas de calefacción del edificio.

Las tablas siguientes presentan la carga térmica nominal requerida para la refrigeración y calefacción de cada habitáculo que será acondicionado en la planta baja.

PLANTA BAJA	CARGA T	ÉRMICA MÁ	XIMA (W)
I LANIA DAJA	LATENTE	SENSIBLE	TOTAL
Oficina norte	4.598,02	12.566,56	17.164,60
Oficina centro	1.343,79	2.815,80	4.159,60
Oficina sur	3.257,15	14.345,61	17.602,80
Sala de reuniones 1	2.801,27	3.633,94	6.435,20
Sala de reuniones 2	1.111,19	1.166,79	2.278,00



Sala de formación	5.687,32	7.404,12	13.091,40
Despacho 1	473,71	1.199,96	1.673,70
Despacho 2	464,58	1.173,95	1.638,50
Despacho 3	266,48	669,42	935,90
Despacho 4	262,22	653,51	915,70
Despacho 5	265,15	668,44	933,60
Despacho 6	272,02	504,36	776,40
Despacho 7	278,87	522,39	801,30
Despacho 8	331,27	663,25	994,50
Despacho 9	281,78	1.823,88	2.105,70
Despacho 10	287,46	1.878,06	2.165,50
Vestíbulo principal	2.697,09	7.872,31	10.569,40
Vestíbulo secundario	959,59	1.420,14	2.379,70
Sala de descanso	376,84	789,56	1.166,40
Pasillo 1	695,18	999,94	1.695,10
F	ibli/	TOTAL	89.483,30

Tabla 19. Resumen de las cargas térmicas de refrigeración en la planta baja.

RESUMEN DE CAF	RGAS TÉRMICA – CALEFACCIÓN
PLANTA BAJA	CARGA TÉRMICA MÁXIMA (W
Oficina norte	12.728,00
Oficina centro	2.420,90
Oficina sur	10.437,50
Sala de reuniones 1	5.966,70
Sala de reuniones 2	1.695,90
Sala de formación	11.872,00
Despacho 1	1.537,80
Despacho 2	1.507,20
Despacho 3	900,60
Despacho 4	869,40
Despacho 5	911,40
Despacho 6	393,70
Despacho 7	428,60



Despacho 8	527,20				
Despacho 9	1.157,00				
Despacho 10	1.24	6,60			
Vestíbulo principal	8.37	6,00			
Vestíbulo secundario	1.784,40				
Sala de descanso	716,80				
Pasillo 1	1.13	6,40			
	TOTAL	66.614,10			
	TOTAL	66.614,10			

Tabla 20. Resumen de las cargas térmicas de calefacción en la planta baja.

Seguidamente, se detalla la carga térmica nominal necesaria para acondicionar térmicamente cada habitáculo ubicado en la planta baja, tanto para refrigeración como para calefacción.

PRIMERA PLANTA	CARGA TÉRMICA MÁXIMA (W)						
KIMEKATLANIA	LATENTE	SENSIBLE	TOTAL				
Oficina norte	4.596,69	12,523,76	17.120,50				
Oficina centro	1.343,84	2.800,86	4.144,70				
Oficina sur	3.440,79	14,105,46	17.546,30				
Sala de reuniones	1.460,75	1.524,81	2.985,60				
Sala de formación	5.084,20	6.811,23	11.895,40				
Despacho 1	174,71	529,82	704,50				
Despacho 2	177,90	531,1	709,00				
Despacho 3	172,38	510,53	682,90				
Despacho 4	179,03	375,54	554,60				
CPD	336,41	1.912,19	2.248,60				
Sala de descanso	4.154,59	10.797,06	14.951,70				
Pasillo 2	904,62	1.317,73	2.222,40				
	1	TOTAL	75.766,20				

Tabla 21. Resumen de las cargas térmicas de refrigeración en la primera planta.

Joaquín Sevilla Eyssartier



RESUMEN DE CARGAS TÉRMICA – CALEFACCIÓN		
PRIMERA PLANTA	CARGA TÉRMICA MÁXIMA (W)	
Oficina norte	12.268,90	
Oficina centro	2.267,70	
Oficina sur	10.077,10	
Sala de reuniones	2.209,70	
Sala de formación	9.050,70	
Despacho 1	824,50	
Despacho 2	797,30	
Despacho 3	779,70	
Despacho 4	370,40	
Sala de descanso	12.466,10	
Pasillo 2	1.503,20	
	TOTAL	52.615,40

Tabla 22. Resumen de las cargas térmicas de calefacción en la primera planta.

Locales sin climatizar

No se climatizarán los espacios siguientes:

- Planta baja:
 - o Escalera 1, escalera 2 y escalera 3.
 - o Pasillo 2.
 - o Cuarto de la limpieza.
 - o Aseo para personas con diversidad funcional.
 - o Aseo masculino.
 - o Aseo femenino.
- Primera planta:
 - o Escalera 1, escalera 2 y escalera 3.
 - o Pasillo 3.
 - o Cuarto de la limpieza.
 - o Aseo para personas con diversidad funcional.
 - o Aseo masculino.
 - o Aseo femenino.
 - o Archivo y almacén.



2.2.2.2. Descripción de la solución adoptada

Para la climatización del edificio se ha seleccionado un sistema de aire acondicionado con tecnología VRV y recuperación de calor. El sistema se compone de cuatro unidades exteriores, cada una con capacidad para proveer refrigeración y calefacción a múltiples unidades interiores distribuidas a lo largo de la oficina.

Cada unidad exterior cuenta con un compresor inverter que ajusta el flujo de refrigerante en función de la carga térmica del edificio. De esta forma, se optimiza el consumo energético y se maximiza la eficiencia del sistema.

Además, cada unidad exterior incorpora un intercambiador de calor de placas que permite recuperar la energía térmica que normalmente se pierde durante el proceso de enfriamiento. Esta energía se utiliza para calentar el agua del sistema de ACS o para precalentar el aire de ventilación, reduciendo así el consumo energético del edificio.

Entre los beneficios de realizar una instalación de climatización con sistema VRV con recuperador de calor, se pueden mencionar los siguientes:

- Ahorro energético: la recuperación de calor permite reducir el consumo energético del edificio, lo que se traduce en una disminución de los costos de operación.
- 2. Mayor confort térmico: el sistema VRV permite regular la temperatura y la humedad de cada zona del edificio de forma independiente, lo que se traduce en un mayor confort térmico para los ocupantes. Además, las zonas expuestas al sol y a la sombra pueden balancear la demanda de calefacción y refrigeración mediante la transferencia de energía entre ellas.
- Menor impacto ambiental: al reducir el consumo energético, se reduce también la emisión de gases de efecto invernadero y se contribuye a la protección del medio ambiente.
- 4. Flexibilidad en el diseño: el sistema VRV con recuperador de calor se adapta a las necesidades específicas de cada edificio, lo que permite una mayor flexibilidad en el diseño y la distribución de las zonas climatizadas.

La instalación de climatización ha sido diseñada y calculada utilizando el software Open BIM DAIKIN. Para la selección de las máquinas se ha empleado el catálogo de DAIKIN, y se han realizado comprobaciones adicionales utilizando CYPECAD MEP y cálculos tradicionales.



2.2.2.1. Equipos de climatización:

- Unidades exteriores:

Las unidades exteriores seleccionadas para la climatización del edifico son las siguientes:

- o DAIKIN VRV IV $REYQ24U \rightarrow 1$ unidad
- o DAIKIN VRV IV REYQ26U→ 2 unidades
- o DAIKIN VRV IV REYQ30U→ 1 unidad

2.2.2.2.1.1. Potencia térmica

La potencia de los equipos se ha adecuado a las necesidades térmicas del edificio a climatizar, dentro de los valores comerciales existentes.

Las potencias térmicas nominales de frío y calor se indican en las posteriores tablas:

USO	kW
REFRIGERACIÓN	67,4
CALEFACCIÓN	75

Tabla 23. Capacidad térmica de DAIKIN IV – REYQ24U.

USO	kW
REFRIGERACIÓN	73,5
CALEFACCIÓN	82,5

Tabla 24. Capacidad térmica de DAIKIN IV - REYQ26U.

USO	kW
REFRIGERACIÓN	83,9
CALEFACCIÓN	94

Tabla 25. Capacidad térmica de DAIKIN IV - REYQ30U.

La siguiente tabla muestra las capacidades térmicas totales de las máquinas de refrigeración:

USO	kW
REFRIGERACIÓN	298,3
CALEFACCIÓN	334

Tabla 26. Capacidad térmica total del edificio.



Como se puede observar, la potencia térmica de las máquinas de refrigeración es considerablemente superior a las demandas del edificio. Esta decisión se basa en la pequeña diferencia de precios entre las opciones de máquinas y se ha optado por seleccionar una de mayor capacidad para que funcione con una capacidad más baja y se reduzca el consumo energético.

Además, debido a la pandemia de COVID-19, se requiere renovar el 100% del aire del establecimiento, lo que implica un aumento en la capacidad térmica de las máquinas de refrigeración. La capacidad inicial de las máquinas solo consideraba una tasa de renovación de aire del 25%, lo que debe ser ajustado para cumplir con los requerimientos actuales.

2.2.2.1.2. Eficiencia del equipo

El equipo lleva incorporado los valores de etiquetado energético correspondientes a la normativa europea en vigor.

Los valores correspondientes a los distintos modelos seleccionados son:

EFICIENCIA ENERGÉTICA	
SEER	6,5
SCOP	4,3

Tabla 27. Eficiencia energética de DAIKIN IV – REYQ24U.

EFICIENCIA ENERGÉTICA	
SEER	6,5
SCOP	4,5

Tabla 28. Eficiencia energética de DAIKIN IV – REYQ26U.

EFICIENCIA ENERGÉTICA	
SEER	6,7
SCOP	4,6

Tabla 29. Eficiencia energética de DAIKIN IV – REYQ30U.

Donde,

SEER → Ratio de eficiencia energética estacional. Eficiencia en refrigeración.

SCOP → Coeficiente de rendimiento estacional. Eficiencia en calefacción.



2.2.2.2.1.3. Consumo eléctrico

El consumo eléctrico de los equipos exteriores es:

CONSUMO ELÉCTRICO	
Potencia absorbida útil en refrigeración 10,4 kW	
Potencia absorbida útil en calefacción	17,4 kW

Tabla 30. Capacidad térmica de DAIKIN IV - REYQ24U.

CONSUMO ELÉCTRICO	
Potencia absorbida útil en refrigeración	11,3 kW
Potencia absorbida útil en calefacción	18,3 kW

Tabla 31. Capacidad térmica de DAIKIN IV - REYQ26U.

CONSUMO ELÉCTRICO	
Potencia absorbida útil en refrigeración	12,5 W
Potencia absorbida útil en calefacción	20,4 W

Tabla 32. Capacidad térmica de DAIKIN IV – REYQ30U.

El valor total de consumo energético en refrigeración es de 45,5 kW, mientras que en calefacción es de 74,4 kW.

2.2.2.1.4. Situación de las unidades exteriores

Las unidades exteriores se ubicando en la cubierta del edificio, en proximidad a los dos patinillos centrales y principales del edificio. Se puede apreciar la situación de los equipos exteriores en el plano 15.

Es fundamental asegurar que las unidades exteriores de aire acondicionado estén adecuadamente protegidas del sol, dado que la exposición directa a la luz solar puede generar un aumento en la temperatura y, en consecuencia, disminuir la eficiencia de su funcionamiento. Además, en caso de existir una dirección predominante del viento, resulta esencial orientarlas para que el flujo de aire ingrese por el lado de aspiración, lo que permite mejorar la transferencia de calor y optimizar su rendimiento.

Para lograr esto, se recomienda emplear los datos disponibles en la Guía "Condiciones Climáticas de Proyecto", que ofrecen información valiosa acerca de la dirección y velocidad del viento en la zona. De esta forma, se pueden tomar decisiones informadas acerca de la ubicación y orientación de las unidades exteriores, a fin de maximizar su eficiencia y prolongar su vida útil.



2.2.2.1.5. Fichas técnicas de las unidades exteriores

Las fichas técnicas de los tres equipos exteriores se muestran a continuación:

DAIKIN VRV IV - REYQ24U		
Canadad	Refrigeración (kW)	67,4
Capacidad	Calefacción (kW)	75
	SEER	6,5
	SCOP	4,3
1	η _{s,c} (%)	257,7
7	Js,h (%)	167,6
Cantidad de	Cantidad de unidades interiores	
Índice capacida	Índice capacidad (mínimo - máximo)	
Alimentac	ción eléctrica (V)	III / 300 - 415
Compresor	Tipo	SCROLL
Compresor	Cantidad	3
Conoviones de	Líquido (mm²)	Ø 15,9
Conexiones de tuberías	Descarga (mm²)	Ø 28,6
tuberias	Gas (mm ²)	Ø 34,9
Caudal de aire	Refrig. / Calef. (m³/min)	422
	Alto (mm)	1,685
Dimensiones	Ancho (mm)	2.210
	Fondo (mm)	765

Tabla 33. Ficha técnica de DAIKIN IV – REYQ24U.

DAIKIN VRV IV - REYQ26U		
Capacidad	Refrigeración (kW)	73,5
	Calefacción (kW)	82,5
	SEER	
	SCOP	4,5
η	s,c (%)	257,7
η	s,h (%)	175,5
Cantidad de	unidades interiores	64
Índice capacida	Índice capacidad (mínimo - máximo)	
Alimentac	Alimentación eléctrica (V)	
Compressor	Tipo	SCROLL
Compresor	Cantidad	3
Constinue de	Líquido (mm²)	Ø 19,1
Conexiones de tuberías	Descarga (mm²)	Ø 28,6
tuberias	Gas (mm ²)	Ø 34,9
Caudal de aire	Refrig. / Calef. (m³/min)	408
	Alto (mm)	1,685
Dimensiones	Ancho (mm)	2.210
	Fondo (mm)	765

Tabla 34. Ficha técnica de DAIKIN IV – REYQ26U.



DAIKIN VRV IV – REYQ30U		
Capacidad	Refrigeración (kW)	83,9
	Calefacción (kW)	94
	SEER	
	SCOP	4,6
η	s,c (%)	266,8
η	$\eta_{s,h}$ (%)	
Cantidad de	unidades interiores	64
Índice capacida	Índice capacidad (mínimo - máximo)	
Alimentac	Alimentación eléctrica (V)	
Сотписсон	Tipo	SCROLL
Compresor	Cantidad	3
Conovionos do	Líquido (mm²)	Ø 19,1
Conexiones de tuberías	Descarga (mm²)	Ø 28,6
tuberias	Gas (mm²)	Ø 34,9
Caudal de aire	Refrig. / Calef. (m³/min)	436
	Alto (mm)	1,685
Dimensiones	Ancho (mm)	2.210
	Fondo (mm)	765

Tabla 35. Ficha técnica de DAIKIN IV – REYQ30U.

A continuación se presenta una imagen de una de las unidades exteriores seleccionadas:



Imagen 3. DAIKIN IV – REYQ30U.



- Equipos interiores:

2.2.2.1.6. Unidades terminales

Los equipos terminales seleccionados para los habitáculos de la oficina son los subsiguientes:

- o DAIKIN VRV IV $FXAQ20A \rightarrow 6$ unidades
- O DAIKIN VRV IV $FXFQ20B \rightarrow 2$ unidades
- O DAIKIN VRV IV $FXFQ32B \rightarrow 63$ unidades
- DAIKIN VRV IV $FXFQ40B \rightarrow 6$ unidades
- o DAIKIN VRV IV $FXFQ50B \rightarrow 5$ unidades

2.2.2.2.1.7. Potencia térmica

La potencia de los equipos ha sido dimensionada de acuerdo a las necesidades térmicas del edificio que se desea climatizar, considerando los valores comerciales disponibles.

A continuación, se presentan las tablas con las potencias térmicas nominales de frío y calor de cada cassette:

USO	kW
REFRIGERACIÓN	2,2
CALEFACCIÓN	2,5

Tabla 36. Capacidad térmica de DAIKIN IV - FXFQ20B.

USO	kW
REFRIGERACIÓN	3,6
CALEFACCIÓN	4,0

Tabla 37. Capacidad térmica de DAIKIN IV – FXFQ32B.

USO	Kw
REFRIGERACIÓN	4,5
CALEFACCIÓN	5,0

Tabla 38. Capacidad térmica de DAIKIN IV – FXFQ40B.

USO	kW
REFRIGERACIÓN	5,6
CALEFACCIÓN	6,3

Tabla 39. Capacidad térmica de DAIKIN IV – FXFQ50B.



Debido a que la variación en precios entre la unidad terminal FXFQ20B y la FXFQ32B es de 42 €, se ha tomado la decisión de seleccionar, en la mayoría de los casos, la unidad con mayor capacidad térmica. Esta elección se basa en la premisa de que una unidad con mayor capacidad térmica puede operar a una capacidad inferior, lo que resulta en una mejora en su eficiencia energética y, por ende, una reducción en su consumo eléctrico. Esta estrategia de selección de unidades terminales se alinea con el objetivo de maximizar la eficiencia energética del sistema de climatización, lo que no solo permite reducir los costos de operación, sino también contribuye a la sostenibilidad ambiental del edificio.

En los planos 13 y 14 pueden observarse la distribución de las unidades interiores de climatización.

2.2.2.1.8. Consumo eléctrico nominal

El consumo eléctrico de los equipos terminales que componen la instalación de climatización son los siguientes:

CONSUMO ELECTRICO	
Refrigeración	20 W
Calefacción	30 W

Tabla 40. Consumo eléctrico de DAIKIN IV - FXFQ20B.

CONSUMO ELECTRICO		
Refrigeración	38 W	
Calefacción	38 W	

Tabla 41. Consumo eléctrico de DAIKIN IV - FXFQ32B.

CONSUMO ELECTRICO		
Refrigeración	38 W	
Calefacción	38 W	

Tabla 42. Consumo eléctrico de DAIKIN IV – FXFQ40B.

CONSUMO ELECTRICO		
Refrigeración 53 W		
Calefacción	53 W	

Tabla 43. Consumo eléctrico de DAIKIN IV – FXFQ50B.

Supone un valor energético total de las unidades interiores de 3,067 kW.



2.2.2.1.9. Fichas técnicas de las unidades terminales

Las fichas técnicas de los tres equipos exteriores se muestran a continuación:

DAIKIN VRV IV - FXFQ20B		
Capacidad	Refrigeración (kW)	2,2
	Calefacción (kW)	2,5
Consumo	Refrigeración (W)	38
	Calefacción (W)	38
Dimensiones (mm)		204 x 840 x 840
Peso (kg)		20
Caudal de aire	Alto (m ³ /min)	12,5
	Bajo (m³/min)	9,0
Refrigerante		R-410A

Tabla 44. Ficha técnica de DAIKIN IV – FXFA20A.

DAIKIN VRV IV – FXFQ32B		
Capacidad	Refrigeración (kW)	3,6
	Calefacción (kW)	4,0
C	Refrigeración (W)	38
Consumo	Calefacción (W)	38
Dime	Dimensiones (mm)	
	Peso (kg)	
Caudal de aire	Alto (m³/min)	12,5
	Bajo (m ³ /min)	9,0
R	efrigerante	R-410A

Tabla 45. Ficha técnica de DAIKIN IV – FXFA32A.

DAIKIN VRV IV – FXFQ40B			
Capacidad	Refrigeración (kW)	4,5	
	Calefacción (kW)	5,0	
Consumo	Refrigeración (W)	38	
	Calefacción (W)	38	
Dimensiones (mm)		204 x 840 x 840	
Peso (kg)		20	
Caudal de aire	Alto (m ³ /min)	14,0	
	Bajo (m³/min)	9,0	
Refrigerante		R-410A	

Tabla 46. Ficha técnica de DAIKIN IV – FXFA40B.



DAIKIN VRV IV – FXFQ50B			
Capacidad	Refrigeración (kW)	5,6	
	Calefacción (kW)	6,3	
Consumo	Refrigeración (W)	53	
	Calefacción (W)	53	
Dimensiones (mm)		204 x 840 x 840	
Peso (kg)		21	
Caudal de aire	Alto (m³/min)	15,5	
	Bajo (m ³ /min)	10,0	
Refrigerante		R-410A	

Tabla 47. Ficha técnica de DAIKIN IV – FXFA50B.

2.2.2.1.10. Caja de recuperación

Una caja múltiple de inversión de ciclo es un dispositivo utilizado en sistemas de climatización de tipo VRV que permite la conexión simultánea de varias unidades interiores a una única unidad exterior. La caja múltiple de inversión de ciclo se encarga de invertir el ciclo de refrigeración, permitiendo que la unidad exterior funcione como evaporador y las unidades interiores como condensadores. De esta manera, se logra una mayor eficiencia energética, ya que se reducen las pérdidas de carga y las diferencias de presión en el sistema, además de permitir un mejor control de la temperatura en cada una de las unidades interiores. La caja múltiple de inversión de ciclo puede ser controlada por un sistema centralizado de gestión de la climatización, lo que permite ajustar la temperatura y el caudal de aire en cada unidad interior según las necesidades específicas de cada zona del edificio.

Se ha seleccionado la siguiente caja múltiple para las distintas unidades exteriores:

- o DAIKIN **BS6Q14AV1B** \rightarrow 2 unidades
- o DAIKIN **BS8Q14AV1B** \rightarrow **3** unidades

En adelante, se presentan las unidades que pueden conectarse a la caja múltiple:

Datos técnicos	BS6Q14AV1B	BS8Q14AV1B
Nº máx. de unidades interiores conectables	30	40
Nº máx. de unidades interiores por derivación	5	5

Tabla 48. Datos técnicos de DAIKIN – BS6Q14AV1B y DAIKIN – BS8Q14AV1B.



2.2.2.2. Centro de procesamiento de datos

Para asegurar la refrigeración adecuada del centro de procesamiento de datos (CPD) y mantener una temperatura óptima durante todo el año, se ha optado por la selección de dos equipos de la marca MITSUBISHI ELECTRIC modelo MSY-TP50VF-C40. Este equipo está específicamente diseñado para entornos de servidores y centros de datos, y cuenta con características técnicas ideales para cumplir con los requisitos de refrigeración en este tipo de ambientes.

Cada uno de los equipos seleccionados es capaz de cubrir la carga térmica producida por los equipos informáticos, garantizando la adecuada eliminación del calor generado en el CPD. Además, el sistema está controlado por un software especializado y sensores de temperatura que alternan el funcionamiento de cada equipo en intervalos regulares. Este sistema de alternancia permite una distribución homogénea de la carga térmica, evitando sobrecargas o desequilibrios en el sistema de refrigeración.

Otro aspecto importante del sistema es su capacidad de detección de fallas. En caso de que uno de los equipos no funcione adecuadamente, el software es capaz de detectarlo de forma automática y conectar el otro equipo en su lugar. El sistema envía una notificación del fallo y se abstiene de alternar entre los equipos hasta que el equipo averiado sea reparado, garantizando así una operación ininterrumpida y segura.

Más abajo se presentan los datos técnicos de la unidad seleccionada para refrigerar el centro de procesamiento de datos:

MITSUBISHI ELECTRIC MSY-TP50VF-C40		
Unidad interior	MSY-TP50VF	
Unidad exterior	MUY-TP50VF	
Capacidad (kW)	5	
Consumo nominal (kW)	1,45	
EER	3,45	
SEER	8	

Tabla 49. Ficha técnica de MITSUBISHI ELECTRIC – MSY-TP50VF-C40.

Incluye control remoto con programador semanal (PAR-40MMA) y sistema de control por señales externas (MAC-334IF)



2.2.2.3. Situación de los equipos

La selección de las unidades interiores y exteriores para cada sala se encuentra detallada en las siguientes tablas.

Planta baja	Unidades	Modelo interior	Modelo exterior	Caja múltiple
Oficina norte	10	FXFQ32B	DEVOZGI	DC00144V1D
Oficina sur	10	FXFQ32B	REYQ26U	BS8Q14AV1B
Sala de formación	4	FXFQ40B		
Despacho 6	1	FXFQ32B		
Despacho 7	1	FXFQ32B		
Despacho 9	1	FXFQ32B		DCCO14AV1D
Despacho 10	1	FXFQ32B		BS6Q14AV1B
Vestíbulo principal	4	FXFQ32B	BS6Q14AV1E	
Vestíbulo secundario	1	FXFQ32B		
Pasillo 1	1	FXFQ32B		
Sala de reuniones 1	2	FXFQ40B		
Sala de reuniones 2	1	FXFQ32B		
Despacho 1	1	FXFQ32B		
Despacho 2	1	FXFQ32B		
Despacho 3	1	FXFQ32B		BS6Q14AV1B
Despacho 4	1	FXAQ20A		der
Despacho 5	1	FXAQ20A		
Despacho 8	1	FXFQ32B	1	
Sala de descanso	1	FXFQ32B	1	

Tabla 50. Localización de los equipos en la planta baja.

Primera planta	Unidades	Modelo interior	Modelo exterior	Caja múltiple
Oficina norte	10	FXFQ32B	REYQ26U	BS8Q14AV1B
Oficina sur	10	FXFQ32B		
Sala de reuniones	1	FXFQ50B	REYQ24U	
Sala de formación	4	FXFQ50B		
Despacho 1	1	FXAQ20A		
Despacho 2	1	FXAQ20A		BS8Q14AV1B
Despacho 3	1	FXAQ20A		DS0Q14AV1D
Despacho 4	1	FXAQ20A		
Sala de descanso	7	FXFQ32B		
Pasillo 2	2	FXFQ20B		
CPD	2	MSY-T	P50VF-C40	-

Tabla 51. Localización de los equipos en la primera planta.



2.2.2.2.4. Redes de tuberías

En una instalación de climatización mediante VRV, la elección de las tuberías es esencial para garantizar un correcto funcionamiento y una eficiencia óptima del sistema. Por ello, en este proyecto se ha optado por emplear tubería de cobre aislada mediante coquilla polimérica.

Estas tuberías se ramifican para llegar a las unidades terminales mediante derivadores, que están especificados en el plano de esquema de la instalación. Es importante destacar que tanto la línea de líquido como la de gas deben estar bien aisladas para evitar pérdidas y disminución de rendimientos.

El RITE establece unos valores de espesores mínimos de aislamiento para las tuberías, dependiendo de su diámetro y de si se encuentran en el interior o exterior del edificio.

Diámetro exterior (mm)	Interior edificios (mm)	Exterior edificios (mm)
D ≤13	10	15
13 <d<26< td=""><td>15</td><td>20</td></d<26<>	15	20
26 <d<35< td=""><td>20</td><td>25</td></d<35<>	20	25
35 <d<90< td=""><td>30</td><td>40</td></d<90<>	30	40
D>90	40 - 41	50

Tabla 52. Espesores mínimos de aislamiento (mm) de circuitos frigoríficos para climatización.

La tabla a continuación proporciona información acerca del diámetro de tubería para refrigerantes que se instalará en la instalación, la longitud de cada tipo de tubería y el diámetro del aislante que cada tubería requerirá.

Tubería de refrigerante	Cantidad (m)	Aislante (mm)
Diámetro 6.4 mm (1/4")	201.93	10
Diámetro 9.5 mm (3/8")	427.3	10
Diámetro 12.7 mm (1/2")	190.19	10
Diámetro 15.9 mm (5/8")	457.93	15
Diámetro 19.1 mm (3/4")	73.18	15
Diámetro 28.6 mm (1 1/8")	92.01	20
Diámetro 34.9 mm (1 3/8")	85.44	20/25

Tabla 53. Selección de diámetro de tubería de refrigerante, cantidad y aislante de la misma.



2.2.2.5. Condiciones de bienestar térmico

Las condiciones de bienestar térmico son aquellas que permiten que las personas se sientan cómodas y saludables en relación con la temperatura del ambiente en el que se encuentran. Las condiciones de bienestar térmico pueden variar según la actividad que se esté realizando, el clima, la ropa que se esté usando, la edad y la salud de las personas.

A continuación, se describen las condiciones de bienestar térmico que se consideran adecuadas para una persona en un ambiente de confort térmico:

- Temperatura del aire: La temperatura del aire debe estar entre 20°C y 25°C para que la mayoría de las personas se sientan cómodas. Sin embargo, la temperatura óptima puede variar dependiendo de la actividad que se esté realizando y de la ropa que se esté usando.
- Humedad relativa: La humedad relativa del aire debe estar entre el 30% y el 60% para que las personas se sientan cómodas.
- Velocidad del aire: La velocidad del aire debe ser lo suficientemente baja para evitar la sensación de corriente, pero lo suficientemente alta para asegurar una adecuada circulación del aire.
- Radiación térmica: La radiación térmica debe ser uniforme y adecuada a la actividad que se está realizando. Una iluminación inadecuada o una exposición a fuentes de calor o frío pueden generar malestar térmico.

En general, las condiciones de bienestar térmico se logran cuando se establece un equilibrio entre la temperatura del aire, la humedad, la velocidad del aire y la radiación térmica en el ambiente en el que se encuentran las personas.

Las condiciones de bienestar térmico recomendadas para locales de actividad sedentaria (aulas, oficinas, restaurantes, cines, etc.) están establecidos directamente por el RITE.

Estación	Temperatura operativa (°C)	Humedad relativa (%)
Verano	2325	4560
Invierno	2123	4050

Tabla 54. Condiciones interiores de diseño (Tabla 1.4.1.1 del RITE).



Es recomendable monitorear y ajustar las condiciones de bienestar térmico según las necesidades del espacio y las personas que lo ocupan.

Valores de consigna

Se empleará una temperatura de cálculo de 21 ° C para las condiciones interiores al dimensionar los sistemas de calefacción, mientras que para los sistemas de refrigeración se utilizará una temperatura de cálculo de 25 °C.

Estación	Temperatura
Verano	25°C
Invierno	21°C

Tabla 55. Condiciones de temperatura para las estaciones de verano e invierno.

2.2.2.6. Control y mando de los equipos

El control y mando de los equipos de climatización se realiza a través de una unidad centralizada de control. Esta unidad permite la supervisión y gestión de todas las unidades interiores y exteriores del sistema, permitiendo ajustar las condiciones de temperatura, humedad y caudal de aire en cada zona del edificio.

La unidad centralizada de control se comunica con las unidades interiores y exteriores a través de un sistema de comunicación por bus, lo que permite una integración óptima de todos los equipos del sistema. Además, la unidad centralizada de control también puede conectarse a sistemas de automatización del edificio, lo que permite la integración y gestión global de todos los sistemas del edificio.

Además, se instalará un panel de control en cada estancia para permitir el control individualizado de la temperatura en cada habitación. Estos paneles estarán ubicados estratégicamente en la entrada de cada habitáculo para facilitar el acceso y la gestión del sistema de climatización.



Imagen 4. Mando de pared Daikin - BRC1H52K



2.2.3. Sistema de ventilación

El sistema de ventilación es esencial para mantener la calidad del aire interior y crear un ambiente de trabajo cómodo y saludable. El sistema de ventilación de una oficina consta de varios componentes, incluyendo conductos, filtros, ventiladores, reguladores de flujo de aire y recuperadores de calor.

Los conductos distribuyen el aire fresco en toda la oficina, mientras que los filtros eliminan las partículas del aire, como el polvo y los alérgenos, para mejorar la calidad del aire. Los ventiladores impulsan el aire a través de los conductos, y los reguladores de flujo de aire permiten ajustar la velocidad del aire para adaptarse a las necesidades del edificio.

Además, los sistemas de ventilación modernos también incluyen tecnologías de recuperación de calor y de ventilación controlada por CO2, lo que ayuda a mejorar la eficiencia energética del sistema al mismo tiempo que proporciona un aire de alta calidad y un clima interior saludable.

En las tablas 16 y 17 se puede apreciar la distribución de los conductos de ventilación, rejillas y recuperadores de calor.



Imagen 5. Sistema de ventilación por conductor rectangulares.



2.2.3.1. Caudal de ventilación

Para el método de cálculo se seguirán las recomendaciones de la "Guía técnica de instalaciones de climatización con equipos autónomos" de IDAE.

El caudal de ventilación de los locales se establece en función de la calidad del aire interior.

1DA-1	Aire de óptima calidad: hospitales, clínicas, laboratorios y guarderías.
IDA 2	Aire de buena calidad: oficinas, residencias (locales comunes de hoteles y similares, resi- dencias de ancianos y de estudiantes), salas de lectura, museos, salas de tribunales, aulas de enseñanza y asimilables y piscinas.
IDA 3	Aire de calidad media: edificios comerciales, cines, teatros, salones de actos, habitaciones de hoteles y similares, restaurantes, cafeterías, bares, salas de fiestas, gimnasios, locales para el deporte (salvo piscinas) y salas de ordenadores.
IDA 4	Aire de calidad baja: no se debe aplicar.

Tabla 56. Categorías del aire interior en función del uso de los edificios (Tabla 12 de "Guía técnica de instalaciones de climatización con equipos autónomos" de IDEA).

Para determinar la tasa de renovación de aire por hora en un recinto habitable, es fundamental cuantificar el caudal de aire que entra y sale del espacio durante una hora. Para este cálculo es necesario en la estimación precisa del volumen total del espacio habitable y la correspondiente ocupación de cada zona o espacio dentro del edificio.

Para la planta baja el volumen y ocupación es el siguiente:

ZONAS	VOLUMEN (m³)	OCUPACIÓN
Oficina norte	574,22	44
Oficina central	167,59	5
Oficina sur	464,81	44
Sala de reuniones 1	96,20	12
Sala de reuniones 2	35,73	6
Sala de formación	193,90	24



Despacho 1	55,95	3
Despacho 2	56,79	3
Despacho 3	27,98	2
Despacho 4	26,87	2
Despacho 5	27,70	2
Despacho 6	27,15	2
Despacho 7	27,70	3
Despacho 8	38,78	2
Despacho 9	39,61	2
Despacho 10	40,72	2
Vestíbulo principal	367,30	7
Vestíbulo secundario	120,77	4
Sala de descanso	47,64	5
Cuarto de la limpieza	8,86	1
Aseo movilidad reducida	12,19	1
Aseo masculino	31,58	6
Aseo femenino	27,70	5
Pasillo 1	81,72	10
Pasillo 2	19,39	3
Escalera 1	50,97	5
Escalera 2	120,22	7
Escalera 3	52,63	2

Tabla 57. Volumen y ocupación para cada zona de la planta baja.

El volumen en la primera planta es:

ZONAS	VOLUMEN (m³)	OCUPACIÓN
Oficina norte	574,22	44
Oficina central	167,59	5
Oficina sur	464,81	44
Sala de reuniones	45,98	8
Sala de formación	166,20	27
Despacho 1	21,88	2



Despacho 2	23,27	2
Despacho 3	22,16	2
Despacho 4	22,16	2
Almacén	52,63	1
Archivo	221,60	2
CPD	48,20	1
Sala de descanso	543,47	60
Cuarto de la limpieza	8,86	1
Aseo movilidad reducida	12,19	1
Aseo masculino	31,58	6
Aseo femenino	27,70	5
Pasillo 1	38,78	7
Pasillo 2	109,42	7
Pasillo 3	19,39	3
Escalera 1	50,97	5
Escalera 2	120,22	7
Escalera 3	52,63	2

Tabla 58. Volumen y ocupación para cada zona de la primera planta.

A continuación, se debe determinar la tasa de flujo de aire en metros cúbicos por hora (m3/h) que entra o sale del espacio habitable. Para ello, se pueden utilizar diferentes métodos, como la medición directa o el uso de ecuaciones específicas.

Para el cálculo se aplicará el método indirecto de caudal de aire exterior por persona para IDA 2, resultando ser:

Categoría	l/s por persona	
IDA 1	20	
IDA 2	12,5	
IDA 3	8	
IDA 4	5	

Tabla 59. Caudales de aire exterior, l/s por persona (Tabla 1.4.2.1 del RITE).



Para la planta baja el caudal en l/s es el siguiente:

ZONAS	CAUDAL (l/s)	CAUDAL (m^3/h)
Oficina norte	550	1980
Oficina central	63	225
Oficina sur	550	1980
Sala de reuniones 1	150	540
Sala de reuniones 2	75	270
Sala de formación	300	1080
Despacho 1	38	135
Despacho 2	38	135
Despacho 3	25	90
Despacho 4	25	90
Despacho 5	25	90
Despacho 6	25	90
Despacho 7	38	135
Despacho 8	25	90
Despacho 9	25	90
Despacho 10	25	90
Vestíbulo p <mark>rincipal</mark>	88	315
Vestíbulo secundario	50	180
Sala de descanso	63	225
Cuarto de la limpieza	13	45
Aseo movilidad reducida	13	45
Aseo masculino	75	270
Aseo femenino	63	225
Pasillo 1	125	450
Pasillo 2	38	135
Escalera 1	63	225
Escalera 2	88	315
Escalera 3	25	90

Tabla 60. Caudal de ventilación para cada zona de la planta baja.



En la primera planta el caudal es:

ZONAS	CAUDAL (l/s)	CAUDAL (m^3/h)
Oficina norte	550	1980
Oficina central	63	225
Oficina sur	550	1980
Sala de reuniones	100	360
Sala de formación	338	1215
Despacho 1	25	90
Despacho 2	25	90
Despacho 3	25	90
Despacho 4	25	90
Almacén	13	45
Archivo	25	90
CPD	13	45
Sala de descanso	750	2700
Cuarto de la limpieza	13	45
Aseo movilidad reducida	13	45
Aseo masculino	75	270
Aseo fem <mark>enino</mark>	63	225
Pasillo 1	88	315
Pasillo 2	88	315
Pasillo 3	38	135
Escalera 1	63	225
Escalera 2	88	315
Escalera 3	25	90

Tabla 61. Caudal de ventilación para cada zona de la primera planta.

Una vez que se conoce la tasa de flujo de aire, se divide el volumen del espacio habitable entre la tasa de flujo de aire para obtener el número de renovaciones hora.

Es importante destacar que el número de renovaciones hora debe ser ajustado según el uso del espacio, la cantidad de personas que lo ocupan, la presencia de contaminantes en el aire y otros factores relevantes para la calidad del aire interior.



Para la planta baja es la siguiente:

Oficina norte Oficina central Oficina sur Sala de reuniones 1 Sala de reuniones 2 Sala de formación Despacho 1 Despacho 2 Despacho 3 Despacho 4 Despacho 5 Despacho 6 Despacho 7	(ren/h) 3,4 1,3 4,3 5,6 7,6 5,6
Oficina central Oficina sur Sala de reuniones 1 Sala de reuniones 2 Sala de formación Despacho 1 Despacho 2 Despacho 3 Despacho 4 Despacho 5 Despacho 6	1,3 4,3 5,6 7,6
Oficina sur Sala de reuniones 1 Sala de reuniones 2 Sala de formación Despacho 1 Despacho 2 Despacho 3 Despacho 4 Despacho 5 Despacho 6	4,3 5,6 7,6
Sala de reuniones 1 Sala de reuniones 2 Sala de formación Despacho 1 Despacho 2 Despacho 3 Despacho 4 Despacho 5 Despacho 6	5,6 7,6
Sala de reuniones 2 Sala de formación Despacho 1 Despacho 2 Despacho 3 Despacho 4 Despacho 5 Despacho 6	7,6
Sala de formación Despacho 1 Despacho 2 Despacho 3 Despacho 4 Despacho 5 Despacho 6	·
Despacho 1 Despacho 2 Despacho 3 Despacho 4 Despacho 5 Despacho 6	5,6
Despacho 2 Despacho 3 Despacho 4 Despacho 5 Despacho 6	
Despacho 3 Despacho 4 Despacho 5 Despacho 6	2,4
Despacho 4 Despacho 5 Despacho 6	2,4
Despacho 5 Despacho 6	3,2
Despacho 6	3,3
	3,2
Desnacho 7	3,3
Despuello /	4,9
Despacho 8	2,3
Despacho 9	2,3
Despacho 10	2,2
Vestíbulo principal	0,9
Vestíbulo secundario	1,5
Sala de descanso	4,7
Cuarto de la limpieza	5,1
Aseo movilidad reducida	3,7
Aseo masculino	8,6
Aseo femenino	8,1
Pasillo 1	5,5
Pasillo 2	7,0
Escalera 1	
Escalera 2	4,4
Escalera 3	4,4 2,6

Tabla 62. Caudal de ventilación en renovaciones por hora para cada zona de la planta baja.



En la primera planta es:

ZONAS	CAUDAL
ZONAS	(ren/h)
Oficina norte	3,4
Oficina central	1,3
Oficina sur	4,3
Sala de reuniones	7,8
Sala de formación	7,3
Despacho 1	4,1
Despacho 2	3,9
Despacho 3	4,1
Despacho 4	4,1
Almacén	0,9
Archivo	0,4
CPD	0,9
Sala de descanso	5,0
Cuarto de la limpieza	5,1
Aseo movilidad reducida	3,7
Aseo masculino	8,6
Aseo femenino	8,1
Pasillo 1	8,1
Pasillo 2	2,9
Pasillo 3	7,0
Escalera 1	4,4
Escalera 2	2,6
Escalera 3	1,7

Tabla 63. Caudal de ventilación en renovaciones por hora para cada zona de la primera planta.

2.2.3.2. Descripción de la solución adoptada

La solución adoptada para la ventilación del edificio consiste en la instalación de conductos rectangulares que cuentan con recuperadores de calor para aprovechar la energía del aire extraído de cada estancia. Para la estimación del sistema de ventilación



se han considerado diversos factores, tales como la pérdida de presión del aire, los niveles de ruido y la compatibilidad con otras instalaciones existentes en el edificio.

Para garantizar una adecuada calidad del aire interior, se han establecido caudales de ventilación acordes a las necesidades de cada espacio, teniendo en cuenta tanto la ocupación como las actividades desarrolladas en ellos. Asimismo, se han previsto sistemas de filtración que permiten mantener un ambiente saludable y confortable para los usuarios del edificio.

Se instalará un sistema de extracción independiente del sistema de ventilación del edificio en los aseos y cuartos de limpieza de ambas plantas. Este sistema garantizará una adecuada extracción de aire viciado del interior de estos espacios, mejorando la calidad del aire y promoviendo una correcta ventilación. Se incluirán ventiladores adecuados para cumplir con las tasas de extracción.

En cuanto a las zonas no climatizadas, se ha evaluado que no será necesario un sistema de ventilación adicional, ya que se han considerado las infiltraciones y exfiltraciones producidas desde las salas ventiladas. De esta manera, se garantiza una adecuada renovación del aire y se minimiza la necesidad de consumir energía para la ventilación en estas zonas.

2.2.3.3. Red de conductos

El sistema de ventilación constará de una sección de impulsión de aire exterior y otra sección que extraerá el aire viciado del edificio. Antes de ser expulsado al exterior, el aire pasará por un intercambiador de calor para aprovechar la energía térmica del aire extraído.

En total, se instalarán ocho series de conductos diferenciados: tres en la primera planta y tres en la segunda planta. En la primera planta, se ubicarán dos series de conductos en la oficina, cada una con su correspondiente recuperador de calor. También se instalará una serie de conductos en el centro de la planta baja, que cubrirá las salas de reuniones, varios despachos, así como el vestíbulo y la sala de descanso. Por último, se colocará una serie de conductos en la entrada del edificio, que cubrirá el vestíbulo principal, la sala de formación y los demás despachos.

En la segunda planta, se seguirá una distribución similar. Se instalarán dos series de conductos en la oficina y otra en la sala de descanso. La última serie de conductos se colocará en las demás estancias ventiladas de la planta.



Se podrá observar la distribución y localización detallada de los conductos de ventilación, así como sus dimensiones y características, tanto en el plano específico de ventilación que se encuentra en la sección de planos del proyecto como en la sección de anexos. Este plano detallará la ubicación de los conductos de ventilación para cada una de las dos plantas del edificio, incluyendo las diferentes series de conductos que se han instalado. Además, en el plano se especificarán las dimensiones de cada uno de los conductos de ventilación.

2.2.3.3.1. Aislamiento térmico de redes de conductos

El aislamiento térmico de las redes de conductos es una práctica fundamental en el diseño y la construcción de sistemas de climatización y ventilación. Se trata de un procedimiento que consiste en proteger los conductos contra las pérdidas de calor o frío, y que permite mantener la temperatura del aire transportado en su interior, evitando así la dispersión de energía y garantizando una mayor eficiencia energética del sistema.

El aislamiento térmico de los conductos se realiza mediante la aplicación de materiales aislantes que reducen la transmisión de calor entre el aire transportado y el medio ambiente circundante. Estos materiales deben ser capaces de soportar las temperaturas y las condiciones de humedad propias de cada sistema, así como resistir la acción de agentes externos como la radiación solar o la lluvia.

Además de reducir las pérdidas de energía, el aislamiento térmico de los conductos también contribuye a mejorar la calidad del aire interior, al minimizar la formación de condensaciones y la acumulación de partículas contaminantes en el interior de los conductos. Asimismo, un adecuado aislamiento térmico de los conductos puede contribuir a reducir la carga térmica del sistema y, por tanto, el tamaño y la capacidad de los equipos de climatización y ventilación necesarios para mantener una temperatura óptima en el interior de los edificios.

Se ha aplicado aislamiento térmico de lana de vidrio de 25 mm de espesor y conductividad térmica de 0,032 W/m2K en todos los conductos de ventilación. Las especificaciones técnicas de los conductos se detallan en la sección de anexos.

2.2.3.4. Recuperador de calor

El Reglamento de Instalaciones Térmicas en Edificios (RITE) establece que los sistemas de climatización de edificios deben incluir un recuperador de calor si el caudal expulsado al exterior es mayor de 0,28 m³/s. En nuestro caso, la velocidad de ventilación



es de 4,89 m³/s, por lo que se requerirá la instalación de un sistema de recuperación de calor.

Es importante destacar que la eficiencia del recuperador de calor deberá ser mayor del 73%, conforme a los estándares exigidos por el RITE.

2.2.3.4.1. Equipos de recuperación de calor

Se elegirán recuperadores de calor de la marca L.C.I. HVAC, en concreto, el modelo ARR CC, que dispone de varios caudales nominales para adecuarse a las necesidades específicas del proyecto

El recuperador de calor presenta una estructura fabricada a partir de aluminio extruido, con esquinas reforzadas mediante poliamida y paneles laterales con registro para mantenimiento y acceso. Este dispositivo incorpora un aislamiento térmico de 25 mm en lana de roca para minimizar las pérdidas de calor o frío.

Asimismo, cuenta con un acabado interior en chapa galvanizada y un acabado exterior en chapa prelacada, lo que garantiza su resistencia a la corrosión y su durabilidad en diversas condiciones ambientales. Con estas características, el recuperador de calor es una solución técnica eficiente y fiable para recuperar la energía térmica del aire de extracción en sistemas de ventilación y climatización.

A continuación, se especifican los modelos de recuperadores seleccionados y la cantidad de unidades correspondiente:

- o Recuperador de calor ARR CC 30 H $3.000 \text{ m}^3/\text{h} \rightarrow 4 \text{ unidades}$
- o Recuperador de calor ARR CC 20 H 2.000 m³/h → 2 unidad
- Recuperador de calor ARR CC 15 H 1.500 m³/h \rightarrow 2 unidades

Todos los recuperadores seleccionados presentan un rendimiento superior al 80%, lo que garantiza su cumplimiento con los estándares exigidos por el RITE.

En el apartado de anexos se incluyen las fichas técnicas de los recuperadores de calor seleccionados, las cuales proporcionan información detallada sobre sus características técnicas, dimensiones, rendimiento, caudal de aire y otros datos relevantes.

Las tablas siguientes representan los diversos recuperadores de calor y las zonas a las que cada uno está conectado.



Zona	Caudal (m³/h)	Caudal total (m³/h)	Recuperador (m³/h)	Eficiencia (%)
Oficina norte	1980		3000	96 90
Oficina central	225	4185	3000	86,80
Oficina sur	1980		1500	82,20
Sala de reuniones 1	540			
Sala de reuniones 2	270			
Despacho 1	135			
Despacho 2	135			
Despacho 8	90	1755	2000	81,50
Despacho 9	90			
Despacho 10	90			
Vestíbulo secundario	180			
Sala de descanso	225			
Sala de formación	1080			
Despacho 3	90			
Despacho 4	90			
Despacho 5	90	2655	3000	96 9N
Despacho 6	90	2033	3000	86,80
Pasillo 1	450			
Despacho 7	135			
Vestíbulo principal	315	71117		-4

Tabla 64. Recuperadores de calor para las distintas zonas de la planta baja.

Zona	Caudal (m³/h)	Caudal total (m³/h)	Recuperador (m³/h)	Eficiencia (%)
Oficina norte	1980		3000	86,80%
Oficina central	225	4185	3000	00,00%
Oficina sur	1980		1500	82,20%
Despacho 4	90			
Sala de reuniones	360	1980	2000	86,80%
Sala de formación	1215	1980	2000	00,00%
Pasillo 1	315			
Sala de descanso	2700			
Despacho 1	90	2970	3000	96 900/
Despacho 2	90	2970	3000	86,80%
Despacho 3	90			

Tabla 65. Recuperadores de calor para las distintas zonas de la primera planta.



2.2.3.5. Calidad de aire e higiene

En los sistemas de ventilación, debe prestarse especial atención a la potencia eléctrica consumida por los equipos debida sobre todo a los filtros. En este sentido es recomendable para reducir la carga eléctrica en los sistemas de ventilación, instalar filtros de tamaño superior al correspondiente al caudal de ventilación. Esto reduce la velocidad del aire al pasar por el filtro y, por lo tanto, la pérdida de carga. Al reducir la pérdida de carga, se puede seleccionar un ventilador de menor potencia que consuma menos energía.

Además, se recomienda reemplazar los filtros cuando la pérdida de carga sea de 300-350 Pa, en lugar de los 450 Pa que suelen fijar los fabricantes. Este enfoque permite seleccionar ventiladores de menor potencia, lo que a su vez reduce el consumo de energía eléctrica.

	Prefiltros / Filtros										
	IDA 1	IDA 2	IDA 3	IDA 4							
ODA 1	F7 / F9	F6 / F8	F6 / F7	G4 / F6							
ODA 2	F7 / F9	F6 / F8	F6 / F7	G4 / F6							
ODA 3	F7 / F9	F6 / F8	F6 / F7	G4 / F6							
ODA 4	F7 / F9	F6 / F8	F6 / F7	G4 / F6							
ODA 5	F6/GF(*) / F9	F6/GF(*) / F9	F6 / F7	G4 / F6							

Tabla 66. Clases de filtración. (Tabla 1.4.2.5 del RITE corregida).

El aire es sometido a un proceso de filtrado previo mediante el uso de pre-filtros de tipo G4+M6 y, posteriormente, se realiza un filtrado final mediante filtros de tipo F9 de acuerdo con lo establecido en la normativa IT 1.1.4.2.4. Los pre-filtros tienen como función principal la eliminación de partículas de mayor tamaño, mientras que los filtros de tipo F9 tienen la capacidad de filtrar partículas más pequeñas y de mayor riesgo para la salud.

Las redes de conductos y falsos techos deben contar con aperturas de servicio para permitir la limpieza, desinfección, inspección y operaciones de mantenimiento con relación a la norma UNE-ENV 12097. Es importante que estas aperturas se encuentren bien ubicadas y dimensionadas para garantizar un fácil acceso a las diferentes secciones de la red de conductos y asegurar una correcta limpieza y mantenimiento.



2.3. Instalación de iluminación

La iluminación adecuada es fundamental para el desempeño óptimo en el lugar de trabajo. Una iluminación óptima, proporciona un ambiente seguro, cómodo y eficiente, permitiendo realizar las actividades laborales de manera eficaz y en condiciones adecuadas. La iluminación deficiente puede disminuir la productividad, aumentar la fatiga visual, generar errores y accidentes.

Para asegurar un nivel de iluminación correcto, se debe considerar la cantidad de luz necesaria para el tipo de tarea que se va a realizar, así como la distribución uniforme de la luz en todo el espacio. La iluminación también debe ser adecuada para el tipo de actividad, evitando reflejos y sombras que puedan afectar la visión y la concentración.

Además, es importante tener en cuenta la calidad de la luz, la temperatura de color y la eficiencia energética. Una luz de calidad puede aumentar la claridad y el contraste, reducir la fatiga visual y mejorar la percepción del espacio. La temperatura de color adecuada puede influir en el estado de ánimo, el bienestar y la productividad de los trabajadores. Por último, una iluminación eficiente puede reducir los costos energéticos y el impacto ambiental, al mismo tiempo que mejora las condiciones de trabajo.

2.3.1. Ámbito de aplicación

Para este proyecto, se ha realizado un cálculo exhaustivo de la iluminación interior, con el objetivo de cumplir con los requisitos establecidos en las regulaciones y normativas aplicables. Se han tenido en cuenta las condiciones óptimas de iluminación en cada lugar de trabajo, teniendo como guía la norma UNE EN 12464-1 2022. Además, se ha seguido el Código Técnico de la Edificación (CTE) y su documento básico DB-HE3, el cual establece los niveles mínimos de eficiencia energética que deben cumplirse según el tipo de estancia. Es importante destacar que cumplir con estas normas y regulaciones es obligatorio para:

- a) Edificios de nueva construcción.
- b) Intervenciones en edificios existentes con:
 - Renovación o ampliación de una parte de la instalación.
 - Cambio de uso característico del edificio.
 - Cambios de actividad en una zona del edificio.



La norma UNE EN 12464-1 establece una serie de parámetros fundamentales que deben ser considerados para lograr una iluminación adecuada en los lugares de trabajo. Estos parámetros son esenciales para realizar un correcto cálculo de la iluminación requerida y garantizar que se cumplan las normas y regulaciones aplicables.

Entre los parámetros más importantes que establece la norma UNE EN 12464-1, se encuentran:

- 1. **Iluminancia** (E_m) : Este parámetro se refiere a la cantidad de luz que incide en una superficie y se mide en lux. La norma establece los niveles de iluminancia mínimos y recomendados para diferentes tipos de actividad, dependiendo de la tarea visual que se realice. Es fundamental conocer estos valores para lograr una iluminación adecuada y evitar problemas de fatiga visual, incomodidad o bajo rendimiento.
- 2. Uniformidad (Uo): Este parámetro se refiere a la distribución de la luz en un espacio determinado. La norma establece los niveles de uniformidad necesarios para garantizar una iluminación homogénea y evitar contrastes excesivos. Es esencial considerar la uniformidad para lograr una iluminación confortable y evitar deslumbramientos o molestias. La norma establece que la uniformidad de la iluminación no debe superar una relación de 1:3 en los lugares de trabajo, lo que significa que la relación entre los valores mínimos y máximos de iluminancia no debe ser mayor de 1:3.
- 3. **Límite de índice de deslumbramiento unificado (***UGR***):** El valor es una medida de la molestia que produce el deslumbramiento en una persona. La norma establece los límites máximos de UGR para evitar la fatiga visual y el deslumbramiento excesivo. Conocer el UGR es fundamental para elegir las luminarias adecuadas y garantizar una iluminación confortable y segura. El valor está comprendido entre 10 y 30.
- 4. Índice de reproducción cromática (*IRC*): El índice de reproducción cromática (*IRC*) es una medida de la capacidad de la luz para reproducir los colores de forma natural. La norma establece los valores mínimos de *IRC* para garantizar una buena calidad de la luz y evitar problemas de fatiga visual o bajo rendimiento. Conocer el *IRC* es fundamental para elegir las luminarias adecuadas y lograr una iluminación confortable y con buena reproducción de colores. Este valor se encuentra en la ficha técnica del fabricante.



El valor límite de eficiencia energética de una instalación se refiere al máximo nivel de consumo de energía permitido para la operación de dicha instalación. Este valor se establece en función de diferentes criterios, como la normativa aplicable, el tipo de instalación y su finalidad.

Los valores para las distintas zonas de iluminación se establecen en la tabla 67.

Zonas de actividad diferenciada					
administrativo en general	3,0				
andenes de estaciones de transporte	3.0				
pabellones de exposición o fenas	3,0				
salas de diagnóstico (1)	3.5				
aulas y laboratorios or	3.5				
habitaciones de hospital (3)	4,0				
recintos interiores no descritos en este listado	4.0				
zonas comunes (4)	4.0				
almacenes, archivos, salas técnicas y cocinas	4.0				
aparcamientos	4.0				
espacios deportivos (a)	4.0				
estaciones de transporte (8)	5,0				
supermercados, hipermercados y grandes almacenes	5.0				
bibliotecas, museos y galerías de arte	5.0				
zonas comunes an edificios no residenciales	6.0				
centros comerciales (excluidas tiendas) (/)	6.0				
hosteleria y restauración (±)	0,8				
religioso en general	8.0				
salones de actos, auditorios y salas de usos múltiples y convenciones, salas ocio o espectáculo, salas de reuniones y salas de conferencias (ii)	8.0				
tiendas y pequeño comercio	8,0				
habitaciones de hoteles, hostales, etc.	10,0				
locales con nivel de lluminación supenor a 600lux	2.5				

Tabla 67. Valor límite de eficiencia energética de la instalación (VEEI_{lim}). (Tabla 3.1 - HE3).

El CTE DB HE-3 establece el valor de eficiencia energética de la instalación de iluminación (VEEI) que no superará el valor límite (VEEI_{límite}) establecido.

Para calcular el VEEI de una instalación se deben aplicar la siguiente fórmula:

$$VEEI_{lim} = \frac{Potencia \cdot 100}{E_m \cdot Superficie}$$

Donde,

Potencia → La potencia total instalada de la instancia.

 $E_m \rightarrow$ La iluminancia media de la zona a calcular.

Superficie → La superficie de zona calculada.



La potencia máxima instalada en una instalación de iluminación se refiere a la cantidad máxima de energía eléctrica que puede consumir la instalación en un momento dado. Este valor es importante para determinar la capacidad de carga de la instalación eléctrica que alimenta a la iluminación y evitar sobrecargas que puedan generar daños en el sistema o incluso peligros para las personas.

La potencia instalada en iluminación, teniendo en cuenta la potencia de las lámparas y equipos auxiliares aparece en la tabla 68.

Uso del edificio	Potencia máxima instalada [W/m²]
Administrativo	12
Aparcamiento	6
Cornercial	15
Docente	15
Hospitalario	15
Restautación	18
Auditorios, teatros, cine	es 15
Residencial Público	12
Otros	10
Edificios con nivel de il superior a 600lux	uminación 25

Tabla 68. Potencia máxima instalada en iluminación. (Tabla extraída del CTE DB HE-3).

2.3.1.1. Requisitos de iluminación según la actividad

- Zonas de oficinas:

Un buen alumbrado en un edificio de oficinas debe proporcionar la luz adecuada, en el lugar y tiempo adecuado, lo que mejora el ambiente y la productividad de los trabajadores. La siguiente tabla muestra los valores mínimos que deben mantenerse en las distintas áreas de administración.

Nº RE	F. TIPO DE INTERIOR, TAREA ACTIVIDAD	Emlux	UGRL	Uo	Ra	OBSERVACIONES
1.1	ARCHIVO, COPIAS, ETC.	300	19	0,4	80	
1.2	ESCRITURA, ESCRITURA A MÂQUINA, LECTURA Y TRATAMIENTO DE DATOS	500	19	0,6	80	· Trabajo con EPV (equipo con pantalla de visualización)
1.3	DIBUJO TÉCNICO	750	16	0,7	80	
1.4	PUESTOS DE TRABAJO DE CAD	500	19	0,6	80	· Trabajo con EPV
1.5	SALAS DE CONFERENCIAS Y REUNIONES	500	19	0,6	80	- La iluminación debería ser controlable.
1.6	MOSTRADOR DE RECEPCIÓN	300	22	0,6	80	
1.7	ARCHIVOS	200	25	0,4	80	

Tabla 69. Requerimientos de iluminación en las oficinas. (Tabla extraída de la norma UNE 12464-1).



- Zonas de tráfico:

El alumbrado en las zonas de tránsito de un edificio es esencial para garantizar la seguridad de los usuarios y evitar posibles accidentes. Además, una adecuada iluminación también puede contribuir a crear un ambiente acogedor y agradable en el edificio, mejorando la experiencia de los visitantes y residentes.

Nº RE	F. TIPO DE INTERIOR, TAREA ACTIVIDAD	Emlux	UGRL	Uo	Ra	OBSERVACIONES
1.1	ÁREAS DE CIRCULACIÓN Y PASILLOS	100	28	0,4	40	 Iluminancia al nivel del suelo. 150 LUX si hay vehículos en el recorrido. R₃ y UGR similares a áreas adyacentes. El alumbrado de salidas y entradas debe proporcionar una zona de transición para evitar cambios repentinos en Iluminancia entre interior y esterior de día o de noche.
						Debería tenerse cuidado para evitar el deslumbramiento de conductor y peatones.
1.2	ESCALERAS, ESCALERAS MECÁNICAS, CINTAS TRANSPORTADORAS	100	25	0,4	40	Requiere contraste mejorado sobre los escalones.
1.3	ASCENSORES, MONTACARGAS	100	25	0,4	40	 El nivel de iluminación enfrente del montacargas debería ser al menos E_m= 200 lx
1.4	RAMPAS / TRAMOS DE CARGA	150	25	0,4	40	

Tabla 70. Requerimientos de iluminación en zonas de tráfico. (Tabla extraída de la norma UNE 12464-1).

- Áreas generales en el interior del edificio:

La iluminación en áreas generales de un edificio, en nuestro caso las salas de descanso, es esencial para crear un ambiente confortable y funcional.

Tabla 10 - Áreas generales en el interior de los edificios. Salas de descanso, sanitarias y de primeros auxilios

№ ref.	Tipo de tarea/área	1	Ēm Ix	Uo Ra	Uo Ra	Ra Rugi	Ē _{m,z} lx	Ê _{m,pared} lx	Ê _{m,techo} lx	Requisitos específicos
	de actividad	requeridoa	modificado ^b					<i>U</i> ₀ ≥ 0,1	0	
10.1	Cantinas, despensas	200	500	0,40	80	22	75	75	50	
10.2	Salas de descanso	100	200	0,40	80	22	50	50	30	
10.3	Salas para ejercicio físico	300	500	0,40	80	22	100	100	75	
10.4	Guardarropa (área) baños, vestuarios, taquillas, duchas, lavabos y aseos	200	300	0,40	80	25	75	75	50	En cada aseo individual, si están completamente cerrados.
10.5	Iluminación facial en frente de los espejos.	200	300	0,40	80	•	-	-	•	Iluminancia vertical, 0,5 m en frente del espejo a la altura de la cabeza.
10.6	Enfermería	500	750	0,60	80	19	150	150	100	
10.7	Salas para atención médica	500	1 000	0,60	90	19	150	150	100	4 000 K ≤ T _{cp} ≤ 5 000 K
10.8	Limpieza general	100	150	0,40	2.	-	50	50	30	Aplicable cuando es necesaria una limpieza periódica.

Tabla 71. Requerimientos de iluminación en áreas generales en el interior del edificio. (UNE 12464-1).



Requisitos de iluminación según norma UNE 12464-1 para cada zona de trabajo:

- Oficinas, despachos y salas de reuniones:
 - o Iluminancia media (E_m): 500 lx
 - o Uniformidad (U₀): 0,60
 - o Índice de reproducción cromática (Ra-CRI): 80
 - o Deslumbramiento (UGR): 19

• Archivo:

- o Iluminancia media (Em): 200 lx
- o Uniformidad (Uo): 0,40
- o Índice de reproducción cromática (Ra-CRI): 80
- o Deslumbramiento (UGR): 25

Almacenes:

- o Iluminancia media (E_m): 100 lx
- o Uniformidad (U₀): 0,40
- o Índice de reproducción cromática (Ra-CRI): 80
- o Deslumbramiento (UGR): 25

Baños:

- o Iluminancia media (Em): 200 lx
- o Uniformidad (U₀): 0,40
- o Índice de reproducción cromática (Ra-CRI): 80
- o Deslumbramiento (UGR): 25

• Áreas de circulación y pasillos:

- o Iluminancia media (Em): 100 lx
- o Uniformidad (Uo): 0,40
- o Índice de reproducción cromática (Ra-CRI): 40
- o Deslumbramiento (UGR): 28

• Escaleras:

- o Iluminancia media (E_m): 150 lx
- o Uniformidad (U₀): 0,40
- o Índice de reproducción cromática (Ra-CRI): 40
- o Deslumbramiento (UGR): 25



2.3.2. Control y regulación

El control y regulación de la iluminación de una oficina es esencial para garantizar el confort visual de los trabajadores y la eficiencia energética del edificio. Una instalación de iluminación controlada y regulada permite ajustar la cantidad de luz según las necesidades de cada momento y la disponibilidad de luz natural, lo que ahorrará energía y mejorará la productividad y el bienestar de los usuarios.

Para lograr un control y regulación óptimos de la iluminación, se pueden utilizar diferentes sistemas y dispositivos. La oficia dispondrá, en las zonas que lo precisen, un sistema de control y regulación de:

- Se establecerá un control manual de encendido y apagado en todas las zonas del edificio, aparte del cuadro eléctrico
- Las zonas de uso esporádico contarán con un sistema de control de encendido y apagado que se activará mediante detectores de presencia. Las zonas consideradas serán los pasillos, escaleras y los baños de la oficina.
- Se implementarán sistemas de encendido y apagado en paralelo a las ventanas, con el objetivo de aprovechar al máximo la luz natural posible.
- Se implementarán sensores de luz natural que permitan medir la cantidad de luz que ingresa a la oficina y así ajustar automáticamente la intensidad de la iluminación. Adicionalmente, se colocarán reguladores de intensidad que permitan ajustar manualmente la intensidad de la iluminación de acuerdo a las necesidades de cada momento.
- Se instalará un sistema de control centralizado que permita el control y la regulación de la iluminación desde un punto central, lo que facilitará la programación de horarios y la monitorización del consumo de energía eléctrica.

El control y regulación de la iluminación de una oficina es clave para optimizar el confort visual y la eficiencia energética del edificio. Para lograrlo, se deben utilizar dispositivos y sistemas adecuados para cada zona. Con una instalación de iluminación bien controlada y regulada, se puede reducir costos y contribuir al cuidado del medio ambiente.



2.3.3. Descripción de la solución adoptada

En la edificación, se ha contemplado la implementación de dos tipos de luminarias, según el propósito y la estética de cada espacio. Para las áreas de trabajo, de descanso y de circulación, se ha seleccionado un tipo de iluminación más elegante, acorde con la imagen y la funcionalidad que se busca transmitir en estos espacios.

En las zonas comunes como los aseos y las escaleras, se ha optado por un tipo de iluminación más discreta y funcional, que no llame la atención pero que sea eficiente en su tarea de proporcionar una buena visibilidad y seguridad en estos espacios.

- LAMP - PLAT X2 600X600 3400 NW PRIS IP40 WH

En la mayoría de las zonas del edificio, como las oficinas, despachos, salas de juntas y salas de formación, se recomienda utilizar el modelo PLAT X2 de la marca LAMP, que cuenta con tecnología LED. Esta luminaria tiene un diseño empotrado rectangular de 60 x 60 cm y está fabricada en acero pintado de color blanco mate, con un difusor prismático de policarbonato que proporciona una iluminación uniforme. Además, su diseño moderno y minimalista se adapta perfectamente a la estética de cualquier oficina, contribuyendo a crear un ambiente de trabajo confortable y agradable para los empleados.

Planta baja: 194 unidades.

• Primera planta: 184 unidades.

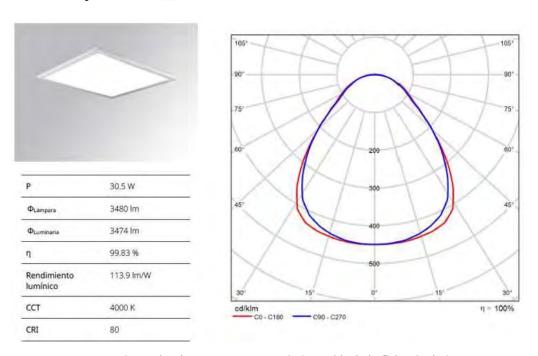


Imagen 6. Luminaria LAMP - PLAT X2. (Extraída de la ficha técnica).



- LAMP - KOMBIC 100 RD 2500 IP55 NW OPAL MA/WH

En las áreas comunes del edificio, se ha seleccionado un tipo de luminaria que cumple con los más altos estándares de calidad y eficiencia energética, al mismo tiempo que proporciona una iluminación funcional y discreta. En concreto, para los baños y las escaleras se ha elegido el downlight LED empotrable redondo modelo KOMBIC de la prestigiosa marca LAMP.

Esta luminaria, fabricada con materiales de alta calidad, cuenta con un reflector de policarbonato metalizado mate que garantiza una distribución uniforme de la luz, y un marco acabado en blanco que se integra perfectamente con la decoración del edificio. Además, la lámina óptica de la luminaria está diseñada para proporcionar una iluminación sin deslumbramiento, lo que resulta esencial en espacios concurridos como las escaleras.

Cabe destacar que el modelo KOMBIC de LAMP incorpora un disipador de aluminio que garantiza la disipación del calor generado por el LED, lo que prolonga la vida útil de la luminaria y mejora su rendimiento.

• Planta baja: 27 unidades.

• Primera planta: 39 unidades.

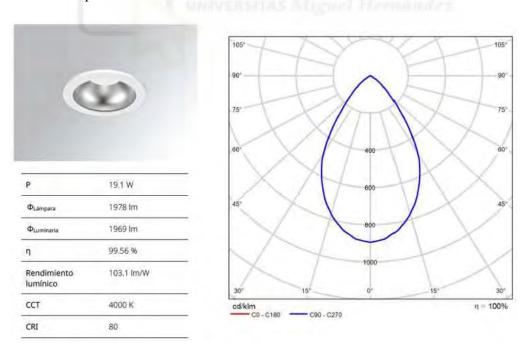


Imagen 7. Luminaria LAMP – KOMBIC. (Extraída de la ficha técnica).



A continuación, se presenta una tabla que detalla las características principales de las luminarias seleccionadas, así como su cantidad correspondiente:

Modelo	Unidades	Potencia (W)	Flujo (lm)	Eficacia (lm/w)	ICR	UGR	
PLAT X2	378	30,5	3.480	114,1	80	19	
KOMBIC	66	19,1	1.978	103,6	80	22	

Tabla 72. Luminaria LAMP- KOMBIC.

En total, se han instalado **13.599,6** W de potencia en iluminación. En la planta baja del edificio se han instalado 6.432,7 W, mientras que en la planta alta son 6.356,9 W.

2.3.4. Resultados de la instalación

Para llevar a cabo el análisis de la instalación de iluminación, se empleará el software DIALux EVO, una herramienta de diseño y simulación de iluminación de alta precisión y gran versatilidad. Con esta herramienta, se podrá diseñar y visualizar proyectos de iluminación,

En la simulación de la instalación de iluminación, se considerarán diferentes aspectos técnicos y estéticos para determinar la mejor opción de luminarias que se ajuste a las necesidades del edificio. Se evaluará la calidad de la luz, la eficiencia energética, la uniformidad de la distribución lumínica y la capacidad de adaptación de la luminaria al ambiente de la oficina. Además, se utilizarán luminarias con tecnología LED, que presentan un menor consumo energético, mayor vida útil y mayor eficacia luminosa en comparación con las luminarias tradicionales.

En este proceso de análisis y diseño, se podrá montar virtualmente el edificio y visualizar el comportamiento de la iluminación en el ambiente, para así ajustar parámetros y obtener la mejor solución en términos de calidad, eficiencia y ahorro energético. Todo esto, con el objetivo de conseguir una instalación de iluminación eficiente, sostenible y agradable.



A continuación, se presenta una tabla detallando los resultados de la potencia instalada, la luminancia media, la uniformidad, el índice de reproducción cromática, el deslumbramiento y el valor de eficiencia energética obtenidos comparándolos con los establecidos en la norma:

ZONAS	P _{instalada} (W)	E_m (lux)	E _m Lím.	Uo	U _o Lím.	Ra	R _a Lím	UGR	UGR Lím.	VEEI	VEEI Lím.
Oficina norte	915	503	500	0,62	0,60	80	80	19	19	1,44	3
Oficina (pasillos)	366	463	400	0,41	0,40	80	40	28	28	0,18	3
Oficina sur	915	531	500	0,61	0,60	80	80	19	19	1,36	3
Sala de reuniones 1	274,5	630	500	0,61	0,60	80	80	19	19	1,26	3
Sala de reuniones 2	122	600	500	0,78	0,60	80	80	19	19	1,58	3
Sala de formación	488	584	500	0,62	0,60	80	80	19	19	1,19	3
Despacho 1	183	617	500	0,69	0,60	80	80	19	19	1,46	3
Despacho 2	183	616	500	0,69	0,60	80	80	19	19	1,45	3
Despacho 3	91,5	551	500	0,66	0,60	80	80	19	19	1,65	3
Despacho 4	91,5	562	500	0,82	0,60	80	80	19	19	1,68	3
Despacho 5	91,5	555	500	0,72	0,60	80	80	19	19	1,66	3
Despacho 6	91,5	540	500	0,82	0,60	80	80	19	19	1,73	3
Despacho 7	91,5	558	500	0,69	0,60	80	80	19	19	1,64	3
Despacho 8	122	565	500	0,76	0,60	80	80	19	19	1,55	3
Despacho 9	122	560	500	0,76	0,60	80	80	19	19	1,53	3



Despacho 10	122	548	500	0,75	0,60	80	80	19	19	1,52	3
Vestíbulo principal	915	500	200	0,54	0,40	80	80	19	25	1,38	6
Vestíbulo secundario	396,5	507	200	0,60	0,40	80	80	19	25	1,29	6
Sala de descanso	61	611	400	0,73	0,40	80	80	19	25	2,23	6
Cuarto de la limpieza	38,2	501	100	0,65	0,40	80	80	22	25	2,38	4
Aseo movilidad reducida	57,3	667	200	0,59	0,40	80	80	22	25	1,95	6
Aseo masculino	133,7	754	200	0,51	0,40	80	80	22	25	1,57	6
Aseo femenino	95,5	637	200	0,49	0,40	80	80	22	25	1,49	6
Pasillo 1	122	236	100	0,59	0,40	80	40	19	28	1,75	6
Pasillo 2	61	228	100	0,65	0,40	80	40	19	28	3,51	6
Pasillo escalera 1	76,4	516	100	0,68	0,40	80	40	22	28	2,15	6
Escalera 1	76,4	267	150	0,69	0,40	80	40	22	25	4,90	6
Pasillo escalera 2	183	325	100	0,55	0,40	80	40	19	28	1,71	6
Escalera 2	76,4	291	150	0,76	0,40	80	40	22	25	3,81	6
Pasillo escalera 3	76,4	491	100	0,68	0,40	80	40	22	28	2,26	6
Escalera 3	76,4	282	150	0,74	0,40	80	40	22	25	2,18	6

Tabla 73. Datos obtenidos para cada zona en la planta baja.



Seguidamente, se muestra la imagen 8 que representa la distribución de las luminarias y las zonas de cálculo en la planta baja.

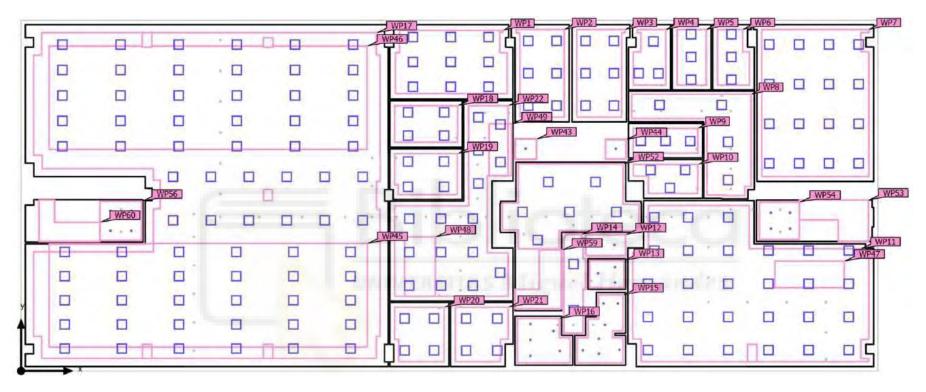
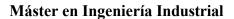


Imagen 8. Distribución de las luminarias en la planta baja.



Ahora, se detallan los resultados de la evaluación realizada para garantizar la calidad de luz y la eficiencia energética en la primera planta:

ZONAS	P _{instalada}	Em	E_m	U _o	Uo	R_a	Ra	UGR	UGR	VEEI	VEEI
ZONAS	(W)	(lux)	Lím.	U ₀	Lím.	Na	Lím	UGK	Lím.	VEST	Lím.
Oficina norte	915	506	500	0,65	0,60	80	80	19	19	1,44	3
Oficina (pasillos)	366	400	500	0,40	0,40	40	40	19	28	0,18	3
Oficina sur	915	541	500	0,60	0,60	80	80	19	19	1,34	3
Sala de reuniones	122	505	500	0,75	0,60	80	80	19	19	1,46	3
Sala de formación	457,5	632	500	0,63	0,60	80	80	19	19	1,21	3
Despacho 1	91,5	658	500	0,76	0,60	80	80	19	19	1,76	3
Despacho 2	91,5	644	500	0,79	0,60	80	80	19	19	1,73	3
Despacho 3	91,5	646	500	0,77	0,60	80	80	19	19	1,76	3
Despacho 4	91,5	666	500	0,63	0,60	80	80	19	19	1,73	3
Almacén	122	455	100	0,60	0,40	80	80	19	25	1,41	4
Archivo	488	510	200	0,47	0,40	80	80	19	25	1,16	4
CPD	183	722	500	0,64	0,60	80	80	19	19	1,46	4
Sala de descanso	1098	511	400	0,40	0,40	80	80	19	25	1,08	6
Cuarto de la limpieza	38,2	497	100	0,70	0,40	80	80	22	25	2,47	4
Aseo movilidad reducida	57,3	711	200	0,63	0,40	80	80	22	25	1,83	6
Aseo masculino	133,7	775	200	0,59	0,40	80	80	22	25	1,53	6





Aseo femenino	95,5	648	200	0,49	0,40	80	80	22	25	1,47	6
Pasillo 1	61	208	100	0,63	0,40	80	40	19	28	2,10	6
Pasillo 2	274,5	341	100	0,50	0,40	80	40	19	28	2,04	6
Pasillo 3	61	228	100	0,75	0,40	80	40	19	28	3,50	6
Pasillo escalera 1	76,4	572	100	0,64	0,40	80	40	22	28	1,94	6
Pasillo escalera 2	183	340	100	0,52	0,40	80	40	19	28	1,63	6
Pasillo escalera 3	76,4	564	100	0,65	0,40	80	40	22	28	1,97	6

Tabla 74. Datos obtenidos para cada zona en la primera planta.



En la siguiente imagen se podrás observar la disposición de las luminarias y las zonas de cálculo en la primera planta.



Imagen 9. Distribución de las luminarias en la primera planta.



2.3.4.1. Alumbrado de evacuación

El alumbrado de evacuación es un sistema de iluminación de emergencia que se utiliza para guiar y orientar a las personas durante la evacuación de un edificio. Se trata de un tipo de alumbrado de seguridad que se activa automáticamente en caso de fallo en la iluminación principal o en caso de interrupción del suministro eléctrico.

El alumbrado de evacuación consta de luces que proporcionan una iluminación constante y uniforme en las zonas de tránsito y circulación de los edificios, como pasillos, escaleras y áreas de salida. Estas luces suelen ser de color verde, que es el color que se utiliza internacionalmente para indicar la salida de emergencia.

El diseño del alumbrado de evacuación está regulado por el Reglamento Electrotécnico de Baja Tensión (REBT), que establece los criterios técnicos y las especificaciones necesarias para la instalación y el mantenimiento del sistema. Algunos de los criterios que se deben seguir para diseñar el alumbrado de evacuación son:

- El alumbrado de evacuación debe instalarse en las zonas de tránsito y circulación que forman parte de las vías de evacuación.
- La iluminación mínima que debe proporcionar el alumbrado de evacuación es de 1 lux, medida a un metro de altura.
- Las luces de evacuación deben estar colocadas de manera que no puedan ser confundidas con las luces de señalización o de iluminación general del edificio.
- Las luces de evacuación deben estar equipadas con baterías de reserva que garanticen un tiempo mínimo de funcionamiento en caso de fallo en el suministro eléctrico.
- El alumbrado de evacuación debe ser objeto de pruebas de funcionamiento y
 mantenimiento periódico para garantizar su correcto funcionamiento en caso de
 emergencia.

Es importante destacar que el diseño adecuado del alumbrado de evacuación es fundamental para garantizar la seguridad de las personas en caso de emergencia.



2.3.4.1.1. Alumbrado y señalización:

El alumbrado y señalización en una salida de evacuación es una medida de seguridad muy importante que permite a las personas evacuar el edificio de manera rápida y segura en caso de una emergencia. A continuación, se describen los principales tipos de alumbrado y señalización que se instalarán en salida de evacuación:

- Alumbrado de emergencia: Se debe instalar alumbrado de emergencia en todas las salidas de evacuación, incluyendo las puertas, salidas, cruces, pasillos y escaleras.
 - o Cruces pasillos y escaleras:

ZEMPER - Spazio Plus

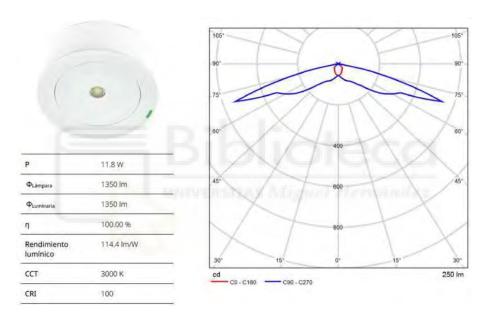


Imagen 10. Luminaria de emergencia ZEMPER - Spazio Plus.

o Puertas y salidas:

ZEMPER - WALYA



Imagen 11. Luminaria de emergencia ZEMPER – WALYA.



- 2. Señalización de salida: Se deben instalar señales de salida en todas las puertas y salidas de evacuación, de manera que sean claramente visibles y reconocibles desde cualquier punto de la oficina. Estas señales deben indicar la dirección y la distancia hasta la salida más cercana, y deben estar diseñadas para resistir las condiciones ambientales y ser duraderas.
- 3. Señalización de ruta de evacuación: Se deben instalar señales que indiquen la ruta de evacuación en todo el recorrido hacia la salida de emergencia. Estas señales deben ser claramente visibles y estar colocadas en lugares estratégicos, como en las paredes, techos o suelos, para indicar la dirección y el sentido de la evacuación.



Imagen 12. Señalización de rutas de evacuación ZEMPER – EXITALYA.

4. **Señalización de obstáculos**: En caso de que existan obstáculos o peligros en la ruta de evacuación, se deben instalar señales que los indiquen para que las personas puedan evitarlos. Estas señales deben estar diseñadas para ser visibles desde lejos y alertar a las personas sobre la presencia de obstáculos o peligros.



 Iluminación de las escaleras: Se debe instalar iluminación de emergencia en las escaleras para garantizar una iluminación adecuada en caso de una evacuación.



Imagen 13. Cartel de señalización de rutas de evacuación.

La señalización de los escalones es importante para indicar la ubicación de cada uno de ellos, especialmente en situaciones de emergencia. A continuación, se describen algunos criterios importantes a tener en cuenta para la colocación del alumbrado de evacuación de señalización de los escalones en una escalera:

- Distancia entre las señalizaciones: Las señalizaciones deben colocarse en los escalones de la escalera, preferiblemente en el borde delantero, a una distancia de entre 30 y 40 centímetros entre cada una. También es importante asegurarse de que la señalización esté alineada a lo largo del recorrido de la escalera.
- Altura de colocación: La altura de colocación de las señalizaciones de evacuación en una escalera debe estar entre 30 y 40 centímetros sobre el borde delantero de cada escalón.



Imagen 14. Señalización de los escalones ZEMPER - VULCANO.



Se muestra en la imagen siguiente la representación de las rutas de evacuación de la planta baja, junto con la posición de las luces de emergencia.

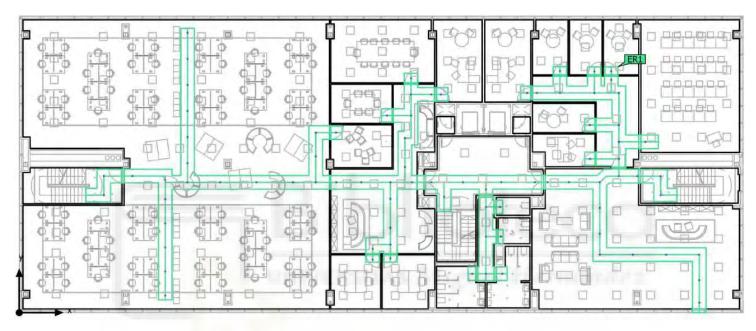


Imagen 15. Ruta de evacuación de la planta baja.

En la imagen 16, se presentan los valores obtenidos en la ruta de evacuación de la planta baja mediante el software Dialux EVO.

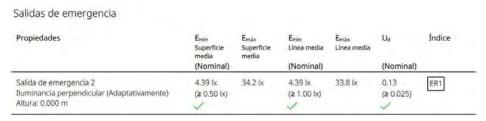


Imagen 16. Valores obtenidos en Dialux EVO de la ruta de evacuación de la planta baja.



En la imagen, se establece la representación de las rutas de evacuación de la primera planta.

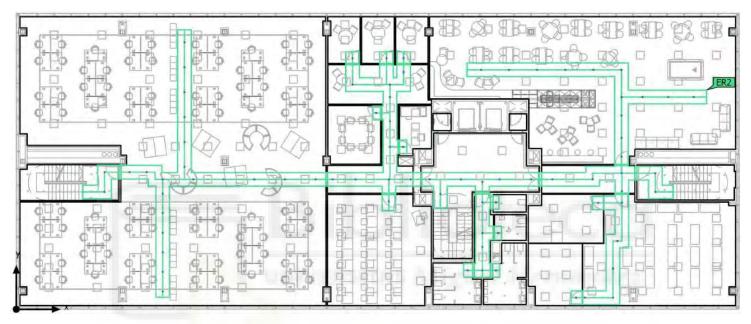


Imagen 17. Ruta de evacuación de la primera planta.

Se muestran en la imagen 19 los valores obtenidos en la ruta de evacuación de la primera planta mediante el software Dialux EVO.

Propiedades	E _{mín} Superficie media	E _{máx} Superficie media	E _{mín} Línea media	E _{máx} Línea media	U _d	Índice
	(Nominal)		(Nominal)		(Nominal)	
Salida de emergencia 5 Iluminancia perpendicular (Adaptativamente) Altura: 0.000 m	5.16 lx (≥ 0.50 lx)	57.9 lx	5.42 lx (≥ 1.00 lx)	57.7 lx	0.094 (≥ 0.025)	ER2

Imagen 18. Valores obtenidos en Dialux EVO de la ruta de evacuación de la planta baja.



2.4. Instalación de Protección Contra Incendios

Las instalaciones de protección contra incendios son sistemas diseñados para prevenir, detectar y controlar los incendios, garantizando la seguridad de las personas y la protección de los bienes. Estas instalaciones incluyen equipos y dispositivos como extintores, sistemas de detección de humo, alarmas contra incendios, rociadores automáticos y bocas de incendio equipadas. Su objetivo es mitigar los riesgos asociados a los incendios y proporcionar una respuesta eficiente en caso de emergencia.

2.4.1. Legislación aplicable

Es importante que en cualquier proyecto de reforma de una oficina se considere también la normativa de protección contra incendios. Algunas de las normativas relevantes en este ámbito son:

- 1. Código Técnico de la Edificación (CTE): En cuanto a la protección contra incendios, la parte SI del CTE establece los requisitos y condiciones de los sistemas de protección activa y pasiva contra incendios.
- Normas UNE-EN: Las normas UNE-EN establecen las especificaciones y requisitos técnicos para los equipos y sistemas de protección contra incendios, como extintores, bocas de incendio equipadas, sistemas de detección y alarma, entre otros.
- Reglamentos autonómicos: Cada comunidad autónoma puede tener sus propios reglamentos y normativas sobre protección contra incendios, por lo que es importante consultar con las autoridades competentes en tu área para conocer las exigencias específicas.
- 4. Normativa de prevención de riesgos laborales: La normativa de prevención de riesgos laborales establece las medidas de protección y prevención que deben implementarse en los lugares de trabajo, incluyendo la protección contra incendios.
- 5. Real decreto 513/2017, de 22 de mayo por el que se aprueba el Reglamento de instalaciones de protección contra incendios.



2.4.2. Propagación interior

La propagación interior del fuego se refiere al avance del fuego dentro de un edificio o estructura. El fuego puede propagarse en interiores a través de diferentes mecanismos, y su comportamiento puede variar según varios factores, como la disposición de los materiales combustibles, la ventilación, el diseño del edificio y la duración del incendio.

Los mecanismos principales de propagación del fuego son:

- Radiación térmica: El calor radiante del fuego puede calentar los materiales combustibles cercanos, lo que puede hacer que se enciendan y contribuyan a la propagación del fuego.
- Convección térmica: El aire caliente generado por el fuego tiende a elevarse, creando corrientes ascendentes que pueden transportar humo y calor a áreas superiores del edificio
- Conducción térmica: El calor se transfiere directamente de un material combustible a otro material adyacente.
- Ignición directa: Ocurre cuando el fuego se propaga de un objeto en llamas a otro objeto cercano
- Ventilación: Una ventilación inadecuada puede permitir que el humo y el calor se acumulen, creando condiciones propicias para la propagación del fuego.

Es fundamental tener en cuenta estos mecanismos de propagación del fuego al diseñar sistemas de seguridad contra incendios en edificios, incluyendo la elección de materiales ignífugos, la instalación de sistemas de detección y extinción de incendios, y la implementación de medidas de seguridad adecuadas para minimizar el riesgo de propagación del fuego en interiores.

2.4.2.1. Compartimentación en sectores de incendio

Para cumplir con las normas de seguridad en caso de incendios, es necesario que los edificios se dividan en sectores de incendio según las especificaciones que se indican en la tabla 1.1 del DB SI. Cabe destacar que las superficies máximas que se indican en la tabla para los sectores de incendio pueden duplicarse si se instala un sistema automático de extinción. Para el cálculo de la superficie de un sector de incendio, no se deben tener en cuenta los locales de riesgo especial, las escaleras y pasillos protegidos, los vestíbulos de independencia y las escaleras compartimentadas, ya que estos elementos no forman parte del sector en sí.



La superficie construida de todo sector de incendios no debe exceder de 2.500 m². En nuestro caso la superficie construida del sector de incendios es de 2.306 m², por lo tanto, no es necesario sectorizar el edificio. Sin embargo, se tomarán medidas adicionales para garantizar la seguridad de los ocupantes del edificio al proteger las tres escaleras contra incendios, lo cual permitirá una evacuación segura y eficiente en caso de emergencia. De esta manera, se asegurará que las tres escaleras se mantengan libres de riesgos relacionados con el fuego, lo que brindará la tranquilidad necesaria para que los ocupantes puedan abandonar el edificio de manera segura y sin obstáculos en situaciones críticas

Es fundamental que los elementos separadores de los sectores de incendio cumplan con las condiciones de resistencia al fuego que se indican en la tabla 75.

Elemento			Resistencia al fuego				
		Plantas bajo rasante	Plantas sobre rasante en edificio con altura de eva cuación:				
			h ≤ 15 m	15 < h ≤ 28 m	h > 28 m		
se	redes y techos ⁽³⁾ que separan al ctor considerado del resto del ificio, siendo su <i>uso previsto</i> : ⁽⁴⁾						
2	Sector de riesgo mínimo en edificio de cualquier uso	(no se admite)	El 120	EI 120	EI 120		
2	Residencial Vivienda, Residen- cial Público, Docente, Adminis- trativo	EI 120	El 60	El 90	El 120		
-	Comercial, Pública Concurren- cia, Hospitalario	EI 120 ⁽⁵⁾	EI 90	EI 120	EI 180		
-	Aparcamiento ⁽⁶⁾	El 120 ⁽⁷⁾	EI 120	El 120	EI 120		
	ertas de paso entre <i>sectores de</i> cendio	pared en la que se	e encuentre, o bien	o de resistencia al fuec la cuarta parte cuand independencia y de d	o el paso se reali		

Tabla 75. Resistencia al fuego de las paredes, techos y puertas que delimitan sectores de incendio.

2.4.2.2. Zonas de riesgo

Las zonas de riesgo especial integrados en los edificios se clasifican conforme los grados de riesgo alto, medio y bajo según los criterios que se establecen en la tabla 2.1. del CTE SI. Las zonas así clasificadas deben cumplir las condiciones que se establecen en la tabla 2.2. Las condiciones de ventilación de los locales y de los equipos exigidas por dicha reglamentación deberán solucionarse de forma compatible con las de compartimentación establecidas en el documento básico. A los efectos se excluyen los equipos situados en las cubiertas de los edificios, aunque estén protegidos mediante elementos de cobertura.



La zona de riesgo contenidas en el edificio es la siguientes:

- Archivo – Riesgo medio

En la tabla 76 se presentan las condiciones de las zonas de riesgo especial que se encuentran dentro del edificio.

Competential	Archivo
Características	(Riesgo medio)
Resistencia al fuego de la estructura portante	R120
Resistencia al fuego de las paredes y techos que	EI 120
separan la zona del resto del edificio	L1 120
Puertas de comunicación con el resto del edifico	2 x EI2 30 -C5
Máximo recorrido hasta alguna salida	≤ 25 m

Tabla 76. Características de las zonas de riesgo especial integradas en el edificio.

2.4.2.3. Reacción al fuego

La reacción al fuego de los elementos constructivos, decorativos y de mobiliario deben cumplir las condiciones que se establecen en la tabla siguiente.

Situación del elemento	Revestimientos ⁽¹⁾		
	De techos y paredes(2)(3)	De suelos(2	
Zonas ocupables ⁽⁴⁾	C-s2,d0	E _{FL}	
Pasillos y escaleras protegidos	B-s1,d0	C _{FL} -S1	
Aparcamientos y recintos de riesgo especial (5)	B-s1,d0	B _{FL} -s1	
Espacios ocultos no estancos, tales como patinillos, falsos techos y suelos elevados (excepto los existentes dentro de las viviendas) etc. o que siendo estancos, contengan instalaciones susceptibles de iniciar o de propagar un incendio.	B-s3,d0	B _{FL} -S2 ⁽⁶⁾	

Tabla 77. Clases de reacción al fuego de los elementos constructivos.

La reglamentación específica de los componentes de las instalaciones eléctricas (cables, tubos, bandejas, regletas, armarios, etc.) establece las condiciones de reacción al fuego que deben cumplir.

2.4.3. Propagación exterior

No se aplica.



2.4.4. Evacuación de ocupantes

El método establecido en el CTE DB SI permite calcular la densidad de ocupación según la superficie útil de cada zona, a menos que se prevea una ocupación mayor. Al determinar la ocupación, se debe considerar si las diferentes zonas de un edificio se utilizan de manera simultánea o alternativa, teniendo en cuenta el régimen de actividad y uso previsto para el mismo. Para áreas de uso administrativo, se considerará una ocupación de 10 m²/persona en zonas de oficina y 2 m²/persona en vestíbulos generales y áreas de uso público.

Uso	Superficie (m²)	Ocupación
Zonas de oficina	1032,27	104
Vestíbulos generales	151,46	76

Tabla 78. Densidad de ocupación.

La ocupación total establecida por el Código Técnico es de **180 personas**, lo cual es inferior a la densidad real del edificio que consta de 198 trabajadores y de una máxima habitual de aproximadamente 25 personas.

2.4.4.1. Número de salidas y longitud de los recurridos de evacuación

En la tabla 3.1 del CTE DB SI se especifica el número mínimo de salidas requeridas en cada caso, así como la longitud de los recorridos de evacuación hasta dichas salidas.

Número de salidas existentes	Condiciones
	No se admite en <i>uso Hospitalario, en</i> las plantas de hospitalización o de tratamiento intensivo, así como en salas o unidades para pacientes hospitalizados cuya superficie construida exceda de 90 m².
	La ocupación no excede de 100 personas, excepto en los casos que se indican a conti- nuación:
	 500 personas en el conjunto del edificio, en el caso de salida de un edificio de viviendas;
	 50 personas en zonas desde las que la evacuación hasta una salida de planta deba salvar una altura mayor que 2 m en sentido ascendente;
	- 50 alumnos en escuelas infantiles, o de enseñanza primaria o secundaria.

Tabla 79. Número de salidas de planta y longitud de los recorridos de evacuación.



2.4.4.2. Dimensionado de los medios de evacuación

2.4.4.2.1. Criterios para la asignación de los ocupantes

Cuando haya múltiples salidas en una zona, incluyendo los puntos de paso obligados, la distribución de los ocupantes entre ellas debe considerarse suponiendo que una de ellas está fuera de servicio, tomando la hipótesis más desfavorable. Para calcular la capacidad de evacuación de las escaleras y la distribución de los ocupantes entre ellas, no es necesario suponer que alguna de las escaleras protegidas, especialmente protegidas o compartimentadas como sectores de incendio esté totalmente fuera de servicio. Sin embargo, si hay varias escaleras que no están protegidas ni compartimentadas, se debe considerar que al menos una de ellas está totalmente fuera de servicio, bajo la hipótesis más desfavorable. En la planta de desembarco de una escalera, el flujo de personas que la utiliza se debe agregar al flujo de salida correspondiente a esa planta para determinar su ancho. Este flujo puede estimarse en 160 A personas, donde A es la anchura del desembarco de la escalera en metros, o puede ser igual al número de personas que utilizan la escalera en todas las plantas, si este número es menor que 160 A

En relación con el caso en cuestión, es importante destacar que las escaleras han sido debidamente protegidas contra incendios, cumpliendo así con los estándares de seguridad requeridos. Además, cabe mencionar que estas escaleras tienen una amplitud de 1,30 metros, lo cual proporciona un espacio adecuado para una evacuación segura y eficiente en caso de emergencia. Al contar con un ancho de 1,30 metros, se garantiza que las personas puedan transitar sin dificultades y de manera segura a lo largo de las escaleras, facilitando así la evacuación y minimizando cualquier posible riesgo asociado con un evento de incendio.

La protección completa contra incendios de las escaleras garantiza que se mantengan libres de riesgos y obstáculos potenciales, lo que contribuye a salvaguardar la integridad y el bienestar de las personas presentes en el edificio. Esta medida de seguridad juega un papel fundamental al proporcionar una vía de escape confiable y accesible en situaciones críticas, permitiendo una evacuación ordenada y sin contratiempos.

2.4.4.2.2. Cálculo de los elementos de evacuación

El proceso de dimensionamiento de los elementos de evacuación debe llevarse a cabo siguiendo las pautas establecidas en la tabla 4.1 del documento básico de seguridad contra incendios del código técnico de la edificación.



Tipo de elemento	Dimensionado
Puertas y pasos	$A \ge P / 200^{(1)} \ge 0.80 \text{ m}^{(2)}$
	La anchura de toda hoja de puerta no debe ser menor que 0,60 m, ni exceder de 1,23 m.
Pasillos y rampas	$A \ge P / 200 \ge 1,00 \text{ m}^{(3)(4)(5)}$
Escaleras protegidas	$E \le 3 S + 160 As^{(0)}$
Pasillos protegidos	$P \le 3 S + 200 A^{(g)}$
En zonas al aire libre:	
Pasos, pasillos y rampas	$A \ge P / 600^{(10)}$
Escaleras	$A \ge P / 480^{(10)}$

A= Anchura del elemento. [m]

As= Anchura de la escalera protegida en su desembarco en la planta de salida del edificio, [m]

- h= Altura de evacuación ascendente, [m]
- P= Número total de personas cuyo paso está previsto por el punto cuya anchura se dimensiona.
- E= Suma de los ocupantes asignados a la escalera en la planta considerada más los de las plantas situadas por debajo o por encima de ella hasta la planta de salida del edificio, según se trate de una escalera para evacuación descendente o ascendente, respectivamente. Para dicha asignación solo será necesario aplicar la hipótesis de bloqueo de salidas de planta indicada en el punto 4.1 en una de las plantas, bajo la hipótesis más desfavorable;
- S= Superficie util del recinto, o bien de la escalera protegida en el conjunto de las plantas de las que provienen las P personas, incluyendo la superficie de los tramos, de los rellanos y de las mesetas intermedias o bien del pasillo protegido.

Tabla 80. Dimensionado de los elementos de evacuación.

El cálculo inicial indica que se encuentran 180 personas en total. Sin embargo, se considerará un máximo de 198 personas por puerta para determinar el número total de personas que se espera que atraviesen el punto de paso. No se utilizará el número calculado de 180 personas, ya que resulta inferior al total real de 198 personas. Este valor máximo de 198 personas por puerta representa un escenario desfavorable en caso de que se produzca una evacuación en algún momento.

Se cuenta con dos puertas distintas en las áreas de evacuación:

- Puerta simple de 1,00 metros:

$$A \ge \frac{P}{200} \ge 0.80$$

$$1,00 \ge \frac{198}{200} \ge 0,80 = 1,00 \ge 0,99 \ge 0,80$$

- Puerta doble de 1,60 metros:

$$A \ge \frac{P}{200} \ge 0.80$$

$$1,60 \ge \frac{198}{200} \ge 0,80 = 1,60 \ge 0,99 \ge 0,80$$



La anchura mínima de una puerta de salida desde el área de una escalera protegida hacia la planta de salida del edificio debe ser igual o superior al 80% de la anchura calculada para la escalera.

- Puerta simple:

Puerta simple = 1,00 m
Escalera = 1,20 m

$$1,00 \ge 1,20 \cdot 0,8 = 0,96$$

- Puerta doble:

Puerta simple = 1,60 m
Escalera = 1,20 m

$$1,60 \ge 1,20 \cdot 0,8 = 0,96$$

Para el pasillo con la medida más desfavorable de 1,30 metros, se presenta la siguiente situación:

$$A \ge \frac{P}{200}$$
$$1,30 \ge \frac{198}{200} = 0,99$$

En el caso de las escaleras protegidas:

$$1 \ge \frac{P}{160}$$
$$1,30 \ge \frac{198}{160} = 1,2375$$

En todos los casos, tanto las puertas, pasillos y escaleras protegidas cumplen con los requisitos mínimos establecidos en el documento básico. Esto asegura que se han tomado las medidas necesarias para garantizar la seguridad y cumplir con las normativas correspondientes.

Para determinar la capacidad de evacuación de las escaleras en base a su anchura, es recomendable consultar la tabla 4.2 del documento básico de seguridad contra incendios. Esta tabla proporciona información relevante sobre la capacidad de evacuación en función de la anchura de las escaleras. Además, es importante considerar otros factores como la inclinación de las escaleras, la presencia de pasamanos adecuados, la visibilidad y la existencia de salidas de emergencia alternativas.



Anchura de la escalera en m	Escalera no pr	protegida Escalera protegida (evacuación descendente o as dente) ⁽¹⁾					endente o ascen-	
	Evacuación ascendente ⁽²⁾	Evacuación descendente	Nº de plantas					
			2	4	6	8	10	cada planta más
1,00	132	160	224	288	352	416	480	+32
1,10	145	176	248	320	392	464	536	+36
1,20	158	192	274	356	438	520	602	+41
1.30	171	208	302	396	490	584	678	+47
1,40	184	224	328	432	536	640	744	+52
1,50	198	240	356	472	588	704	820	+58
1,60	211	256	384	512	640	768	896	+64
1,70	224	272	414	556	698	840	982	+71
1,80	237	288	442	596	750	904	1058	+77
1,90	250	304	472	640	808	976	1144	+84
2,00	264	320	504	688	872	1056	1240	+92
2,10	277	336	534	732	930	1128	1326	+99
2.20	290	352	566	780	994	1208	1422	+107
2,30	303	368	598	828	1058	1288	1518	+115
2,40	316	384	630	876	1122	1368	1614	+123
	Número de ocu	pantes que pue	den utili	zar la e	escalera			

Tabla 81. Capacidad de evacuación de las escaleras en función de su anchura.

Con una anchura de escalera de 1,30 metros y considerando que hay 2 plantas en las escaleras protegidas, se estima que un total de 302 personas pueden utilizar dicha escalera para la evacuación. Este número supera ampliamente los 180 calculados previamente. Además, es importante destacar que en la oficina se cuenta con un total de 3 escaleras disponibles, lo que proporciona aún más capacidad de evacuación y garantiza una respuesta efectiva en caso de emergencia.

2.4.4.3. Protección de las escaleras

Según lo estipulado en la tabla 5.1 del DB SI, las escaleras protegidas en un edificio administrativo destinadas a la evacuación no deben superar una altura de 28 metros. En este caso, la altura entre plantas es de aproximadamente 4 metros, lo cual cumple ampliamente con esta condición. Por lo tanto, no habrá ningún problema en cuanto a la altura de las escaleras para garantizar una evacuación segura y cumplir con las regulaciones establecidas.



2.4.4.4. Puertas situadas en recorridos de evacuación

Las puertas destinadas a ser salidas de planta o de edificio, así como las puertas de evacuación para más de 50 personas, deben ser abatibles con un eje de giro vertical. El sistema de cierre de estas puertas será de fácil y rápida apertura desde el lado de evacuación, sin necesidad de una llave o de operar más de un mecanismo. Sin embargo, estas condiciones no aplican a las puertas automáticas.

Se utilizará una apertura en el sentido de la evacuación. Se instalará los dispositivos de barra horizontal de empuje o deslizamiento, de acuerdo con la norma UNE EN 1125:2009. Estas opciones garantizan una apertura adecuada y eficiente en situaciones de evacuación

Dado que en el edificio hay 2 puertas automáticas, es importante que cumplan con ciertas condiciones en caso de fallos en el suministro eléctrico o señales de emergencia. Estas condiciones se aplican siempre y cuando las puertas no estén en posición de cerrado seguro. El sistema deberá abrir y mantener la puerta abierta, o permitir su apertura abatible en el sentido de la evacuación mediante un simple empuje con una fuerza total no superior a 220 N.

Es obligatorio someter las puertas a las condiciones de mantenimiento establecidas en la norma UNE 85121:2018. Esto asegura que las puertas se mantengan en buen estado de funcionamiento y cumplan con los estándares de seguridad necesarios.



Imagen 19. Rótulo "EMPUJAR BARRA PARA ABRIR PUERTA".



2.4.4.5. Señalización de los medios de evacuación

Las señales de evacuación se regirán por la norma UNE 23034:1988, siguiendo los criterios siguientes:

 a) Las salidas de recintos, plantas o edificios deberán tener una señal con el rótulo "SALIDA".



Imagen 20. Rótulo "SALIDA".

b) La señal con el rótulo "Salida de emergencia" se utilizará exclusivamente en salidas destinadas a ser utilizadas en caso de emergencia.



Imagen 21. Rótulo "SALIDA DE EMERGENCIA".

c) Se deben colocar señales indicativas de la dirección de los recorridos, visibles desde cualquier punto de origen de evacuación donde no se puedan ver directamente las salidas o sus señales indicativas. Esto se aplica especialmente en salidas de recintos con una ocupación superior a 100 personas que se conecten lateralmente a un pasillo. En los puntos donde existan opciones de recorrido que puedan llevar a confusiones, se deben colocar las señales mencionadas anteriormente para indicar claramente la opción correcta.

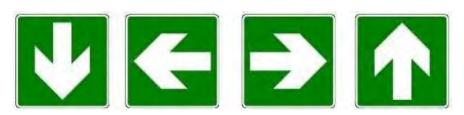


Imagen 22. Rótulos de dirección de los recorridos.



d) Junto a las puertas que no sean salidas y que puedan generar confusión durante la evacuación, se deberá colocar la señal con el rótulo "Sin salida" en un lugar fácilmente visible, evitando su colocación sobre las hojas de las puertas.



Imagen 23. Rótulo "SIN SALIDA".

e) Las señales se ubicarán de manera coherente con la asignación de ocupantes a cada salida.

Las señales deben ser visibles incluso en caso de fallo en el suministro eléctrico habitual. Si son fotoluminiscentes, deben cumplir con las normas UNE 23035-1:2003, UNE 23035-2:2003 y UNE 23035-4:2003, y su mantenimiento debe realizarse según lo establecido en la norma UNE 23035-3:2003.

2.4.4.6. Control del humo de incendio

No se aplica.

2.4.5. Instalaciones de protección contra incendios

2.4.5.1. Dotación de instalaciones de protección contra incendios

Los edificios deben contar con los equipos e instalaciones de protección contra incendios. El diseño, la construcción, la puesta en funcionamiento y el mantenimiento de estas instalaciones, así como los materiales, componentes y equipos utilizados, deben cumplir con lo establecido en el "Reglamento de Instalaciones de Protección contra Incendios", así como en sus disposiciones complementarias y cualquier otra normativa específica aplicable. La puesta en funcionamiento de las instalaciones requiere que la empresa instaladora presente un certificado ante el organismo competente de la Comunidad Autónoma, tal como se indica en el artículo 18 del mencionado reglamento.

Los locales con riesgo especial y que deban constituir un sector de incendio separado, deben estar equipados con las instalaciones indicadas, según su uso previsto. Sin embargo, en ningún caso estas exigencias serán inferiores a las establecidas en general para el uso principal del edificio o establecimiento.



La selección adecuada de los equipos de protección contra incendios depende principalmente del uso del edificio y de su superficie. Además, es importante tener en cuenta las zonas de riesgo potenciales que puedan existir. En el ámbito administrativo, contamos con lo siguiente:

Equipos de protección	Criterios de aplicación	Aplicación
Extintores portátiles	Todo caso	Aplica
Bocas de incendio equipadas	Sup. $\geq 2.000 \text{ m}^2$	Aplica
Columna seca	h ≥ 24 m	No aplica
Sistema de alarma	Sup. $\geq 1.000 \text{ m}^2$	Aplica
Sistema de detección de incendios automática	Sup. $\geq 2.000 \text{ m}^2$ (Zonas de riesgo alto) Sup. $\geq 5.000 \text{ m}^2$ (Todo el edificio)	No aplica
Hidrantes exteriores	$5.000 - 10.000 \text{ m}^2$ (Un hidrante) Sup. $\geq 10.000 \text{ m}^2$ (Uno cada 10.000 m²)	No aplica

Tabla 82. Dotación de instalaciones de protección contra incendios.

Después de analizar los criterios y niveles de protección contra incendios, se implementarán las siguientes medidas de protección en los diversos espacios del edificio:

- Se instalarán extintores móviles.
- Se colocarán pulsadores manuales de alarma y un sistema de alarma.
- Se dispondrán Bocas de Incendio Equipadas de 25 mm.

2.4.5.2. Equipos de protección

2.4.5.2.1. Extintores móviles

Los extintores se instalarán en todo el recinto, procurando ubicarlos cerca de las entradas a los recintos y salidas principales hacia el exterior, en lugares fácilmente visibles y se fijarán a soportes, paredes verticales o pilares, de modo que su parte superior no supere los 1,70 m de altura desde el suelo. Se deberá asegurar que siempre haya un extintor en los lugares con mayor probabilidad de producirse un incendio.

Para determinar la cantidad de extintores necesarios, también se debe tener en cuenta que la distancia máxima a recorrer desde cualquier punto hasta el extintor más cercano no supere los 15 m. La eficacia de los extintores se puede determinar según se establece en el DB SI. Los criterios para determinar la cantidad y el tipo de extintores manuales de primera intervención se encuentran especificados en el DB SI.



A modo orientativo, aunque se debe respaldar con certificados de ensayo, se puede considerar la siguiente equivalencia: para una eficacia de 21 A - 113 B, se recomienda un extintor de 6 kg de Polvo Químico "Antibrasa" (Polivalente), y para una eficacia de 34 B, se recomienda un extintor de 5 kg de CO₂ (Dióxido de Carbono).



Imagen 24. Extintor de polvo químico de 6 kg y extintor de CO₂ de 5 kg.

Se utilizará un extintor de polvo químico, el cual es eficaz para extinguir fuegos de diferentes tipos, como los causados por materiales combustibles sólidos (clase A), líquidos inflamables (clase B) y equipos eléctricos energizados (clase C). los extintores de polvo químico se distribuirán estratégicamente por toda la oficina, asegurando una cobertura adecuada para la protección contra incendios.

Por otro lado, se instalarán extintores de CO₂, los cuales son especialmente efectivos para sofocar incendios de equipos eléctricos energizados (clase C) y líquidos inflamables (clase B). Se colocará un extintor de CO₂ en el Centro de Procesamiento de Datos (CPD) y se distribuirán dos más en cada planta de la oficina, en caso de que sean necesarios.

2.4.5.2.2. Pulsadores manuales y central de alarma

Se instalarán pulsadores manuales, conectados a una central de alarma analógica y a avisadores acústicos. La central de alarma analógica dispondrá de 2 lazos con un máximo de 125 de elementos por lazo. Los distintos elementos de la instalación (pulsadores y sirenas) estarán interconectados mediante varios bucles formados por cables de dos conductores de cobre que empiezan y acaban en la central de incendios. Se instalarán detectores termovelocimétricos en la cafetería. Los pulsadores de alarma se situarán a lo



largo del recorrido de evacuación, de forma que ninguna persona necesite más de 25 m para alcanzar uno de ellos. A continuación, se muestran las características técnicas de los equipos nombrado anteriormente, todos ellos cumplen las especificaciones conforme la norma UNE 23007.

Se dispondrá de una central contraincendios capaz de asumir la recepción de todas las señales de pulsadores y sirenas, se adjuntan datos técnicos de los modelos seleccionados en fichas técnicas.



Se instalarán sirenas acústicas-luminosas distribuidas estratégicamente en el interior del edificio, de manera que sean completamente visibles y audibles desde cualquier punto. Estas sirenas combinarán señales sonoras y visuales para alertar de forma efectiva a las personas en caso de incendio o emergencia.



Adicionalmente, se colocarán dos sirenas acústicas en el exterior del edificio, las cuales estarán ubicadas de manera estratégica para informar a las personas en los alrededores sobre la situación de emergencia.



Imagen 25. Central de alarma OPTIMAX modelo J-NET-EN54-SC.

La central de alarma estará ubicada detrás de la recepción principal de la oficina, en un armario especialmente designado para este propósito

2.4.5.2.3. Bocas de incendio equipadas (BIEs)

Las bocas de incendio equipadas serán de tipo 25 mm de 20 m de largo. Estarán conectadas a dos depósitos de acumulación de agua de 12.000 litros cada uno, el cual estará interconectado con la red de tuberías de agua pública para proporcionar una presión de al menos 5 bar en la punta de las mangueras. Se instalará un grupo de presión de 16 m³/h para garantizar la presión y caudal adecuado en la punta de las mangueras. Se ubicarán 4 bocas de incendio y se distribuirán estratégicamente en todo el edificio. Se ubicarán en las paredes, en lugares de fácil acceso.

La manguera se conectará a una válvula de control en cada boca de incendio, permitiendo regular el flujo de agua. Una vez que la válvula esté abierta y la manguera esté conectada, el agua fluirá a través de ella y se dirigirá hacia el área afectada por el incendio.

Es esencial considerar la distancia máxima permitida entre las bocas de incendio para asegurar una cobertura adecuada en todo el edificio. Por lo general, se recomienda que la distancia máxima de desplazamiento hasta una boca de incendio no supere los 45 metros.



El número y la distribución de las BIE deben asegurar que toda el área del sector de incendio esté cubierta por al menos una BIE. Se considera que el radio de acción de una BIE es la longitud de su manguera aumentada en 5 metros. Para las BIE con manguera semirrígida o manguera plana, la separación máxima permitida entre cada BIE y la más cercana es de 50 metros.



El cálculo del tamaño del depósito de agua, la potencia de los grupos de presión y los diámetros de las tuberías se detallan en la sección de anexos del proyecto. La ubicación del depósito, la disposición de las tuberías y las bocas de incendio equipadas se representan en los planos 18 y 19 de la sección de planos.

2.4.5.2.4. Señalización

En aras de facilitar la localización de todos los medios de protección contra incendios, como los BIEs (Bocas de Incendio Equipadas), los pulsadores de alarma y los extintores, se hará uso de señalización fotoluminiscente. Esta señalización especial está diseñada para ser visible incluso en situaciones de baja iluminación, gracias a su capacidad de almacenar energía lumínica y emitirla en la oscuridad. Las dimensiones mínimas serán de 210 x 210 mm, situados en los cerramientos verticales. De esta manera, se garantiza una rápida identificación de los equipos de seguridad en caso de emergencia.

No obstante, no se limitará únicamente a la señalización de los medios de protección contra incendios, sino que también se implementará en todas las salidas y recorridos de



evacuación. Estas rutas de escape cruciales serán claramente identificables gracias a la señalización fotoluminiscente, lo que contribuirá a una evacuación segura y ordenada en situaciones de emergencia.

La inclusión de la señalización fotoluminiscente en todos estos elementos de seguridad proporciona una mayor tranquilidad a los ocupantes del edificio, ya que garantiza una rápida ubicación de los medios de protección y las vías de escape en momentos críticos. Asimismo, esta medida cumple con los estándares de seguridad establecidos en las normativas vigentes, que requieren una señalización clara y efectiva para facilitar la respuesta ante un incendio.



Imagen 27. Señales fotoluminiscentes.

La señalización debe cumplir lo establecido en el vigente Reglamento de instalaciones de protección contra incendios, aprobado por el Real Decreto 513/2017, de 22 de mayo.



2.4.6. Intervención de los bomberos

2.4.6.1. Condiciones de aproximación y entorno

Los viales de aproximación para los vehículos de los bomberos deben cumplir con las siguientes condiciones:

- 1. Anchura mínima libre: 3,5 metros.
- 2. Altura mínima libre o gálibo: 4,5 metros.
- 3. Capacidad portante del vial: 20 kN/m².

Además, en los tramos curvos, el carril de rodadura deberá estar delimitado por la traza de una corona circular. Los radios mínimos de dicha corona deben ser de 5,30 metros y 12,50 metros, con una anchura libre para la circulación de 7,20 metros.

Las distancias correspondientes a las condiciones de aproximación estarán indicadas en el plano X de la sección de planos del proyecto vigente. Igualmente, este plano proporcionará información detallada acerca de la ubicación de los extintores, pulsadores de alarmas, rutas de evacuación y otros elementos relevantes. Con esta información, se asegurará una correcta distribución de los equipos de seguridad y se facilitará la planificación de la evacuación en caso de emergencia.

2.4.7. Resistencia al fuego de la estructura

La elevación de temperatura generada por un incendio en un edificio afecta su estructura de dos maneras distintas. Por un lado, los materiales experimentan cambios en sus propiedades, lo que modifica significativamente su capacidad mecánica. Por otro lado, surgen acciones indirectas debido a las deformaciones de los elementos, que suelen generar tensiones adicionales a las generadas por otras acciones.

Para determinar si un elemento tiene la resistencia adecuada al fuego, se establece que el valor de cálculo del efecto de las acciones en cualquier momento "t" durante la duración del incendio no debe exceder la resistencia del elemento en consideración. Por lo general, es suficiente realizar esta comprobación en el momento de mayor temperatura, que generalmente ocurre al final del incendio según el modelo de curva normalizada tiempotemperatura.



2.4.7.1. Elementos estructurales principales

Se considera que la resistencia al fuego de un elemento estructural principal del edificio, como los forjados, vigas y soportes, es adecuada si cumple con la clase indicada en las siguientes tablas, que representa el tiempo en minutos de resistencia frente a la acción de la curva normalizada tiempo-temperatura.

Para el uso administrativo y una altura inferior a 15 metros, se requiere una resistencia al fuego adecuada de los elementos estructurales de al menos R60.

Uso del sector de incendio considerado ⁽¹⁾	Plantas de sótano	Plantas sobre rasante altura de evacuación del edificio		
		≤15 m	≤28 m	>28 m
Vivienda unifamiliar (2)	R 30	R 30	8	-
Residencial Vivienda, Residencial Público, Docente, Administrativo	R 120	R 60	R 90	R 120
Comercial, Pública Concurrencia, Hospitalario	R 120 ⁽³⁾	R 90	R 120	R 180
Aparcamiento (edificio de uso exclusivo o situado sobre otro uso)		R 9	0	
Aparcamiento (situado bajo un uso distinto)		R 120	3 (4)	

Tabla 83. Resistencia al fuego suficiente de los elementos estructurales.

Para un riesgo especial de nivel medio, como en el caso de un almacén, se requiere que los elementos estructurales tengan una resistencia adecuada de al menos R120.

Riesgo especial bajo	R 90
Riesgo especial medio	R 120
Riesgo especial alto	R 180

Tabla 84. Resistencia al fuego suficiente de los elementos estructurales en zonas de riesgo especial.

2.4.7.2. Elementos estructurales secundarios

Los elementos estructurales que, en caso de colapso debido a la acción directa del incendio, no representen riesgo para los ocupantes ni comprometan la estabilidad global de la estructura, la evacuación o la compartimentación en sectores de incendio del edificio, como pequeñas entreplantas, suelos o escaleras de construcción ligera, entre otros, no están sujetos a requisitos de resistencia al fuego. Sin embargo, cualquier suelo que deba cumplir con la resistencia al fuego R establecida en la tabla 3.1 del apartado anterior, considerando las condiciones mencionadas anteriormente, deberá ser accesible al menos por una escalera que cumpla con esa misma resistencia o que esté protegida en consecuencia.



2.4.7.3. Cálculo de la densidad de carga de fuego

El cálculo del valor de carga de fuego se establece considerando el valor característico de la carga de fuego del sector, así como la probabilidad de activación y las posibles consecuencias del incendio, tales como:

$$q_{f,d} = q_{f,k} \cdot m \cdot \delta_{q1} \cdot \delta_{q2} \cdot \delta_n \cdot \delta_c$$

Siendo,

 $q_{f,d} \rightarrow \text{Valor característico de la densidad de carga de fuego.}$

	Valor característico [MJ/m²]
Comercial	730
Residencial Vivienda	650
Hospitalario / Residencial Público	280
Administrativo	520
Docente	350
Pública Concurrencia (teatros, cines)	365
Aparcamiento	280

Tabla 85. Valores de densidad de carga de fuego variable característica según el uso previsto.

Para una actividad administrativa el valor de densidad de carga es de 520 MJ/m2.

 $m \rightarrow$ Coeficiente que tiene en cuenta la fracción del combustible que arde en el incendio.

- Para material incendiado de tipo celulósico puede tomarse: m = 0.8.
- Para otro tipo de material: m = 1.

Dado que los materiales presentes en el edificio son de naturaleza celulósica y susceptibles de incendiarse, se utilizará un valor de m = 0.8.

 δ_{q1} — Coeficiente que considera el riesgo de iniciación debido al tamaño del sector.

Superficie del sector Ar [m²]	Riesgo de iniciación $\delta_{ m q}$
<20	1,00
25	1,10
250	1,50
2 500	1,90
5 000	2,00
>10 000	2,13

Tabla 86. Valores del coeficiente por el riesgo de iniciación debido al tamaño del sector.

Considerando la superficie de la oficina, que es de 2.306 m², se realiza una interpolación entre los valores de superficie del sector para calcular un valor de riesgo de iniciación (δ_{q1}) de 1,87.



 δ_{q2} — Coeficiente que considera el riesgo de iniciación debido al tipo de actividad.

Actividad	Riesgo de iniciación δ_{q2}
Vivienda, Administrativo, Residencial, Docente	1,00
Comercial, Aparcamiento, Hospitalario, Pública Concurrencia	1,25
Locales de riesgo especial bajo	1,25
Locales de riesgo especial medio	1,40
Locales de riesgo especial alto	1,60

Tabla 87. Valores del coeficiente por el riesgo de iniciación debido al tipo de actividad.

En el caso de uso administrativo, se asigna un valor de riesgo de iniciación (δ_{q2}) de 1.

 $\delta_n \rightarrow$ Coeficiente que considera las medidas activas existentes.

$$\delta_n = \delta_{n,1} \cdot \delta_{n,2} \cdot \delta_{n,3}$$

Detección automática δ _{n,1}	Alarma automática a bomberos $\delta_{\text{fl},2}$	Extinción automática $\delta_{\text{n,3}}$
0,87	0,87	0,61

Tabla 88. Valores de los coeficientes según las medidas activas existentes.

Al no disponer de ningún método activo de extinción o detección de incendios, se utilizará un valor de coeficiente igual a 1.

 δ_c \rightarrow Valores de coeficiente por las posibles consecuencias del incendio, según la altura de evacuación del edificio.

Altura de evacuación	δ_{c}
Edificios con altura de evacuación descendente de más de 28 m o ascendente de más de una planta.	2,0
Edificios con <i>altura de evacuación</i> descendente entre 15 y 28 m o ascendente hasta 2,8 m. Aparcamientos bajo otros usos.	1,5
Edificios con <i>altura de evacuación</i> descendente de menos 15 m o <i>de uso Aparcamiento</i> exclusivo	1,0

Tabla 89. Valores de los coeficientes según la altura de evacuación del edificio.

Debido a que el edificio tiene una altura de evacuación inferior a 15 metros, se asigna un valor de coeficiente de 1.

Una vez obtenidos los valores de los coeficientes, se procede al cálculo del valor de carga de fuego.

$$q_{\rm f,d} = q_{\rm f,k} \cdot m \cdot \delta_{\rm q1} \cdot \delta_{\rm q2} \cdot \delta_{\rm n} \cdot \delta_{\rm c} = 520 \cdot 0.8 \cdot 1.87 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1$$
;
$$q_{\rm f,d} = 970 \, MJ/m^2$$

El cálculo realizado arroja un valor de carga de fuego de 970 MJ/m².



2.4.8. Recorridos de evacuación

Se identifican en los planos 18 y 19 los recorridos de evacuación y sus distancias desde un punto de origen hasta una salida de planta o de edificio. Estos recorridos estarán debidamente señalizados e iluminados para situaciones de incendio o emergencia. Una vez que se alcance una salida de planta, la longitud del recorrido posterior no se considerará en los límites de evacuación.

La longitud de los recorridos a lo largo de pasillos, escaleras y rampas se medirá siguiendo su eje. Es importante destacar que los recorridos desde áreas habitables no podrán atravesar zonas de riesgo especial definidas.





2.5. Instalación de Agua Caliente Sanitaria

El objetivo de esta sección es reducir el consumo energético y las emisiones de gases de efecto invernadero asociadas a la producción de agua caliente en los edificios, fomentando la utilización de sistemas más eficientes y sostenibles.

Entre las disposiciones que se establecen se incluyen la necesidad de utilizar sistemas de producción de agua caliente sanitaria con una elevada eficiencia energética, la incorporación de sistemas de aprovechamiento de la energía solar para la producción de agua caliente, la regulación de la temperatura del agua caliente para evitar un consumo innecesario de energía, y la realización de un correcto dimensionamiento de los sistemas de producción de agua caliente para adaptarlos a las necesidades reales de cada edificio.

2.5.1. Legislación aplicable

Para realizar un proyecto de una instalación de ACS, es necesario tener en cuenta diferentes normativas y regulaciones. Algunas de ellas son:

- 1. Código Técnico de la Edificación (CTE): Establece las exigencias básicas de calidad que deben cumplir los edificios en cuanto a seguridad, salud, habitabilidad, accesibilidad, protección del medio ambiente y ahorro de energía. La parte HS4 del CTE se refiere a la regulación de las instalaciones de ACS, y establece los requisitos y criterios técnicos que deben cumplir para garantizar la calidad y seguridad del suministro de agua caliente.
- 2. Reglamento de Instalaciones Térmicas en Edificios (RITE): Establece las normas técnicas que deben cumplirse en las instalaciones ACS de los edificios. En el caso de la instalación de ACS para una oficina, se deben cumplir las exigencias técnicas establecidas en este reglamento.
- 3. Normativa sobre eficiencia energética: Establece los estándares y requisitos técnicos que deben cumplir las instalaciones de ACS para minimizar el consumo energético. En España, la normativa más relevante es el Real Decreto 47/2007 de Certificación Energética de Edificios.
- 4. **Normas UNE-EN**: Establecen las especificaciones y requisitos técnicos para los equipos y sistemas de ACS, y establecen los criterios de calidad y rendimiento que deben cumplir los componentes de las instalaciones de ACS.



2.5.2. Ámbito de aplicación

Las condiciones establecidas en la sección HE 4 se aplican a:

- a) Edificios de nueva construcción con una demanda de agua caliente sanitaria (ACS) superior a 100 l/d, calculada de acuerdo con el Anejo F.
- b) Edificios existentes con una demanda de agua caliente sanitaria (ACS) superior a 100 l/d, calculada de acuerdo con el Anejo F, en los que se reforme integramente, bien el edificio en sí, o bien la instalación de generación térmica, o en los que se produzca un cambio de uso característico del mismo.
- c) Ampliaciones o intervenciones, no cubiertas en el punto anterior, en edificios existentes con una demanda inicial de ACS superior a 5.000 l/día, que supongan un incremento superior al 50% de la demanda inicial.
- d) Climatizaciones de: piscinas cubiertas nuevas, piscinas cubiertas existentes en las que se renueve la instalación de generación térmica o piscinas descubiertas existentes que pasen a ser cubiertas.

En vista de la existencia de un edificio preexistente que muestra una demanda de agua caliente sanitaria superior a los cien litros diarios, medida esta que se ha evaluado con arreglo a las disposiciones recogidas en el Anejo F, se impone la necesidad de acogerse a las directrices establecidas en la Sección HE 4. Esta medida será aplicable tanto en caso de una reforma integral del edificio, como en el contexto de la renovación de la instalación de generación térmica, o en los casos en los que se observe una modificación relevante del uso característico del inmueble.

2.5.2.1. Contribución mínima de agua caliente sanitaria

Dado que la demanda de agua caliente sanitaria se sitúa por debajo de los 5000 litros diarios, se requerirá una contribución mínima de fuentes de energía renovable para satisfacer al menos el 60% de la demanda energética anual para la producción de agua caliente sanitaria, valor que se obtendrá a partir de los registros mensuales, incluyendo las pérdidas térmicas asociadas a la distribución, acumulación y recirculación.

Es necesario recalcar que se tomará en cuenta exclusivamente la contribución renovable de fuentes energéticas de origen in situ.



2.5.3. Demanda de ACS

La instalación de ACS da servicio a los lavabos de los aseos de la planta baja y la primera planta, además de los dos fregadores de la sala de estar.

Para dar servicio este servicio se cuenta con:

- Un termo eléctrico marca Idrogas, Serie FAVOURITE, de 200 L de potencia 2 kW para abastecer la demanda de ACS de los aseos de la planta baja.
- Un termo eléctrico marca Idrogas, Serie FAVOURITE, de 200 L de potencia 2 kW para abastecer la demanda de ACS de los aseos de la primera planta.
- Un termo eléctrico marca Idrogas, Serie AQUA, de 150 L de potencia 1,5 kW para abastecer la demanda de ACS de la sala de estar de la primera planta.

Para el cálculo de la demanda de ACS para edificios de uso distinto al residencial privado se consideran como aceptables los valores de la siguiente tabla. Esta tabla recoge valores orientativos de la demanda de ACS para usos distintos del residencial privado, a la temperatura de referencia de 60°C, que serán incrementados de acuerdo con las pérdidas térmicas por distribución, acumulación y recirculación.

Criterio de demanda	Litros/día-persona
Hospitales y clínicas	55
Ambulatorio y centro de salud	41
Hotel *****	69
Hotel ****	55
Hotel ***	41
Hotel/hostal **	34
Camping	21
Hostal/pensión *	28
Residencia	41
Centro penitenciario	28
Albergue	24
Vestuarios/Duchas colectivas	21
Escuela sin ducha	4
Escuela con ducha	21
Cuarteles	28
Fábricas y talleres	21
Oficinas	2
Gimnasios	21
Restaurantes	8
Cafeterias	1

Imagen 28. Demanda orientativa de ACS para usos distintos del residencial privado (CTE DB-Anexo 7).



Para la oficina la demanda de ACS será la determinada en la siguiente tabla:

		Uso	Caudal
	Personas	$(^{L}/_{personas} \cdot día)$	$^{(L)}d(a)$
Planta baja	106	2	212
Primera planta	92	2	184
	-		396

Tabla 90. Demanda de ACS del personal de la oficina.

A demás, debido a la elevada concurrencia de personas externas que entran al edificio diariamente, tendremos en cuenta 25 personas por día más en el cálculo de la demanda de agua caliente sanitaria.

		Uso	Caudal
	Personas	$(^{L}/_{personas} \cdot día)$	$(^{\mathbf{L}}/_{\mathbf{d}(\mathbf{a})})$
Planta baja	25	2	50
	= 6	DIOL	50

Tabla 91. Demanda de ACS del personal externo.

Lo que hace una demanda total de 446 L/día:

La ocupación de la oficina dependerá de los meses de año, siendo en agosto y diciembre la mitad de la plantilla. Los valores de ocupación y consumo de ACS por meses viene determinados en las siguientes imágenes:

	% de ocupación										
Enero	Febrero	Marzo	Abril	Mayo	Junio	Julio	Agosto	Sept.	Octub.	Noviem.	Diciem.
100	100	100	100	100	100	100	50	100	100	100	50

Tabla 92. Porcentaje de ocupación anual.

Consumo de ACS (^L / _{día)}											
Enero	Febrero	Marzo	Abril	Mayo	Junio	Julio	Agosto	Sept.	Octub.	Noviem.	Diciem.
446	446	446	446	446	446	446	223	446	446	446	223

Tabla 93. Consumo de ACS anual.



	Consumo energía para ACS (kWh /mes)										
Enero	Febrero	Marzo	Abril	Mayo	Junio	Julio	Agosto	Sept.	Octub.	Noviem.	Diciem.
805	712	772	732	724	670	660	322	654	708	732	394

Tabla 94. Consumo de energía para ACS anual.

2.5.3.1. Potencia necesaria de ACS

Para calcular la potencia necesaria para la producción de agua caliente sanitaria (ACS), es necesario conocer la cantidad de agua que se precisa calentar en un día y la temperatura que debe alcanzar el agua caliente. Además, es importante tener en cuenta la eficiencia de la máquina de aerotermia y la temperatura del aire exterior.

El cálculo de la potencia de la máquina de aerotermia se realiza mediante la siguiente fórmula:

$$Potencia\left(kW\right) = Caudal\left(\frac{l}{d\acute{a}}\right) \cdot \rho_{\text{agua}}\left(\frac{kg}{l}\right) \cdot C_{\text{p}}\left(\frac{kJ}{kgK}\right) \cdot \Delta T\left(^{\text{o}}\text{C}\right)$$

Donde,

Caudal → Cantidad de agua que necesitas calentar en un día, expresada en litros.

 $C_p \rightarrow Calor$ específico del agua.

 $\Delta T \rightarrow$ Diferencia entre la temperatura del agua fría que entra en la máquina de aerotermia y la temperatura del agua caliente que sale de la misma.

Por lo tanto, el cálculo de la potencia de la máquina de aerotermia se realizará de la siguiente manera:

Potencia (kW) = 446
$$\left(\frac{l}{dia}\right) \cdot 1 \left(\frac{kg}{l}\right) \cdot 4,18 \left(\frac{kJ}{kgK}\right) \cdot (60 - 18) (K)$$

Potencia (kW) = 78.299,76
$$\frac{kJ}{día} \cdot \frac{día}{24 h} \cdot \frac{h}{3600 s} = \mathbf{0}, \mathbf{549} \ \mathbf{kW}$$

Se debe seleccionar una máquina de aerotermia con una potencia mínima de **0,906 kW** para garantizar el suministro adecuado de energía a los cuartos de baño y la sala de estar de la oficina.



2.5.3.2. Acumulador de ACS

Con el fin de poder determinar el volumen del depósito del acumulador que se debe seleccionar, es necesario calcular en primer lugar el caudal instalado que consumen nuestros aparatos. Para ello, consultaremos la tabla 2.1 del Código Técnico de la Edificación en su apartado HS 4.

Tipo de aparato	Caudal instantáneo míni- mo de agua fría [dm³/s]	Caudal instantáneo míni- mo de ACS [dm³/s]
Lavamanos	0,05	0,03
Lavabo	0,10	0,065
Ducha	0,20	0,10
Bañera de 1,40 m o más	0,30	0,20
Bañera de menos de 1,40 m	0,20	0,15
Bidé	0,10	0,065
Inodoro con cisterna	0,10	7=
Inodoro con fluxor	1,25	-
Urinarios con grifo temporizado	0,15	9=
Urinarios con cisterna (c/u)	0,04	-
Fregadero doméstico	0,20	0,10
Fregadero no doméstico	0,30	0,20
Lavavajillas doméstico	0,15	0,10
Lavavajillas industrial (20 servicios)	0.25	0.20
Lavadero	0,20	0,10
Lavadora doméstica	0.20	0,15
Lavadora industrial (8 kg)	0,60	0,40
Grifo aislado	0,15	0,10
Grifo garaje	0,20	-
Vertedero	0,20	_

Tabla 95. Caudal instantáneo mínimo para cada aparato.

Para la oficina, se dispone de lo siguiente:

Tipo de aparato	Caudal instantáneo $\binom{l}{s} \cdot ud$	Unidad	Caudal instantáneo $({l/_S})$
Lavabo	0,065	8	0,52
Fregadero	0,1	2	0,2
		Caudal total (Qt)	0,72

Tabla 96. Caudal instantáneo total para la oficina.

La demanda máxima de la vivienda será de 0,72 l/s, no obstante, se debe aplicar un coeficiente de simultaneidad, debido a que no todos los elementos estarán en uso simultáneamente.

Para determinar la demanda de caudal simultánea de la oficina, se debe hacer referencia al apartado 5 de la norma UNE 149201:2008, en el cual se encuentra disponible la tabla correspondiente:



	Qt > 20 1/s	Qt ≤ 20 1/s		
Tipo de Edificación		Si todo Q _{min} < 0,5 l/s	Si algún Q _{min} ≥ 0,5 l/s	
·i:			$Q_t \le 1 l/s$	Qt > 1 l/s
Edificios de viviendas	$Q_C = 1.7 \times (Q_t)^{0.21} - 0.7$	0.000	$Q_C = Q_t$	$Q_C = 1.7 \times (Q_t)^{0.21} - 0.7$
Edificios de oficinas, estaciones, aeropuertos	$Q_C = 0.4 \times (Q_t)^{0.54} + 0.48$	$Q_C = 0,682 \times (Q_t)^{0,45} - 0,14$		
Edificios de hoteles, discotecas, museos	$Q_C = 1,08 \times (Q_t)^{0,5} - 1,83$			
Edificios de centros comerciales	$Q_C = 4.3 \times (Q_t)^{0.27} - 6.65$	$Q_C = 0.698 \times (Q_t)^{0.5} - 0.12$	$Q_C = Q_t$	$Q_C = (Q_t)^{0,366}$
Edificios de hospitales	$Q_C = 0.25 \times (Q_t)^{0.65} + 1.25$			

Tabla 97. Determinación del caudal simultáneo.

Dado que nos encontramos en un edificio de oficinas, el consumo total no supera los 20 l/s y no existe ningún dispositivo que demande individualmente más de 0,5 l/s, será adecuado aplicar la siguiente fórmula:

$$Q_c = 0.682 \cdot (Q_t)^{0.45} - 0.14 = 0.682 \cdot (0.72)^{0.45} - 0.14 = 0.45 l/s$$

La máxima cantidad de agua que se va a solicitar instantáneamente es de 0,45 l/s.

A continuación, es necesario determinar el período punta, el cual se refiere al intervalo de tiempo en el que se consumirá la máxima cantidad de agua de manera instantánea.

El Instituto para la Diversificación y Ahorro de la Energía (IDAE) establece que el período de demanda máxima puede oscilar entre el 30% y el 50% del consumo total. Esto implica que durante el período de demanda máxima se consumirá entre el 30% y el 50% de la demanda diaria de agua caliente sanitaria, lo cual equivale a un consumo de 81 a 135 litros durante dicho período, considerando que el consumo diario total es de 270 litros.

Para calcularlo el periodo punta, se aplica el siguiente procedimiento:

$$T_{\rm P} = \frac{Q_{50\%}}{Q_{\rm t}} = \frac{135}{0.45} = 187.5 \, s$$

El período de demanda máxima tendrá una duración de aproximadamente 187,5 segundos, lo que equivale a poco más de 3 minutos. Con el objetivo de considerar márgenes de seguridad en el cálculo, se utilizará un período de demanda máxima de 5 minutos.



Ahora, se llevará a cabo el cálculo de la energía necesaria para producir el agua caliente sanitaria requerida durante el período de demanda máxima. Para dicho cálculo, se utilizará la siguiente fórmula:

$$E_{\rm n} = Q_{\rm C} \cdot T_{\rm P} \cdot (t_{\rm u} - t_{\rm e}) \cdot C_{\rm e}$$

Donde,

Magnitud	Símbolo	Valor	Unidad
Caudal punta	Qc	1.613,81	1/h
duración del periodo punta	T _p	0,083	h
Temperatura de uso	t_{u}	60	°C
Temperatura de agua fría	t _e	18	°C
Calor específico del agua	Ce	1,16	Wh/(l°C)
Energía necesaria	En	6.552,06	Wh

Tabla 98. Determinación la energía necesario para la demanda isntanánea de ACS.

Continuaremos calculando la capacidad de producción de energía de un generador, tomando como referencia la instalación actual compuesta por tres termos eléctricos con una potencia total de 5,5 kW. Es necesario considerar el rendimiento de producción de agua caliente sanitaria, el cual implica la energía que se pierde en el intercambio de calor y al disiparse en el ambiente, y en este caso se ha establecido un rendimiento del 75%.

Donde,

Magnitud	Símbolo	Valor	Unidad
Potencia nomina	P_n	5.500	W
Duración del periodo punta	Tp	1/12	h
Rendimiento producción ACS	η	0,75	-
Energía producida	E_p	343,75	Wh

Tabla 99. Determinación la energía producida en un generador.

En este momento, procederemos a determinar la energía que el acumulador debe producir para cubrir la demanda de agua caliente sanitaria durante el período de demanda máxima.

$$E_a = E_n - E_p = 6.552,06 - 343,75 = 6.207,31 Wh$$



Para finalizar, calcularemos el volumen mínimo que el acumulador debe tener para ser instalado en la solución seleccionada para el sistema de agua caliente sanitaria. Para realizar este cálculo, es necesario utilizar las siguientes fórmulas.

$$V_{\rm a} = \frac{E_{\rm a}}{(t_{\rm a} - t_{\rm e}) \cdot C_{\rm e} \cdot F_{\rm uso}}$$
 $y F_{\rm uso} = 0.63 + 0.14 \cdot \frac{H}{D}$

Donde,

Magnitud	Símbolo	Valor	Unidad
Energía acumulada	Ea	6.208,31	W
Temperatura de producción	ta	60	°C
Temperatura de agua fría	t _e	18	°C
Calor específico del agua	Ce	1,16	Wh/(l°C)
Esbeltez del depósito	H/D	2,4	-
Número de depósitos en serie	N	1	-
Factor de uso	Fuso	0,97	-
Volumen del acumulador	Va	132	litros

Tabla 100. Determinación del caudal del acumulador.

En consecuencia, el volumen mínimo del acumulador deberá ser de al menos **132 litros** para satisfacer la demanda pico de agua caliente sanitaria.

Con la potencia necesaria para el agua caliente sanitaria y el caudal mínimo requerido, podemos determinar una solución adecuada para la instalación.

2.5.4. Descripción de la solución adoptada

Con el fin de cumplir con los requisitos del Documento Básico de Ahorro de Energía (DBHE) en cuanto a la producción de Agua Caliente Sanitaria (ACS), se ha elegido la instalación de un sistema de aerotermia. La aerotermia es una tecnología eficiente que utiliza energía renovable para la producción de ACS. Este sistema aprovecha la energía térmica presente en el aire ambiente, la cual es capturada por medio de un evaporador y transferida a un circuito frigorífico. Una vez allí, se utiliza para calentar agua y suministrarla a los puntos de consumo de la oficina. La aerotermia es una alternativa sostenible y respetuosa con el medio ambiente que contribuye a reducir la huella de carbono y disminuir la dependencia de combustibles fósiles.

El sistema consta de una unidad exterior y una unidad interior:



- La unidad exterior es de la marca DAIKIN, modelo ERLQ004CV3 tipo Bibloc, diseñada específicamente para condiciones climáticas extremas. Esta unidad se instalará en la cubierta del edificio.
- La unidad interior es un módulo hidrónico EHVX04S18CB3V que se ubicará en el almacén de la segunda planta, cerca de los servicios y de la sala de descanso. Este incluye el condensador, el acumulador y el intercambiador entre el gas refrigerante y el agua.

El módulo hidrónico se conectará con los aparatos consumidores de agua caliente mediante dos tuberías: una que llevará agua caliente y otra que devolverá al depósito de almacenamiento para mantener una temperatura constante en las tuberías y evitar el desperdicio de agua.

La máquina en cuestión cuenta con una potencia calorífica de 4.400W, lo que la hace capaz de satisfacer sobradamente la demanda de agua caliente del edificio. Es importante destacar que la capacidad de abastecimiento de esta máquina es altamente adaptable y versátil. Es decir, tiene la capacidad de poder abastecer una mayor cantidad de agua caliente si en algún momento del año se requiere un mayor suministro. Esto se debe a la capacidad técnica de la máquina para regular su producción de energía, lo que le permite satisfacer las necesidades cambiantes a lo largo del año.

Para la selección del acumulador se han tenido en cuenta dos criterios técnicos. En primer lugar, se ha buscado cubrir la demanda pico de la instalación para asegurar un suministro adecuado de agua caliente sanitaria. En segundo lugar, se ha considerado la necesidad de reducir el consumo eléctrico de la máquina de aerotermia, asegurando que esta trabaje con los menores ciclos posibles. Para ello, se ha tomado en cuenta la demanda diaria de agua caliente sanitaria de 446 litros al seleccionar el depósito. En consecuencia, se ha elegido un recipiente de 600 litros de capacidad para permitir una holgada cobertura de la demanda instantánea y reducir a un único ciclo de trabajo diario el abastecimiento de la instalación, logrando así una importante reducción del consumo eléctrico.



2.6. Instalación solar fotovoltaica

La energía fotovoltaica es un tipo de energía renovable que se obtiene a partir de la radiación solar, la cual es transformada en electricidad por medio de dispositivos denominados células fotovoltaicas. Esta tecnología ha ido evolucionando y mejorando con el tiempo, permitiendo que cada vez se pueda obtener una mayor cantidad de energía de forma más eficiente.

La importancia de la energía fotovoltaica radica en su capacidad para reducir la dependencia de combustibles fósiles y otros recursos no renovables. Además, al ser una fuente de energía limpia, su uso permite disminuir la emisión de gases contaminantes y contribuir en la lucha contra el cambio climático.

Actualmente, la energía fotovoltaica es una de las formas más utilizadas de energía renovable en el mundo, siendo empleada en una gran variedad de aplicaciones como en la producción de electricidad en viviendas, edificios, centrales eléctricas y dispositivos móviles.

A continuación, se describen los pasos que se deben seguir para llevar a cabo la instalación solar fotovoltaica:

- 1. Análisis de la demanda energética: El primer paso es determinar la cantidad de energía que se quiere instalar en el edificio.
- 2. Diseño del sistema: Una vez se ha analizado la demanda energética, se debe diseñar un sistema que se ajuste a las necesidades específicas. Esto incluye la selección de los paneles solares, los inversores, los cables y otros componentes necesarios para el sistema.
- 3. Adquisición de los materiales: Una vez se ha definido el diseño del sistema, se deben adquirir los materiales necesarios.
- 4. Instalación de los paneles solares: Los paneles deben ser instalados en un lugar donde reciban la máxima cantidad de luz solar posible.
- 5. Conexión del sistema a la red eléctrica: Finalmente, se debe conectar el sistema a la red eléctrica del hogar o edificio. Esto puede requerir la instalación de un inversor, que convierte la energía generada por el sistema en energía utilizable por los dispositivos eléctricos del hogar o edificio.



2.6.1. Antecedentes

Conscientes de la necesidad actual de conseguir fuentes de energía alternativas que permitan sostener el desarrollo alcanzado en nuestra sociedad, así como preservar el medio ambiente, la mercantil ha tomado la iniciativa de implementar en las instalaciones un sistema de autoabastecimiento mediante generación fotovoltaica. El objetivo es reducir la dependencia de la generación externa y obtener beneficios tanto medioambientales, evitando la emisión de gases contaminantes y causantes del efecto invernadero, como económicos al reducir la dependencia de suministro externo.

Para alcanzar este objetivo, se instalarán módulos fotovoltaicos en la cubierta del edificio y se configurará un campo solar para producir la corriente eléctrica a partir de la energía solar. Se espera que este sistema permita a la empresa reducir su dependencia de suministros externos y convertirse en un productor de energía eléctrica fotovoltaica.

Además, este proyecto tendrá beneficios tanto medioambientales como económicos para la empresa. Por un lado, se reducirá la emisión de gases contaminantes y los efectos negativos en el medio ambiente, como el efecto invernadero. Por otro lado, la disminución en el consumo de energía eléctrica suministrada externamente se traducirá en un ahorro económico para la empresa.

En este proyecto se incluirá una descripción detallada de los elementos que componen la instalación, así como una justificación de las soluciones adaptadas. Se proporcionarán los planos y esquemas necesarios para el montaje y la puesta en marcha de la instalación, de modo que se garantice su correcto funcionamiento.

2.6.2. Legislación aplicable

Serán de aplicación todas las normativas que afecten a instalaciones solares fotovoltaicas, y en particular las siguientes:

- Ley 21/1992, de 16 de julio, de Industria (BOE nº176, de 23/7/92).
- Ley 54/1997, de 27 de noviembre, del Sector Eléctrico (BOE núm. 285, de 28 de noviembre de 1997). Queda derogada por la Ley 24/2013, de 26 de diciembre, del Sector Eléctrico, salvo las disposiciones adicionales sexta, séptima, vigésima primera y vigésima tercera, y sin perjuicio de los previsto en la disposición final tercera de la Ley 24/2013.



- Norma UNE-EN 62466: Sistemas fotovoltaicos conectados a red. Requisitos mínimos de documentación, puesta en marcha e inspección de un sistema.
- Real Decreto 1955/2000, de 1 de diciembre, por el que se regulan las actividades de transporte, distribución, comercialización, suministro y procedimientos de autorización de instalaciones de energía eléctrica.
- Real Decreto 842/2002, de 2 de agosto, por el que se aprueba el Reglamento Electrotécnico para Baja Tensión (B.O.E. de 18-9-2002).
- Real Decreto 314/2006, de 17 de marzo, por el que se aprueba el Reglamento Electrotécnico para Baja Tensión (B.O.E. de 18-9-2002).
- Real Decreto 314/2006, de 17 de marzo, por el que se aprueba el Código Técnico de la Edificación.
- Real Decreto 1110/2007, de 24 de agosto, por el que se aprueba el Reglamento Unificado de puntos de medida del sistema eléctrico.
- Real Decreto 1578/2008, de 26 de septiembre, de retribución de la actividad de producción de energía eléctrica mediante tecnología solar fotovoltaica para instalaciones posteriores a la fecha límite de mantenimiento de la retribución del Real Decreto 661/2007, de 25 de mayo, para dicha tecnología. Queda derogado por el RD 1048/2013, de 27 de diciembre, por el que se establece la metodología para el cálculo de la retribución de la actividad de distribución de energía eléctrica, salvo la disposición adicional cuarta.
- Real Decreto 1699/2011, de 18 de noviembre, por el que se regula la conexión a red de instalaciones de producción de energía eléctrica de pequeña potencia. (BOE nº 295, de 08/12/2011).
- Real Decreto 1048/2013, de 27 de diciembre, por el que se establece la metodología para el cálculo de la retribución de la actividad de distribución de energía eléctrica (BOE 312, de 30/12/2013).
- Ley 24/2013, de 26 de diciembre, del Sector Eléctrico (BOE nº 310, de 27/12/2013).
- Real Decreto 413/2014, de 6 de junio, por el que se regula la actividad de producción de energía eléctrica a partir de fuentes de energía renovables, cogeneración y residuos.
- Real Decreto 900/2015, de 9 de octubre, por el que se regulan las condiciones administrativas, técnicas y económicas de las modalidades de suministro de energía eléctrica con autoconsumo y de producción con autoconsumo.



- Real Decreto 1074/2015, de 27 de noviembre, por el que se modifican distintas disposiciones en el sector eléctrico (BOE 290, 04/12/2015).
- Real Decreto-Ley 15/2018, de 5 de octubre, de medidas urgentes para la transición energética y la protección de los consumidores (BOE nº 242, de 06/10/2018).
- Real Decreto 244/2019, de 5 de abril, por el que se regulan las condiciones administrativas, técnicas y económicas del autoconsumo de energía eléctrica.
- Normas Particulares de la Empresa Eléctrica Distribuidora. Normas NI y Manuales Técnicos (MT).

2.6.3. Descripción de los elementos principales de la instalación

A continuación, se describen los componentes principales que componen la instalación fotovoltaica:

- Los <u>módulos fotovoltaicos</u> que componen el sistema, los cuales son los encargados de convertir la luz solar en energía eléctrica.
- El <u>inversor</u> de conversión de corriente continua a corriente alterna, que convierte la energía eléctrica generada por los módulos de corriente continua en corriente alterna, que es la utilizada por la red eléctrica interior.
- La <u>instalación eléctrica</u>, que se encarga de distribuir la energía eléctrica generada por los módulos a los diferentes puntos de consumo dentro del edificio.

2.6.3.1. Módulo fotovoltaico

Un módulo fotovoltaico, es un dispositivo que convierte la energía solar en electricidad mediante el efecto fotovoltaico. El efecto fotovoltaico se produce cuando la luz solar golpea un material semiconductivo como el silicio, creando una corriente eléctrica en el material.

El módulo fotovoltaico consta de varias células solares conectadas en serie y/o paralelo para producir la potencia eléctrica deseada. La mayoría de los paneles solares utilizan células solares de silicio cristalino, que son muy eficientes y duraderas. El módulo también incluye una carcasa protectora y una superficie de vidrio que protege las células solares de los elementos y ayuda a concentrar la luz solar en las células.

Cuando la luz solar incide en las células solares, los fotones de luz excitan los electrones en el material semiconductivo, creando una corriente eléctrica. Esta corriente eléctrica se lleva a cabo a través de los cables conectados a los terminales del panel.



La interconexión entre cada uno de los módulos fotovoltaicos se efectuará en la parte posterior de los paneles solares. En el reverso se ubican los bornes de conexionado, los cuales permiten realizar las conexiones en serie o en paralelo de los distintos módulos.

La disposición de los módulos fotovoltaicos se llevará a cabo formando un agrupamiento en configuración serie-paralelo. Este agrupamiento estará compuesto por un conjunto de módulos interconectados en serie que, a su vez, se conectarán en paralelo con otros conjuntos de módulos, logrando de esta forma aumentar la tensión y la corriente de la instalación.

Los paneles seleccionados para la instalación solar fotovoltaica son:

90 módulos fotovoltaicos de silicio monocristalino de alta eficiencia del fabricante
 Vertex, modelo S Backsheet Trina Solar con una potencia de 405W pico.



Imagen 29. Panel solar fotovoltaico Vertex S Bachsheet Trina Solar.

Estos módulos cumplen las especificaciones de la norma UNE-EN 61215, asegurando una tolerancia de producción entre 0%-5%, por lo que se asegura que la producción nunca será menor de la anunciada. Tienen una alta eficiencia, siendo esta del 21,1 %.

Tienen una garantía de 12 años para los materiales y calidades del producto, y una garantía de una caída linear de producción eléctrica a lo largo de 25 años no superior al 19,3 %. También constan de marcado de conformidad CE.

En el ANEXO del proyecto se incluye la ficha técnica de los módulos.



2.6.3.2. Inversor

Un inversor es un dispositivo utilizado en sistemas de energía solar fotovoltaica que convierte la corriente continua (DC) producida por los paneles solares en corriente alterna (AC).

El inversor fotovoltaico se instalará en la entrada del patinillo 1 de la primera planta y a una distancia mínima de 60cm del suelo y 20cm de las paredes. Es importante asegurarse de que el lugar de instalación esté adecuadamente ventilado para evitar el sobrecalentamiento del inversor. Además, es relevante destacar que el inversor cuenta con su propio sistema de ventilación para prevenir sobrecalentamientos y garantizar su correcto funcionamiento.

Luego, se debe realizará una conexión eléctrica entre el inversor y los paneles solares, asegurándose de que los cables estén correctamente conectados y aislados.

Una vez que el inversor esté conectado correctamente, se debe realizar una prueba de funcionamiento para asegurarse de que el sistema esté generando energía de manera adecuada. Es importante verificar regularmente el rendimiento del inversor y del sistema en general para detectar posibles problemas y garantizar un funcionamiento óptimo y seguro a largo plazo.

- 1 inversor de 40kW de la marca Huawei, modelo SUN200-40KTL-M3.



Imagen 30. Huawei SUN2000-40KTL-M3 trifásico.

Dicho inversor cumple con las normativas establecidas en el Real Decreto 1699/2011, de 18 de noviembre, por el cual se regula la conexión a red de instalaciones de instalaciones de producción de energía eléctrica de pequeña potencia.

En el Anexo se encuentra la ficha técnica del inversor.



2.6.3.3. Instalación eléctrica

2.6.3.3.1. Cableado

Se minimizará la longitud del cableado en todos los circuitos de la instalación solar fotovoltaica, utilizando secciones de cable normalizadas para garantizar una correcta transmisión de la energía y evitar pérdidas. Las secciones de cable normalizadas se seleccionarán según las especificaciones del fabricante y los requisitos de la normativa vigente. De esta manera, se asegurará la eficiencia energética y la seguridad de la instalación.

- Parte de corriente continua:

Se utilizará un conductor con una tensión asignada de 0.6/1kV para asegurar que la caída de tensión no sea superior nunca al 1%, tal como se especifica en la ITC-BT-40. El cable solar flexible RV-K de 6 mm² según la norma EN 50618, es el más adecuado para esta aplicación. El circuito contará con un cable polo positivo y otro negativo, ambos dispuestos a la intemperie y canalizados mediante tubos aislantes de PVC. Además, el cableado será resistente a la absorción de agua, a los rayos UV, a agentes químicos, grasas, aceites, impactos y abrasión.



Imagen 31. Cable RV-K de 6 mm².

- Parte de corriente alterna:

El inversor convierte la corriente continua en corriente alterna y la transporta al subcuadro eléctrico situado en su cercanía, mediante cables unipolares RZ1-k(AS) de $4x16+TTx16 \text{ mm}^2$ Cu, con una tensión nominal de 0,6/1 kV.

Desde este cuadro, se llevarán los cables hasta el cuadro general de distribución donde se encuentran los demás componentes. Para realizar esta tarea se utilizarán cables unipolares RZ1-k(AS) de 4x16+TT de 16 mm² y una tensión nominal de 0,6/1 kV.





Imagen 32. Cable RZ1-k(AS) de 4x16+TT de 16 mm².

Se recomienda revisar con más detalle el esquema unifilar de la sección de planos para comprender mejor todo el proceso.

Para calcular la sección de los conductores se ha seguido la instrucción ITC-BT-40 del Reglamento de Baja Tensión y se ha dimensionado las líneas para soportar una corriente un 25% superior a la corriente nominal del generador, tal como indica la instrucción ITC-BT-19 del mismo Reglamento.

Los conductores se fijarán utilizando bridas, abrazaderas, taco-brida, etc., sin que estos mecanismos dañen las cubiertas. También es importante evitar pandeos excesivos y fijar los puntos de anclaje a una distancia no mayor de 40 cm. Si se requiere protección mecánica, se utilizarán cables armados. Además, los cruces entre los cables deberán estar a una distancia mínima de 3 cm.

Para las conexiones y empalmes, se utilizarán cajas y accesorios adecuados. Es importante no curvar los cables con un radio demasiado pequeño, excepto si la normativa UNE correspondiente al cable lo permite. En cualquier caso, el radio mínimo no será inferior a 10 veces el diámetro exterior del cable. Los conductores deberán tener un aislamiento mínimo de 450/750 V.

Se han escogido tubos de protección para los conductores teniendo en cuenta la sección del conductor, el tipo de aislamiento y el número de conductores a instalar en el interior del tubo. Con estos datos, se ha determinado el diámetro, tal como indica la instrucción ITC-BT-21 del Reglamento de Baja Tensión.

Para el cálculo del cableado en función de la caída de tensión, se considera que la caída máxima será del 1% en corriente continua y del 1,5% en corriente alterna. Al instalar y transportar la energía, es fundamental cumplir con la normativa existente y elaborar una instalación que resulte funcional y fácil de montar.



2.6.3.3.2. Cuadro de mando y protecciones

El objetivo principal de este cuadro es proteger la línea eléctrica que se extiende desde este punto hasta el cuadro general de mando y protección de la oficina, de manera que la energía generada por la instalación fotovoltaica pueda ser utilizada. Este cuadro de protección se instalará en instalará en la entrada del patinillo 1 de la primera planta, junto al inversor a una distancia de 0,5 m, y contendrá los dispositivos necesarios para el control y protección de la instalación.

La alimentación del cuadro proviene de los circuitos de salida de los inversores, los cuales proporcionan una corriente trifásica. La ubicación del cuadro está diseñada de tal forma que se asegurará la protección contra sobrecalentamiento y que se permita un fácil acceso para su mantenimiento y reparación en caso de ser necesario.

- Protecciones en la parte continua

La instalación eléctrica del sistema fotovoltaico cuenta con protecciones propias integradas en cada uno de sus componentes. Los módulos fotovoltaicos incluyen diodos de bloqueo para evitar la disipación de energía en casos de fallo eléctrico. El inversor dispone de diversas protecciones contra posibles fallos, como baja tensión de entrada, sobretensión de entrada, temperatura elevada, cortocircuito en la salida y sobrecarga.

Para permitir el mantenimiento o reparación de zonas específicas de la instalación de forma independiente, se han incorporado seccionadores fusibles. Los fusibles necesarios son un fusible solar de 40 A, $1000 \ V_{DC}$ y $14x51 \ ZTPV-25$ para proteger el tramo de los módulos fotovoltaicos al inversor, y se instalarán en portafusibles de $14x51 \ 1000 \ V$.



Imagen 33. Portafusibles y fusible.



- Protecciones en la parte de alterna

Se colocará un interruptor automático cuatro polos de 63 A curva C y un interruptor diferencial cuatro polos de 63 A y 30 mA de sensibilidad Clase AC a la salida del inversor. Estos componentes protegerán la línea hasta el cuadro general de protección de la vivienda.



Imagen 34. Diferencial trifásico de la marca Schneider.

2.6.3.3.3. Puesta a tierra

Se dispondrá de una toma de tierra independiente para la instalación fotovoltaica, a la cual se conectarán todas las masas de esta. Esta toma de tierra protegerá la instalación de sobretensiones causadas por fenómenos atmosféricos y a las personas que entren en contacto directo con las masas de la instalación en caso de avería. Dicha toma se ajustará a las instrucciones ITC-BT-18 e ITC-BT-40 del Reglamento Electrotécnico de Baja Tensión.

En corriente continua, se conectarán a tierra el conductor de 6 mm² de protección procedente de los módulos fotovoltaicos y el saliente del descargador de tensión mediante un conductor de tierra de cobre de 35 mm² y tres piquetas de 1 metro de longitud y 14 mm de diámetro, separadas 3 metros entre sí. En corriente alterna, el neutro se conectará en la barra de tierra que enlaza un conductor de tierra de cobre de 50 mm² y dos metros de longitud.

Durante la ejecución de la instalación, la empresa instaladora medirá la resistencia a tierra, y si esta es superior a 8 ohmios, se reducirá hasta este valor mediante las tomas de tierra adecuadas. Los conductores utilizados serán de cobre aislado y no se seccionarán ni protegerán en ningún punto.



Todas las masas de la instalación y los elementos conductores simultáneamente accesibles se conectarán entre sí para evitar la aparición de diferencias de potencial peligrosas en cualquier momento.

2.6.3.3.4. Smart Power Sensor

Un Smart Power Sensor es un dispositivo electrónico que se utiliza en sistemas de energía fotovoltaica para medir la producción de energía en tiempo real y transmitirla a un sistema de monitoreo en línea. Este tipo de sensor permite a los propietarios de sistemas fotovoltaicos supervisar y optimizar el rendimiento de sus instalaciones en tiempo real.

El Smart Power Sensor se sitúa en el circuito de corriente continua (CC) entre los paneles solares y el inversor. Se conecta a través de un cableado adecuado y recopila información sobre la producción de energía del sistema. Esta información se envía a un sistema de monitoreo en línea, que permite al propietario del sistema supervisar y controlar el rendimiento del sistema en tiempo real.



Imagen 35. Huawei Smart Power Sensor trifásico DTSU666-H.

2.6.3.4. Sistema de soporte

Consiste en la instalación de bloques de hormigón que aseguran la sujeción de la estructura metálica. Estos bloques proporcionan una base sólida y estable para sostener los paneles por su propio peso, sin necesidad de soportes adicionales. Esta solución es una alternativa simple y eficiente para asegurar la estabilidad de los paneles en la estructura, y puede reducir los costos de instalación y mantenimiento. Además, esta opción no requiere perforaciones en el techo o en el suelo, lo que minimiza los impactos ambientales y reduce el tiempo de instalación.



2.6.4. Cálculo energético de la producción anual

Se llevará a cabo un cálculo preliminar para determinar el número de paneles fotovoltaicos necesarios para cubrir la mayor cantidad de demanda eléctrica posible del edificio mediante la instalación de un sistema fotovoltaico. Posteriormente, se realizará un análisis detallado para determinar la ubicación adecuada de los paneles y calcular las distancias involucradas en la implantación del sistema.

La instalación del sistema fotovoltaico se llevará a cabo en una cubierta plana, alineada con la fachada y orientada hacia un Azimut de -20°. Aunque la cubierta cuenta con un moro perimetral de 0,30 m, este no se tendrá en cuenta para el cálculo de sombras ya que no afectará a los paneles. Además, no se espera que ningún edificio o elemento cause sombras, por lo que no se realizarán cálculos de sombras.

Para conocer la cantidad estimada de energía eléctrica anual que nuestro sistema fotovoltaico generará, podemos utilizar la herramienta llamada PVGIS. Para utilizar esta herramienta, es necesario proporcionar cierta información, que incluye:

- Las coordenadas geográficas del emplazamiento: es decir, la latitud y longitud del lugar donde se instalará el sistema fotovoltaico.
- La potencia nominal del sistema fotovoltaico: es decir, la capacidad de generación de energía eléctrica máxima del sistema.
- Las pérdidas del sistema.
- Ángulo de Azimut e inclinación de los paneles fotovoltaicos.

Una vez introducidos estos datos, la web PVGIS proporcionará una estimación de la producción fotovoltaica anual del sistema, basada en datos climáticos y de radiación solar históricos.

Introduciremos los siguientes datos:

- Coordenadas \rightarrow 38.286, -0.62
- Potencia pico de la instalación → 36,450 kWpico
- Pérdidas del sistema → 14%
- Ángulo de inclinación $\rightarrow \beta = 35^{\circ}$
- Ángulo de azimut $\rightarrow \alpha = -20^{\circ}$



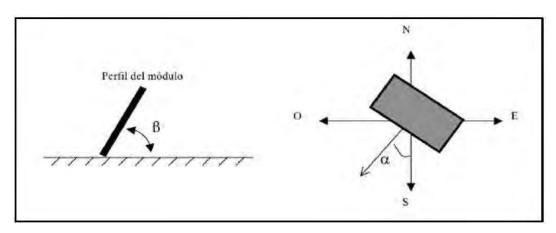


Imagen 36. Ángulo de inclinación y azimut.

El software indica que el ángulo de inclinación óptimo para la instalación solar fotovoltaica es de 36°. Sin embargo, debido a la limitación en la disponibilidad de estructuras personalizadas, se ha tomado la decisión de utilizar una estructura estandarizada que proporciona un ángulo de inclinación de 35°. Esta ligera desviación del ángulo óptimo no tiene un impacto significativo en el rendimiento del sistema.

Además, el programa recomienda un ángulo de azimut de 1º para maximizar la captación de energía solar. Sin embargo, debido a la orientación del edificio, se ha tomado la decisión de modificar el ángulo de azimut a -20º. Esta adaptación permitirá una mejor alineación del panel solar con el edificio.

Las pérdidas ocasionadas por la desviación de la inclinación en 35° y un azimut en - 20° con respecto a la posición óptima, resultan en una disminución del rendimiento anual del sistema en un 1,59%.

Obtendremos los siguientes resultados:

Producción anual FV: 60.378,12 kWh

• Irradiación anual: 2.144,2 kWh/m²

Variación interanual: 1.506,78 kWh

Cambios en la producción debido a:

Ángulo de incidencia: -2,61%

• Efectos espectrales: 0,57%

Temperatura y baja irradiancia: -8,29%

Pérdidas totales: -22,75%



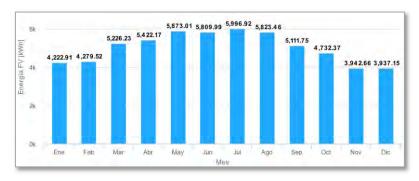
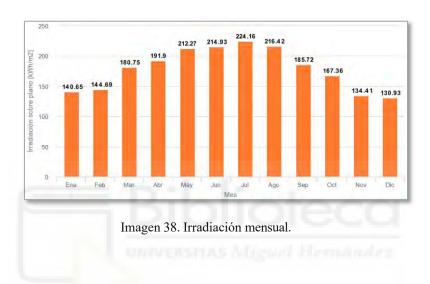


Imagen 37. Producción de energía mensual del sistema fotovoltaico.



Y unos valores de energía fotovoltaica e irradiación mensual:

	E	F	M	A	M	J	J	A	S	0	N	D
Em	4.223	4.289	5.226	5.422	5.873	5.810	5.997	5.824	5.112	4.732	3.942	3.937
Hm	141	145	181	192	212	215	224	216	186	167	134	131
SD _m	435	438	395	315	439	134	136	181	254	391	384	308

Tabla 101. Energía fotovoltaica e irradiación mensual.

Donde,

 $E_m o ext{Producción eléctrica media mensual del sistema definido [kWh]}.$

 $H_m \rightarrow$ Suma media mensual de la irradiación global recibida por metro cuadrado por los módulos del sistema dado [kWh/m²].

 $SD_m \rightarrow Desviación$ estándar de la producción eléctrica mensual debida a la variación interanual [kWh].



2.6.5. Resultados de la instalación

Basándonos en los resultados obtenidos, se ha procedido a establecer la configuración de la instalación fotovoltaica con las siguientes especificaciones técnicas:

- Se han seleccionado paneles solares con una potencia nominal de 405 W_p y un área de 1,92 m². La potencia pico total se obtiene:

Potencia pico instalada = $P_{\text{m\'odulo}} \cdot N^{\circ} M\acute{o}dulos = 36.450 W_{\text{p}}$

- La instalación se compone de 90 paneles, que cubren una superficie útil total de 172,8 m².
- Los paneles serán dispuestos en una configuración de 5 filas, con una disposición de 18 paneles por fila.
- Para asegurar la máxima eficiencia en la conversión de corriente alterna, se ha planificado la instalación de un inversor trifásico de 40 kW.

La distancia entre filas en la instalación ha sido calculada utilizando el software Solar. La distancia se puede apreciar en la imagen siguiente:

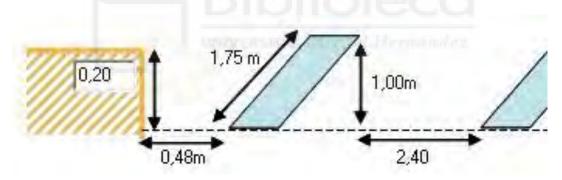


Imagen 39. Distancias mínimas entre el muro perimetral y los módulos fotovoltaico.

A pesar de que se había indicado una distancia de 0,48 m, se ha decidido dejar una distancia de 1,5 m con el muro perimetral para poder centrar la instalación en el edificio. Además, entre los paneles se ha dejado la distancia mínima recomendada de 2,4 m según el software Solar, con el objetivo de que se puedan instalar la mayoría de los módulos posibles.



2.6.6. Viabilidad del proyecto

Como se ha indica anteriormente, el sistema es susceptible de producir 60.378,12 kWh/año en las horas de mayor consumo del establecimiento.

El consumo de la edificación extraídos de las facturas de la luz de Enero de 2022 a Diciembre de 2022, es el siguiente:

	P1	P2	Р3		
ene-22	1193	3871	449		
feb-22	1559	5561	428		
mar-22	1966	6666	481		
abr-22	1253	5189	323		
may-22	1231	5482	316		
jun-22	1262	5530	277		
jul-22	1003	6712	264		
ago-22	1126	6219	279		
sep-22	1058	6432	311		
oct-22	1028	5726	289		
nov-22	1155	5803	321		
dic-22	1293	5423	306		
TOTAL	15126	68616	4044		
TOTAL	87786				

Tabla 102. Demanda energética del edificio durante el año 2022.

Con el muestreo de la facturación, para el periodo P2 con horario de 08:00 a 18:00 obtenemos un consumo de 68.616 kWh/año.

Por tanto, el autoconsumo en el período de producción fotovoltaico será de:

$$Autoconsumo = \frac{60.378,12}{68.616} = 88 \%$$

Respecto al total de consumo energético total del establecimiento, el porcentaje de autoconsumo sería el siguiente:

$$Autoconsumo = \frac{60.378,12}{87786} = 69 \%$$



La garantía del proyecto es de 25 años, que es la vida útil de los paneles solares, por tanto, se va a estudiar la viabilidad del proyecto para estos años.

En la siguiente tabla se pueden ver los valores representativos de la amortización de la instalación fotovoltaica del edificio.

Potencia (kWp)	36,45
Coste instalación (€)	34.536,19
Impuesto Valor Añadido (%)	21,00
Impuesto Valor Añadido (€)	7.252,60
Energía anual producida (kWh/año)	60.378,12
Días laborables	251,00
Días no laborables + festivos	114,00
Energía consumida año (kWh/año)	41.520,30
Energía anual vertida año (kWh/año)	18.857,82
Precio consumo en el P2 (€/kWh)	0,2378
Precio venta estimado (€/kWh)	0,05
IPC (%)	3,30
Gasto anual mantenimiento (€/año)	100,00
Aportación monetaria inicial (%)	100,00
Aportación monetaria inicial (€)	34.536,19
Cuantía del préstamo (€)	0,00
Interés (%)	0,00
Tasa inicial de descuento (%)	3,00
Periodo de amortización (años)	5,4

Tabla 103. Representación de los valores de amortización de la instalación fotovoltaica.



Año	Pérdida rendimiento	Producc.	Precio consumo	Precio Venta	Ahorros	Mantenimiento	Acumulado	Año
Ano	(%)	(kWh)	(€)	(€)	(€)	(€)	(€)	Ano
0	-	-	-	-	-	-	-34.536,19	0
1	0,00	60.378,12	0,1325	0,050	6.444,33	100,00	-28.191,86	1
2	0,66	59.979,62	0,1338	0,051	6.475,18	100,00	-21.816,68	2
3	0,66	59.583,76	0,1352	0,052	6.505,89	100,00	-15.410,79	3
4	0,66	59.190,51	0,1365	0,053	6.536,45	100,00	-8.974,33	4
5	0,66	58.799,85	0,1379	0,054	6.566,88	100,00	-2.507,46	5
6	0,66	58.411,77	0,1393	0,055	6.597,16	100,00	3.989,71	6
7	0,66	58.026,25	0,1407	0,056	6.627,31	100,00	10.517,02	7
8	0,66	57.643,28	0,1421	0,057	6.657,33	100,00	17.074,35	8
9	0,66	57.262,83	0,1435	0,058	6.687,22	100,00	23.661,57	9
10	0,66	56.884,90	0,1449	0,059	6.716,97	100,00	30.278,55	10
11	0,66	56.509,46	0,1464	0,060	6.746,61	100,00	36.925,15	11
12	0,66	56.136,50	0,1478	0,061	6.776,11	100,00	43.601,26	12
13	0,95	55.603,20	0,1493	0,062	6.785,63	100,00	50.286,89	13
14	0,95	55.074,97	0,1508	0,063	6.794,91	100,00	56.981,81	14
15	0,95	54.551,76	0,1523	0,064	6.803,97	100,00	63.685,78	15
16	0,95	54.033,51	0,1538	0,065	6.812,80	100,00	70.398,58	16



		1.381.848,15			168.212,04	2500,00		
25	0,95	49.585,37	0,1682	0,074	6.882,75	100,00	131.175,85	25
24	0,95	50.060,95	0,1666	0,073	6.875,78	100,00	124.393,10	24
23	0,95	50.541,09	0,1649	0,072	6.868,62	100,00	117.617,32	23
22	0,95	51.025,83	0,1633	0,071	6.861,27	100,00	110.848,69	22
21	0,95	51.515,23	0,1617	0,070	6.853,71	100,00	104.087,43	21
20	0,95	52.009,32	0,1601	0,069	6.845,95	100,00	97.333,72	20
19	0,95	52.508,14	0,1585	0,068	6.837,98	100,00	90.587,77	19
18	0,95	53.011,75	0,1569	0,067	6.829,80	100,00	83.849,79	18
17	0,95	53.520,20	0,1554	0,066	6.821,41	100,00	77.119,99	17

Tabla 104. Representación de los cálculos de amortización de la instalación fotovoltaica.

La conclusión es que la instalación fotovoltaica ha sido rentable y ha alcanzado su punto de amortización en 5,4 años. Además, su rendimiento económico final durante toda su vida útil ha sido de 168.212,04 €, lo que indica que ha sido una inversión exitosa y beneficiosa desde el punto de vista financiero. Esta conclusión sugiere que la inversión en energía solar fotovoltaica es una opción rentable y sostenible para generar energía eléctrica a largo plazo.



2.7. Calificación energética del edificio

La certificación energética de un edificio es un proceso fundamental para evaluar su eficiencia energética y establecer un estándar de referencia en términos de consumo y sostenibilidad. Mediante este proceso, se obtiene una calificación que indica el rendimiento energético del edificio, lo que permite tener una visión clara de su impacto ambiental y del potencial de ahorro energético.

La certificación energética implica un análisis detallado de diversos aspectos relacionados con su envolvente térmica, sistemas de climatización, iluminación, uso del las estancias del edificio, consumo energético y potencial uso de fuentes renovables.

Durante el proceso de certificación, se recopilan datos relevantes sobre el edificio, como su ubicación, superficie, distribución espacial, orientación y materiales de construcción. Se evalúa el aislamiento térmico de las paredes, cubiertas, suelos y ventanas, así como la existencia de puentes térmicos que puedan generar pérdidas energéticas significativas.

Tras recopilar y analizar toda esta información, se calcula una calificación energética para el edificio, que se expresa en forma de letra, siendo la A la más eficiente y la G la menos eficiente. Esta calificación proporciona una visión general del rendimiento energético del edificio y sirve como base para identificar oportunidades de mejora y establecer recomendaciones con el objetivo de reducir el consumo energético, mejorar el confort y reducir las emisiones de gases de efecto invernadero.

La certificación de eficiencia energética de un edificio implica la utilización de herramientas y software especializados para realizar el cálculo y análisis correspondiente. Uno de estos programas ampliamente utilizado es CYPETHERM HE Plus, que permite evaluar y calcular la eficiencia energética de un edificio de manera precisa.

Al utilizar CYPETHERM HE Plus, se introducen todos los datos relevantes del edificio, como la ubicación geográfica, las características de la envoltura térmica, los sistemas de climatización, la iluminación y otros aspectos relacionados con el consumo energético. Estos datos incluyen la geometría del edificio, los materiales de construcción utilizados, el tipo de ventanas y su orientación, así como las especificaciones técnicas de los sistemas de climatización y de iluminación.



Una vez que se han ingresado todos los datos necesarios, CYPETHERM HE Plus realiza el cálculo del modelo energético del edificio. Este proceso implica la simulación de las condiciones de uso y ocupación del edificio, teniendo en cuenta las condiciones climáticas de la zona en la que se encuentra, como la temperatura exterior, la radiación solar y otros parámetros relevantes.

A través de este cálculo, CYPETHERM HE Plus genera resultados que indican la eficiencia energética del edificio. Esto se representa mediante indicadores, como la demanda energética del edificio en términos de calefacción, refrigeración y consumo de energía, así como la calificación energética correspondiente.

2.7.1. Justificación del cumplimiento HE0, HE1 y HE4.

2.7.1.1. Verificación del cumplimiento del HE-0. Limitación del consumo energético.

El cumplimiento del HE-0 implica diseñar y construir edificios que sean altamente eficientes en términos energéticos, lo que significa que deben minimizar su demanda energética y maximizar el uso de fuentes de energía renovable. Para verificar el cumplimiento de este requisito, se llevan a cabo evaluaciones y pruebas exhaustivas durante todo el proceso de diseño y construcción del edificio.

2.7.1.1.1. Consumo energético anual por superficie útil de energía primaria total

 $C_{ep,tot} = 155.78 \text{ kWh/m}^2 \cdot \text{año} \le C_{ep,tot,lim} = 150 + 9 \cdot C_{FI} = 232.84 \text{ kWh/m}^2 \cdot \text{año}$

Donde,

 $C_{ep,tot} \rightarrow Valor calculado del consumo de energía primaria total, kWh/m²·año.$

 $C_{ep,tot_lim} \rightarrow Valor límite del consumo de energía primaria total (tabla 3.2.b., HE 0), kWh/m²·año.$

C_{FI} → Carga interna media del edificio (Anejo A, CTE DB HE), 9,20 W/m².

2.7.1.1.2. Horas fuera de consigna



Donde,

 $\mathbf{h}_{fc} \rightarrow \text{Horas fuera de consigna del edificio al año, h/año.}$

t_{ocu} → Tiempo total de ocupación del edificio al año, h/año.



2.7.1.2. Verificación del cumplimiento del HE-1. Condiciones para el control de la demanda energética.

El objetivo principal del HE-1 es garantizar que los edificios sean diseñados y construidos de manera que minimicen la demanda de energía necesaria para la calefacción. Esto implica la adopción de medidas eficientes que reduzcan las pérdidas de calor y maximicen el aprovechamiento de fuentes de energía renovable. Para verificar el cumplimiento del HE-1, se llevan a cabo evaluaciones detalladas y cálculos precisos durante el proceso de diseño y construcción del edificio.

2.7.1.2.1. Transmitancia de la envolvente térmica

Transmitancia de la envolvente térmica: Ninguno de los elementos de la envolvente térmica supera el valor límite de transmitancia térmica descrito en la tabla 3.1.1.a del DB HE1.



2.7.1.2.2. Coeficiente global de transmisión de calor a través de la envolvente térmica (K)

 $K = 0.56 \text{ W/(m}^2 \cdot \text{K}) \le K_{lim} = 0.80 \text{ W/(m}^2 \cdot \text{K})$



Donde,

 $\mathbf{K} \to \text{Valor}$ calculado del coeficiente global de transmisión de calor a través de la envolvente térmica, $W/(m^2 \cdot K)$.

 $\mathbf{K}_{\text{lim}} \rightarrow \text{Valor límite del coeficiente global de transmisión de calor a través de la envolvente térmica, <math>W/(m^2 \cdot K)$.

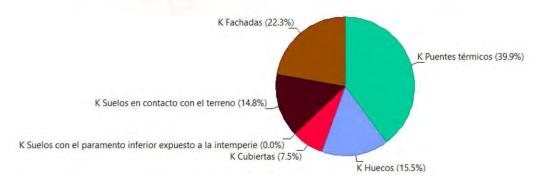


Imagen 40. Transmisión de calor por porcentaje de los distintos elementos de la envolvente térmica.

2.7.1.2.3. Control solar de la envolvente térmica

 $q_{\text{sol,jul}} = 3.39 \text{ kWh/m}^2 \leq q_{\text{sol,jul_lim}} = 4.00 \text{ kWh/m}^2$



Donde,

q_{sol,jun} → Valor calculado del parámetro de control solar, kWh/m².



q_{sol,jun lim} → Valor límite del parámetro del control solar, kWh/m².

2.7.1.2.4. Limitación en descompensación

Limitación de descompensaciones: La transmitancia térmica de las particiones interiores no supera el valor límite descrito en la tabla 3,2 del DB HE1.



2.7.1.2.5. Limitación de condensación de la envolvente térmica

Limitación de condensaciones: en la envolvente térmica del edificio no se producen condensaciones intersticiales que puedan producir una merma significativa en sus prestaciones térmicas o supongan un riesgo de degradación o pérdida de su vida útil.



2.7.1.3. Verificación del cumplimiento del HE-0. Contribución mínima de energía renovable para cubrir la demanda de agua caliente sanitaria.

Contribución de energía renovable para cubrir la demanda de ACS

 $RER_{ACS,nrb} = 100\% \ge RER_{ACS,nrb,lim} = 60\%$



Donde,

RER_{ACS,nrb} → Valor calculado de la contribución de energía renovable para satisfacer la demanda de agua caliente sanitaria, %.

RER_{ACS,nrb,lim} → Valor límite de la contribución de energía renovable para satisfacer la demanda de agua caliente sanitaria (sección 3.1.1., HE 4), %.

2.7.2. Certificado de eficiencia energética del edificio

2.7.2.1. Calificación energética del edificio en emisiones

La calificación global del edificio se expresa en términos de dióxido de carbono liberado a la atmósfera como consecuencia del consumo energético del mismo.

INDICADOR GLOBAL	INDICADORES PARCIALES					
	CALEFACCIÓN	ACS				
24,7 40,1 B 40,1-61,7 C 51,7 40,5 (1) 80,3-90,8 E	Emisiones calefacción [kgCO ₂ /m²·año]	A	Emisiones ACS [kgCO₂/m²∙año]			
98,8-123,5 F	0.73		0			
z 123,5 G	REFRIGERACIÓN		ILUMINACIÓN			
Emisiones globales[kgCO₂/m²·año]¹	Emisiones refrigeración [kgCO ₂ /m²·año]	A	Emisiones iluminación [kgCO ₂ /m²·año]	A		
	4.97		8.06			

Imagen 41. Calificación energética del edifico en emisiones.

	kgCO ₂ /m ² ·año	kgCO ₂ ·año
Emisiones CO2 por consumo eléctrico	15.77	27388.19
Emisiones CO2 por otros combustibles	0.73	1272.33

Imagen 42. Emisiones de CO₂ por consumo energético.



2.7.2.2. Calificación energética del edificio en consumo de energía primaria no renovable

Por energía primaria no renovable se entiende la energía consumida por el edificio procedente de fuentes no renovables que no ha sufrido ningún proceso de conversión o transformación.

INDICADOR GLOBAL INDICADORES PARCIALES				
	CALEFACCIÓN	ACS		
95,89 A 137,1-222 223,1-342,0 (2) 112,8-45,7 13 445,7-540,5	Energía primaria calefacción [kWh/m²·año]	A	Energía primaria ACS [kWh/m²∙año]	
548,5-685,6 F	2.78		0	
≥ 685,6	REFRIGERACIÓN		ILUMINACIÓN	
Consumo global de energía primaria no renovable[kWh/m²·año]¹	Energía primaria refrigeración [kWh/m²·año]	A	Energía primaria iluminación [kWh/m²·año]	
	29.36		47.56	

Imagen 43. Calificación energética del edificio en consumo de energía primaria no renovable.

2.7.2.3. Calificación parcial de la demanda de calefacción y refrigeración

DEMANDA DE CALEFACCIÓN	DEMANDA DE REFRIGERACIÓN		
< 9,2 A	< 30,6 A		
9,2-15,0 B	30,6-49,8 B		
15,0-23,0	49,8-76,5		
21,0-10,0 0	76,5-56,5 (1)		
30,0-36,9	99,5-122.5		
36,9-46,1 F	122,5-153,1		
≥ 46,1	≥ 153,1 G		
Demanda de calefacción[kWh/m²-año]	Demanda de refrigeración [kWh/m²-año]		

Imagen 44. Demanda energética de calefacción y refrigeración.

Después de obtener el certificado energético proporcionado por CYPETHERM HE PLUS, se ha observado que el edificio ha obtenido una calificación A. Esta calificación indica que, como resultado de las mejoras realizadas en el edificio, se ha logrado una significativa reducción en el consumo de energía.

La calificación A es la máxima categoría de eficiencia energética que un edificio puede alcanzar. Esto significa que el edificio ha implementado medidas y mejoras significativas en su diseño, materiales de construcción, sistemas de climatización, iluminación y otros aspectos relacionados con el consumo de energía. Estas medidas se han traducido en una reducción considerable en la demanda energética del edificio, lo que resulta en un menor consumo de energía y, por lo tanto, una reducción en los costos operativos y en las emisiones de carbono.



Es importante destacar que obtener una calificación A en el certificado energético no solo refleja el cumplimiento de los estándares y regulaciones energéticas, sino que también demuestra el compromiso con la sostenibilidad y el cuidado del medio ambiente. Al reducir el consumo de energía, los edificios con calificación A contribuyen de manera significativa a la mitigación del cambio climático y a la conservación de los recursos naturales.

En conclusión, obtener una calificación A en el certificado energético del edificio, emitido por CYPETHERM HE PLUS, es un logro significativo que indica una importante reducción en el consumo de energía. Esta calificación refleja el compromiso con la eficiencia energética y la sostenibilidad, y sirve como una herramienta para evaluar y seguir mejorando el rendimiento energético del edificio en beneficio tanto del propietario como del medio ambiente.





3. PRESUPUESTOS

Los presupuestos que se presentan a continuación son resúmenes de los completos. Han sido elaborados utilizando hojas de cálculo, programas de cálculo y la experiencia personal, incluyendo la solicitud de precios a diferentes proveedores.

3.1. Instalación Eléctrica

Descripción	Cant.	Precio ud.	<u>Total</u>
Cuadro general de protección y mando.	1	26.846,40 €	26.846,40 €
Totalmente instalado.	1	20.040,40 C	20.840,40 C
Subcuadro A. Totalmente instalado.	1	3.696,00 €	3.696,00 €
Subcuadro B. Totalmente instalado.	1	1.344,00 €	1.344,00 €
Subcuadro C. Totalmente instalado.	1	3.696,00 €	3.696,00 €
Subcuadro D. Totalmente instalado.	1	840,00 €	840,00 €
Subcuadro E. Totalmente instalado.	1	4.760,00 €	4.760,00 €
Cable de 300 mm2. Unipolar	90	37,61 €	3.384,86 €
Cable de 70 mm2. Unipolar	381	13,61 €	5.184,65 €
Cable de 35 mm2. Unipolar	1350	7,76 €	10.478,16 €
Cable de 25 mm2. Unipolar	185	5,04 €	932,40 €
Cable de 16 mm2. Unipolar	80	3,25 €	259,84 €
Cable de 6 mm2. Unipolar	400	1,37 €	546,56 €
Cable de 4 mm2. Unipolar	217	1,20 €	260,05 €
Cable de 3G16. Multiconductor	160	11,09 €	1.774,08 €
Cable de 3G10. Multiconductor	1550	7,28 €	11.284,00 €
Cable de 3G6. Multiconductor	574	4,54 €	2.603,66 €
Cable de 3G4. Multiconductor	310	3,19 €	989,52 €
Cable de 3G2,5. Multiconductor	193	2,18 €	421,51 €
Cable de 3G1,5. Multiconductor	16	1,46 €	23,30 €
Tubo corrugado 250 mm	72	8,39 €	603,87 €
Tubo corrugado 50 mm	147	2,01 €	295,56 €
Tubo corrugado 40 mm	450	1,10 €	496,09 €
Tubo corrugado 32 mm	255	0,72 €	184,25 €



Tubo corrugado 25 mm	1550	0,62 €	968,19 €
Tubo corrugado 20 mm	1076	0,32 €	347,77 €
Tubo corrugado 16 mm	209	0,28 €	57,60 €
Bandejas metálicas perforada	756	30,02 €	22.692,10 €
Fusbile gL/gC; In: 500 A; Icu: 20 kA	4	610,80 €	2.443,21 €
Limitador sobretensiones transitorias	1	947,11 €	947,11 €
Módulo ofiblock	228	54,15 €	12.346,66 €
Tomas de corriente	36	5,13 €	184,67 €
Interruptores/conmutador. Totalmente instalado	164	29,12 €	4.775,68 €
Sensor de movimiento	19	34,36 €	652,84 €
Diodo. 1P+N	1	1.145,37 €	1.145,37 €
SAI. Potencia: 20 kVA	1	6.087,39 €	6.087,39 €
Mano de obra	720	30,00 €	21.600,00 €
		TOTAL	155.153,35 €

Tabla 105. Desglose del presupuesto de la instalación eléctrica.

El coste de la instalación de eléctrica es de 155.153,35 € (sin incluir IVA), el cual incluye la adquisición de todo el material necesario, montaje y puesta a punto de todos los componentes.

Tras agregar el IVA correspondiente, el importe total se eleva a 187.735,55 €, cumpliendo con las normativas fiscales y tributarias en vigor en España. Cabe destacar que el coste de la instalación podría variar en función de diversos factores.



3.2. Instalación de Climatización

Descripción	Cant.	Precio ud.	<u>Total</u>
DAIKIN VRV IV - REYQ24U	1	19.475,10 €	19.475,10 €
DAIKIN VRV IV - REYQ26U	2	20.636,64 €	41.273,28 €
DAIKIN VRV IV - REYQ30U	1	23.174,10 €	23.174,10 €
DAIKIN VRV IV - FXAQ20A	6	940,68 €	5.644,08 €
DAIKIN VRV IV - FXFQ20B	2	957,96 €	1.915,92 €
DAIKIN VRV IV – FXFQ32B	63	980,64 €	61.780,32 €
DAIKIN VRV IV – FXFQ40B	6	1.073,52 €	6.441,12 €
DAIKIN VRV IV - FXFQ50B	5	1.119,96 €	5.599,80 €
DAINKIN CS – BS6Q14AV1B	2	3.213,54 €	6.427,08 €
DAINKIN CS – BS8Q14AV1B	3	4.017,06 €	12.051,18 €
MITSUBISHI MSY-TP50VF-C40			
Incluye PAR-40MMA y MAC-334IF	2	1.403,46 €	2.806,92 €
Mando de pared Daikin - BRC1H52W	30	209,00 €	6.270,00 €
Control centralizado	1	3.500,00 €	3.500,00 €
Cable BUS de comunicación 2x1 mm2	s Migr	el Hemán	les
apantallado	1	3.000,00€	3.000,00 €
Tuberías de refrigerante	1	25.770,31 €	25.770,31 €
Refrigerante R-410A	145,71	38,00 €	5.536,98 €
Impuesto sobre gases fluorados de efecto			
invernadero	145,71	21,45 €	3.125,48 €
Tuberías de condensación	1	6.000,00 €	6.000,00 €
Pequeños materiales	1	350,00 €	350,00 €
Mano de obra	2200	30,00 €	66.000,00 €
	1	TOTAL	306.141,67 €

Tabla 106. Desglose del presupuesto de la instalación de climatización.

El coste de la instalación de climatización es de 306.141,67 € (sin incluir IVA), el cual incluye la adquisición de todo el material necesario, montaje y puesta a punto de todos los componentes, los cables y otros componentes necesarios para su correcto funcionamiento.



Tras agregar el IVA correspondiente, el importe total se eleva a 370.431,43 €, cumpliendo con las normativas fiscales y tributarias en vigor en España. Cabe destacar que el coste de la instalación podría variar en función de diversos factores.





3.3. Instalación de Ventilación

Descripción	Cant.	Precio ud.	<u>Total</u>
Recuperador ARR CC 30H	4	3.525,60 €	14.102,40 €
Recuperador ARR CC 20H	2	3.175,20 €	6.350,40 €
Recuperador ARR CC 15H	2	3.031,20 €	6.062,40 €
Conducto rectangular	833,45	17,55 €	14.627,05 €
Extractor de cuartos de baño. Incluye conductos y rejillas.	2	758,96€	1.517,92 €
Rejilla de impulsión - 225x75 mm	19	39,93 €	758,67 €
Rejilla de impulsión - 325x75 mm	8	45,19 €	361,54 €
Rejilla de impulsión - 525x75 mm	1	55,90 €	55,90 €
Rejilla de impulsión - 225x125 mm	25	44,83 €	1.120,65 €
Rejilla de impulsión - 425x125 mm	2	60,91 €	121,82 €
Rejilla de impulsión - 525x125 mm	3	69,44 €	208,33 €
Rejilla de impulsión - 325x225 mm	2	66,11 €	132,23 €
Rejilla de retorno - 225x75 mm	19	26,97 €	512,43 €
Rejilla de retorno - 325x75 mm	8	29,24 €	233,95 €
Rejilla de retorno - 525x75 mm	1	34,39 €	34,39 €
Rejilla de retorno - 225x125 mm	26	30,22 €	785,77 €
Rejilla de retorno - 425x125 mm	2	39,34 €	78,67 €
Rejilla de retorno - 525x125 mm	3	43,72 €	131,15 €
Rejilla de retorno - 325x225 mm	2	42,77 €	85,54 €
Rejilla intemperie - 600x330 mm	8	139,54 €	1.116,34 €
Rejilla intemperie - 600x330 mm	8	79,25 €	633,98 €
Pequeños materiales (Varillas, pletinas)	1	1.250,18 €	1.250,18 €
Mano de obra	800	30,00 €	24.000,00 €
	ı	TOTAL	74.281,69 €

Tabla 107. Desglose del presupuesto de la instalación de ventilación.

El coste de la instalación de ventilación es de **74.281,69** € (sin incluir IVA), el cual incluye la adquisición de todo el material necesario, montaje y puesta a punto de todos los componentes necesarios para su correcto funcionamiento.



Tras agregar el IVA correspondiente, el importe total se eleva a **89.880,85** €, cumpliendo con las normativas fiscales y tributarias en vigor en España. Cabe destacar que el coste de la instalación podría variar en función de diversos factores.





3.4. Instalación de Iluminación

Descripción	Cant.	Precio ud.	<u>Total</u>
Luminaria LAMP - PLAT X20	378	190,45 €	71.990,10 €
Luminaria LAMP - KOMBIC	66	119,00 €	7.854,00 €
Emergencias ZEMPER - Spazio Plus	120	48,86 €	5.863,50 €
Emergencias ZEMPER - WALYA	42	77,14 €	3.239,78 €
Emergencias ZEMPER - EXITALYA	36	74,63 €	2.686,50 €
Emergencias ZEMPER - VULCANO	54	18,69 €	1.009,26 €
Accesorio empotrable en techo +			
banderola serigrafiada	52	27,81 €	1.446,17 €
Cartelería y señalizadores	1	820,00 €	820,00 €
Protecciones eléctricas, cableado e			
interruptores	1	6.075,00 €	6.075,00 €
Sistema de control lumínico.			
Incluye sensores de movimiento.	1	4.200,00 €	4.200,00 €
Pequeños materiales	1	340,00 €	340,00 €
Mano de obra	960	30,00 €	43.200,00 €
		TOTAL	148.724,31 €

Tabla 108. Desglose del presupuesto de la instalación de iluminación.

El coste de la instalación de iluminación es de 148.724,31 € (sin incluir IVA), el cual incluye la adquisición de todo el material necesario, montaje y puesta a punto de todos los componentes, los cables y otros componentes necesarios para su correcto funcionamiento.

Tras agregar el IVA correspondiente, el importe total se eleva a 179.956,41 €, cumpliendo con las normativas fiscales y tributarias en vigor en España. Cabe destacar que el coste de la instalación podría variar en función de diversos factores.



3.5. Instalación de Protección Contra Incendios

Descripción	Cant.	Precio ud.	<u>Total</u>
Alimentación de agua para depósitos desde			
contador, incluido parte proporcional de	1	472,00 €	472,00 €
tubería, boya, flotador y válvulas			
Grupo presión PCI Diesel 16 m³/h	1	8.664,38 €	8.664,38 €
Depósito 12000 litros para acumulación	2	2.300,00 €	4.600,00 €
agua para PCI, totalmente instalado	2		
Suministro e instalación tubería acero	27	25.00.0	945,00 €
ranurado pintado rojo RAL 3000 (2 1/2")	21	35,00 €	
Suministro e instalación tubería acero	51	27,90 €	1.422,90 €
ranurado pintado RAL 3000 rojo (2")	31	27,90 C	
Suministro e instalación BIE 25 mm,	4	165,50 €	662,00 €
armario acero color rojo RAL 300.	4	105,50 C	
Extintor polvo ABC 6 kg	18	36,48 €	656,64 €
Extintor CO2 5 kg	9	68,90 €	620,10 €
Soportes de pared extintor	27	1,65 €	44,55 €
Cartelería PVC Clase B (210x210 mm)	47	47 2,61 €	122,67 €
fotoluminiscente			
Pulsador de alarma manual	7	16,28 €	113,96 €
Sirenas interiores	29	186,25 €	5.401,25 €
Sirenas exteriores	2	36,74 €	73,48 €
Central de alarmas, totalmente instalada	1	823,17 €	823,17 €
Pequeños materiales	1	80,00 €	80,00 €
Mano de obra	240	30,00 €	7.200,00 €
	I.	TOTAL	31.902,10 €

Tabla 109. Desglose del presupuesto de la instalación de protección contra incendios.

El coste de la instalación de protección contra incendios es de 31.902,10 € (sin incluir IVA), el cual incluye la adquisición de todo el material necesario, montaje y puesta a punto de todos los componentes, depósitos, bombas, tuberías, cables, extintores y otros componentes necesarios para su correcto funcionamiento.



Tras agregar el IVA correspondiente, el importe total se eleva a **38.601,54** €, cumpliendo con las normativas fiscales y tributarias en vigor en España. Cabe destacar que el coste de la instalación podría variar en función de diversos factores.





3.6. Instalación de ACS

Descripción	Cant.	Precio ud.	<u>Total</u>
Ud. Exterior DAIKIN ERLQ004CVR	1	1.417,50 €	1.417,50 €
Ud. Interior DAIKIN ALTHERMA	1	3.226,50 €	3.226,50 €
(Hidrokit + acumulador)	1	3.220,30 C	3.220,30 €
Tubería de refrigerante	1	350,00 €	350,00 €
Refrigerante R-410A	2	38,00 €	76,00 €
Impuesto sobre gases fluorados de efecto	2	21,45 €	42,90 €
invernadero	2	21,43 E	42,30 €
Tuberías de conexión hidráulica a circuito	1	1.200,00 €	1.200,00 €
de ACS	1	1.200,00 C	1.200,00 €
Llaves de corte	20	50,00 €	1.000,00 €
Vaso de expansión	1	70,00 €	70,00 €
Punto de llenado	1	120,00 €	120,00 €
Punto de vaciado	1	60,00 €	60,00 €
Bomba de secundario	1	800,00€	800,00 €
Colector hidráulico	s Align	120,00 €	120,00 €
Pequeños materiales	1	25,00 €	25,00 €
Mano de obra	80	30,00 €	2.400,00 €
	1	TOTAL	10.907,90 €

Tabla 110. Desglose del presupuesto de la instalación de ACS.

El coste de la instalación de ACS es de 10.907,90 € (sin incluir IVA), el cual incluye la adquisición de todo el material necesario, montaje y puesta a punto de todos los componentes necesarios para su correcto funcionamiento.

Tras agregar el IVA correspondiente, el importe total se eleva a 13.198,56 €, cumpliendo con las normativas fiscales y tributarias en vigor en España. Cabe destacar que el coste de la instalación podría variar en función de diversos factores.



3.7. Instalación fotovoltaica

Descripción	Cant.	Precio ud.	<u>Total</u>
Panel Solar 405W Trina Solar Vertex S	90	148,00	13.320,00
DE09.08			
Inversor Huawei SUN2000-40KTL-M3	1	3.534,69	3.534,69
trifásico			
SISTEMA DE COMUNICACIÓN:	1	564,00	564,00
LOGGER COMUNICACIÓN	1		
ESTRUCTURA SUELO: Estructura de			
aluminio para sustentación módulos de		6.950,00	6.950,00
forma vertical dos filas de módulos			
anclado a zapatas de hormigón	1		
prefabricadas			
- Estructura de aluminio			
- Lastres de hormigón			
Cuadro y protecciones eléctricas.	1,0	1.020,00	1.020,00
Cableado de la instalación AC y DC.	s Mier		1.020,00
Cableado DC hasta inversores	1	1.100,00	1.100,00
Cableado AC de inversores a CUADRO	1	350,00	350,00
Pequeño material	1	140,00	140,00
Medios de elevación y trasporte de	1	507,50	507,50
materiales			
Mano de obra.	1	4.800,00	4.800,00
Documentación para la legalización de la			
instalación: Proyecto IEBT y Licencia de	1	2.250,00	2.250,00
Obras. TASAS NO INCLUIDAS			
	1	TOTAL	34.534,69 €

Tabla 111. Desglose del presupuesto de la instalación fotovoltaica.

El coste total de la instalación fotovoltaica es de **34.534,69** € (sin incluir IVA), el cual incluye la adquisición de los paneles solares, la estructura de soporte, el inversor trifásico, los cables y otros componentes necesarios para su correcto funcionamiento.



Al añadir el IVA correspondiente, el importe total asciende a **41.788,79** €, siguiendo las regulaciones fiscales y tributarias vigentes en España. Es importante destacar que el coste de la instalación puede variar dependiendo de diversos factores.





3.8. Presupuesto total

Descripción	Precio	Precio
Descripcion	11600	(IVA incluido)
Instalación Eléctrica	155.153,35 €	187.735,55 €
Instalación de Climatización	306.141,67 €	370.431,42 €
Instalación de Ventilación	74.281,69 €	89.880,84 €
Instalación de Iluminación	148.724,31 €	179.956,42 €
Instalación de Protección Contra Incendios	31.902,10 €	38.601,54 €
Instalación de Agua Caliente Sanitaria	10.907,90 €	13.198,56 €
Instalación fotovoltaica	34.536,19 €	41.788,79 €
TOTAL	761.647,21 €	921.593,12 €

Tabla 112. Desglose del presupuesto total de las instalaciones.

El costo total de la instalación fotovoltaica es de 761.647,21 €. Al agregar el IVA correspondiente, el monto total asciende a 921.593,12 €, de acuerdo con las regulaciones físcales y tributarias vigentes en España.



4. CÁLCULOS JUSTIFICATIVOS

Se han detallado de forma breve y resumida los cálculos justificativos en cada una de las justificaciones, incluyendo un pequeño marco teórico para una mejor comprensión. Además, se ha incorporado información adicional relevante para respaldar los resultados obtenidos y garantizar la precisión de los cálculos.

4.1. Instalación eléctrica

4.1.1. Cálculos justificativos de la instalación eléctrica

4.1.1.1. Criterios aplicados y bases de cálculo

4.1.1.1. Intensidades máximas admisibles

En el cálculo de las instalaciones se comprobará que las intensidades máximas de las líneas son inferiores a las admitidas por el Reglamento de Baja Tensión, teniendo en cuenta los factores de corrección según el tipo de instalación y sus condiciones particulares.

1. Intensidad nominal en servicio monofásico:

$$I_{\rm n} = \frac{P}{U_{\rm f} \cdot \cos \varphi}$$

2. Intensidad nominal en servicio trifásico:

$$I_{\rm n} = \frac{P}{\sqrt{3} \cdot U_{\rm f} \cdot \cos \varphi}$$

4.1.1.1.2. Caída de tensión

En circuitos interiores de la instalación, la caída de tensión no superará un porcentaje del 3% de la tensión nominal para circuitos de alumbrado y del 5% para el resto de los circuitos, siendo admisible la compensación de caída de tensión junto con las correspondientes derivaciones individuales, de manera que conjuntamente no se supere un porcentaje del 4,5% de la tensión nominal para los circuitos de alumbrado y del 6,5% para el resto de circuitos.

Las fórmulas empleadas serán las siguientes:

$$\Delta U = \mathbf{R} \cdot \mathbf{I} \cdot \cos \varphi + X \cdot \mathbf{I} \cdot \sin \varphi$$



Caída de tensión en monofásica:

$$\Delta U_{\rm I} = 2 \cdot \Delta U$$

Caída de tensión en trifásica:

$$\Delta U_{\text{III}} = \sqrt{3} \cdot \Delta U$$

Donde,

 $I \rightarrow Intensidad calculada [A].$

 $\mathbf{R} \to \text{Resistencia de la línea [W], ver apartado (A).}$

 $X \rightarrow \text{Reactancia de la línea[W], ver apartado (C).}$

 $\varphi \rightarrow \text{Ángulo correspondiente al factor de potencia de la carga.}$

A) Resistencia del conductor en corriente alterna.

Si tenemos en cuenta que el valor de la resistencia de un cable se calcula como:

$$R = R_{tca} = R_{tcc} \cdot (1 + Y_S + Y_P) = c \cdot R_{tcc}$$

$$R_{tcc} = R_{20cc} \cdot [1 + \alpha(\theta - 20)]$$

$$R_{20cc} = \rho_{20cc} \cdot L/S$$

Donde,

 $R_{tcc} \rightarrow \text{Resistencia del conductor en corriente continua a la temperatura } \theta (\Omega).$

 $R_{20cc} \rightarrow \text{Resistencia del conductor en corriente continua a la temperatura de 20°C (<math>\Omega$).

 $Y_S \rightarrow$ Incremento de la resistencia debido al efecto piel.

 $Y_P \rightarrow$ Incremento de la resistencia debido al efecto proximidad.

 $\alpha \to \text{Coeficiente}$ de variación de resistencia por temperatura del conductor [°C-1].

 $\theta \to \text{Temperatura máxima en servicio prevista en el cable (°C), ver apartado (B).}$

 $\rho_{20} \rightarrow \text{Resistividad del conductor a } 20^{\circ}\text{C } (\Omega \text{ mm}^2 / \text{ m}).$

 $S \rightarrow \text{Sección del conductor (mm}^2).$

 $L \rightarrow \text{Longitud de la línea (m)}$.



El efecto piel y el efecto proximidad son mucho más pronunciados en los conductores de gran sección. Su cálculo riguroso se detalla en la norma UNE 21144. No obstante, es factible suponer un incremento de resistencia inferior al 2% en alterna respecto del valor en continua.

$$C = (1 + Y_S + Y_P) \cong 1,02$$

B) Resistencia del conductor en corriente alterna.

Para calcular la temperatura máxima prevista en servicio de un cable se puede utilizar el siguiente razonamiento: su incremento de temperatura respecto de la temperatura ambiente T0 (25°C para cables enterrados y 40°C para cables al aire), es proporcional al cuadrado del valor eficaz de la intensidad. Por tanto:

$$T = T_0 + (T_{\text{máx}} - T_0) \cdot (I/I_{\text{máx}})^2$$

Donde,

 $T \rightarrow$ Temperatura real estimada en el conductor (°C).

 $T_{m\acute{a}x} \rightarrow$ Temperatura máxima admisible para el conductor según tipo de aislamiento (°C).

 $T_0 \rightarrow$ Temperatura ambiente del conductor (°C).

 $I \rightarrow$ Intensidad prevista para el conductor (A).

 $I_{m\acute{a}x} \rightarrow$ Intensidad máxima admisible para el conductor según el tipo de instalación (A).

A) Reactancia del cable.

La reactancia de los conductores varía con el diámetro y la separación entre conductores. En ausencia de datos se puede estimar la reactancia como un incremento adicional de la resistencia de acuerdo con la siguiente tabla:

Sección	Reactancia inductiva (X)
$S \le 120 \text{ mm}^2$	X ≈ 0
$S = 150 \text{ mm}^2$	X ≈ 0,15 R
$S = 185 \text{ mm}^2$	X ≈ 0,20 R
$S = 240 \text{ mm}^2$	X ≈ 0,25 R

Tabla 113. Reactancia de los conductores según su diámetro.



Para secciones menores de o iguales a 120 mm², la contribución a la caída de tensión por efecto de la inductancia es despreciable frente al efecto de la resistencia.

4.1.1.3. Corriente de cortocircuito

El método utilizado para el cálculo de las corrientes de cortocircuito, según el apartado 2.3 de la norma UNE-EN 60909-0, está basado en la introducción de una fuente de tensión equivalente en el punto de cortocircuito. La fuente de tensión equivalente es la única tensión activa del sistema. Todas las redes de alimentación y máquinas síncronas y asíncronas son reemplazadas por sus impedancias internas.

En sistemas trifásicos de corriente alterna, el cálculo de los valores de las corrientes resultantes en cortocircuitos equilibrados y desequilibrados se simplifica por la utilización de las componentes simétricas.

Utilizando este método, las corrientes en cada conductor de fase se determinan por la superposición de las corrientes de los tres sistemas de componentes simétricas:

- Corriente de secuencia directa I (1)
- Corriente de secuencia inversa I (2)
- Corriente homopolar I (0)

Se evaluarán las corrientes de cortocircuito, tanto máximas como mínimas, en los puntos de la instalación donde se ubican las protecciones eléctricas.

Para el cálculo de las corrientes de cortocircuito, el sistema puede ser convertido por reducción de redes en una impedancia de cortocircuito equivalente Z_k en el punto de defecto.

Se tratan los siguientes tipos de cortocircuito:

- Cortocircuito trifásico.
- Cortocircuito bifásico.
- Cortocircuito bifásico a tierra.
- Cortocircuito monofásico a tierra.

La corriente de cortocircuito simétrica inicial $I_k^{""} = I_k^{""}$ teniendo en cuenta la fuente de tensión equivalente en el punto de defecto, se calcula mediante la siguiente ecuación:



$$I_{k}^{""} = \frac{c \cdot U_{n}}{\sqrt{3} \cdot Z_{k}}$$

Donde,

 $c \rightarrow$ Factor c de la tabla 1 de la norma UNE-EN 60909-0.

 $U_n \rightarrow$ Tensión nominal fase-fase V.

 $\mathbf{Z}_k \to \text{Impedancia de cortocircuito equivalente m}\Omega$.

CORTOCIRCUITO BIFÁSICO

En el caso de un cortocircuito bifásico, la corriente de cortocircuito simétrica inicial es:

$$I_{k2}^{""} = \frac{c \cdot U_{n}}{1z_{(1)} + z_{(2)}1} = \frac{c \cdot U_{n}}{2 \cdot 1z_{(1)}1} = \frac{\sqrt{3}}{2} \cdot I_{k3}^{""}$$

Durante la fase inicial del cortocircuito, la impedancia de secuencia inversa es aproximadamente igual a la impedancia de secuencia directa, independientemente de si el cortocircuito se produce en un punto próximo o alejado de un alternador. Por lo tanto, en la ecuación anterior es posible introducir $Z_{(2)} = Z_{(1)}$.

CORTOCIRCUITO BIFÁSICO A TIERRA

La ecuación que conduce al cálculo de la corriente de cortocircuito simétrica inicial en el caso de un cortocircuito bifásico a tierra es:

$$I_{\text{KE2E}}^{""} = \frac{\sqrt{3} \cdot c \cdot U_{\text{n}}}{1z_{(1)} + 2z_{(0)}1}$$

CORTOCIRCUITO MONOFÁSICO A TIERRA

La corriente inicial del cortocircuito monofás_{ki}ico a tierra I", para un cortocircuito alejado de un alternador con $Z_{(2)} = Z_{(1)}$, se calcula mediante la expresión:

$$I_{11}^{""} = \frac{\sqrt{3} \cdot c \cdot U_{n}}{12z_{(1)} + z_{(0)}1}$$



4.1.1.2. Protección contra sobretensiones

4.1.1.2.1. Dispositivos de protección contra sobreintensidades transitorias

Según ITC-BT-23, las instalaciones interiores se deben proteger contra sobretensiones transitorias siempre que la instalación no esté alimentada por una red de distribución subterránea en su totalidad, es decir, toda instalación que sea alimentada por algún tramo de línea de distribución aérea sin pantalla metálica unida a tierra en sus extremos deberá protegerse contra sobretensiones.

Los limitadores de sobretensión serán de clase C (tipo II) en los cuadros y, en el caso de que el edificio disponga de pararrayos, se añadirán limitadores de sobretensión de clase B (tipo I) en la centralización de contadores.

4.1.1.2.2. Dispositivos de protección contra sobreintensidades permanentes

La protección contra sobretensiones permanentes requiere un sistema de protección distinto del empleado en las sobretensiones transitorias. En vez de derivar a tierra para evitar el exceso de tensión, se necesita desconectar la instalación de la red eléctrica para evitar que la sobretensión llegue a los equipos.

El uso de la protección contra este tipo de sobretensiones es indispensable en áreas donde se puedan producir cortes continuos en el suministro de electricidad o donde existan fluctuaciones del valor de tensión suministrada por la compañía eléctrica.

En áreas donde se puedan producir cortes continuos en el suministro de electricidad o donde existan fluctuaciones del valor de tensión suministrada por la compañía eléctrica la instalación se protegerá contra sobretensiones permanentes, según se indica en el artículo 16.3 del REBT.

La protección consiste en una bobina asociada al interruptor automático que controla la tensión de la instalación y que, en caso de sobretensión permanente, provoca el disparo del interruptor asociado.



4.1.2. Cálculos de la sección en las líneas y dispositivos de protección

4.1.2.1. Sección de las líneas

Para el cálculo de los circuitos se han tenido en cuenta los siguientes factores:

Caída de tensión:

- Circuitos interiores de la instalación:
 - o 3%: para circuitos de alumbrado.
 - o 5%: para el resto de circuitos.

Caída de tensión acumulada:

- Circuitos interiores de la instalación:
 - o 4.5%: para circuitos de alumbrado.
 - o 6.5%: para el resto de circuitos.

Los resultados obtenidos para la caída de tensión se resumen en las siguientes tablas:

Línea de conexión

Esquemas	Polaridad	P _{Dem.} (kW)	f.d.p.	Longitud (m)	Línea	Iz (A)	I _B (A)	c.d.t. (%)
Derivación individual	3F+N	324,79	1,00	18,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 5(1x300)	595,00	478,84	0,29

Tabla 114. Reactancia de los conductores según su diámetro.

Cálculos de factores de corrección por canalización

Los siguientes factores de corrección calculados según el tipo de instalación ya están contemplados en los valores de intensidad máxima admisible (Iz) de la tabla anterior.

		Factor de	corrección		
Tipo de instalación	Temperatura	peratura Resistividad térmica Profundidad		Agrupamiento	
Instalación subterránea (cables directamente enterrados)	1,00	1,19	1,00	1,00	

Tabla 115. Reactancia de los conductores según su diámetro.



Esquemas	Polaridad	P _{Demandada} (kW)	f.d.p.	Longitud (m)	Línea	Iz (A)	I _B (A)	c.d.t. (%)	c.d.t. Acum. (%)
Subcuadro A - Planta baja	F+N	38,50	1,00	55,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x70)	276,46	166,71	2,39	2,68
Subcuadro B - Planta baja	F+N	26,10	1,00	30,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x25)	143,58	113,02	2,59	2,87
Subcuadro C - Primera planta	F+N	38,50	1,00	60,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x70)	276,46	166,71	2,61	2,90
Subcuadro D - Primera planta	F+N	11,04	1,00	25,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x25)	143,58	47,80	0,84	1,12
Subcuadro E - Primera planta	F+N	37,94	1,00	12,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x70)	276,46	164,29	0,51	0,80



C1 - Oficina (planta baja)	F+N	1,25	1,00	260,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	78,26	5,41	2,42	2,70
C2 - Parte 1 (planta baja)	F+N	1,30	1,00	110,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	57,33	5,63	1,77	2,06
C3 - Parte 2 (planta baja)	F+N	1,20	1,00	110,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	44,59	5,20	2,46	2,74
C4 - Parte 3 (planta baja)	F+N	2,30	1,00	160,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G16	104,65	9,96	1,71	2,00
C1 - Oficina (primera planta)	F+N	1,25	1,00	270,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	78,26	5,41	2,51	2,79
C2 - Sala de descanso (primera planta)	F+N	1,20	1,00	115,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	44,59	5,20	2,57	2,85



C3 - Parte 1 (primera planta)	F+N	2,00	1,00	80,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	57,33	8,66	1,99	2,27
C4 - Parte 2 (primera planta)	F+N	1,10	1,00	160,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	57,33	4,76	2,18	2,47
C1 - Máquina 1 (24U)	3F	18,00	1,00	20,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x16)	40,04	25,98	0,80	1,09
C2 - Máquina 2 (26U)	3F	19,00	1,00	20,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x16)	40,04	27,42	0,85	1,14
C3 - Máquina 3 (26U)	3F	19,00	1,00	20,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x16)	40,04	27,42	0,85	1,14
C4 - Máquina 4 (26U)	3F	21,00	1,00	20,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x16)	40,04	30,31	0,96	1,24



C5 - Unidades					RZ1-K (AS)				
interiores	F+N	5,00	1,00	200,00	Cca-s1b,d1,a1	132,86	21,65	2,13	2,42
(planta baja)					3(1x35)				
C6 - Unidades					RZ1-K (AS)				
interiores	F+N	4,00	1,00	250,00	Cca-s1b,d1,a1	132,86	17,32	2,13	2,41
(primera planta)					3(1x35)				
C7 - Climatización					RZ1-K (AS)				
CPD	F+N	5,75	1,00	25,00	Cca-s1b,d1,a1	44,59	24,90	2,82	3,11
CFD				3(1x4)	20	~			
C1 - Vestíbulo					RZ1-K (AS)				
principal	F+N	6,00	1,00	25,00	Cca-s1b,d1,a1	44,59	25,98	2,96	3,24
principal			1, 1,747	PERMI	3G4	erman.			
C2 - Sala de					RZ1-K (AS)				
formación 1	F+N	5,00	1,00	40,00	Cca-s1b,d1,a1	44,59	21,65	3,87	4,16
Tormación i					3G4				
C3 - Sala de					RZ1-K (AS)				
formación 2	F+N	5,00	1,00	60,00	Cca-s1b,d1,a1	57,33	21,65	3,81	4,10
TOTTIIACIOII 2					3G6				



C4 - Despacho 3, 4 y 5	F+N	3,68	1,00	35,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G2,5	32,76	154,93	3,99	4,28
C5 - Despacho 4 y 5, Pasillo 1	F+N	4,00	1,00	35,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	57,33	17,32	1,76	2,05
C1 - Alumbrado de emergencia (Planta baja)	F+N	1,00	1,00	300,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	78,26	4,33	2,23	2,52
C2 - Alumbrado de emergencia (Primera planta)	F+N	1,00	1,00	300,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	78,26	4,33	2,23	2,52
C1 - Cargador eléctrico	3F	3,68	1,00	20,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x16)	45,24	5,31	0,14	0,43
Inversor fotovoltaico	3F	40,00	1,00	20,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x16)	80,08	57,74	0,68	0,96



Cálculos de factores de corrección por canalización

Los siguientes factores de corrección calculados según el tipo de instalación ya están contemplados en los valores de intensidad máxima admisible (I_z) de la tabla anterior.

Egguarmag	Tino do instalación		Factor de co	rrección	
Esquemas	Tipo de instalación	Temperatura	Resistividad térmica	Profundidad	Agrupamiento
Subcuadro A – Planta baja	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 50 mm	0,91	otoc		0,98
Subcuadro B – Planta baja	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 32 mm	0,91	ignel Herman	les ·	0,98
Subcuadro C – Primera planta	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 50 mm	0,91	-	-	0,98
Subcuadro D – Primera planta	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 32 mm	0,91	-	-	0,98



Subcuadro E – Primera planta	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 50 mm	0,91	-	- 0,98
C1 - Oficina (planta baja)	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	0,91	-	- 1,00
C2 - Parte 1 (planta baja)	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	0,91	otecc	- 1,00
C3 - Parte 2 (planta baja)	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	0,91	guel Hernatinides	- 1,00
C4 - Parte 3 (planta baja)	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 32 mm	0,91	-	- 1,00
C1 - Oficina (primera planta)	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	0,91	-	- 1,00



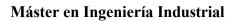
C2 - Sala de descanso (primera planta)	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	0,91	-	-	1,00
C3 - Parte 1 (primera planta)	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	0,91	-	-	1,00
C4 - Parte 2 (primera planta)	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	0,91	otec	a	1,00
C1 - Máquina 1 (24U)	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	0,91	guel Hernána	V2 .	1,00
C2 - Máquina 2 (26U)	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	0,91	-	-	1,00
C3 - Máquina 3 (26U)	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	0,91	-	-	1,00



C4 - Máquina 4 (26U)	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	0,91	-	-	1,00
C5 - Unidades interiores (planta baja)	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 40 mm	0,91	-	-	1,00
C6 - Unidades interiores (primera planta)	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 40 mm	0,91	otec	a	1,00
C7 - Climatización CPD	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	0,91	guel Hermania	72	1,00
C1 - Vestíbulo principal	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	0,91	-	-	1,00
C2 - Sala de formación 1	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	0,91	-	-	1,00



C3 - Sala de formación 2	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	0,91	-	-	1,00
C4 - Despacho 3, 4 y 5	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 16 mm	0,91			1,00
C5 - Despacho 4 y 5, Pasillo 1	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	0,91	otec		1,00
C1 - Alumbrado de emergencia (Planta baja)	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	0,91	guel Hernánd	72	1,00
C2 - Alumbrado de emergencia (Primera planta)	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	0,91	-	-	1,00
C1 - Cargador eléctrico	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 50 mm	0,96	1,00	1,00	1,00





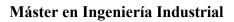
	F: Cables unipolares en contacto, al				
Inversor fotovoltaico	aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 32 mm	0,91	-	-	1,00





Subcuadro A – Planta baja

Esquemas	Polaridad	P _{Demandada} (kW)	f.d.p.	Longitud (m)	Línea	Iz (A)	I _B (A)	c.d.t. (%)	c.d.t. Acum. (%)
C1 – Oficina Norte	F+N	5,50	1,00	20,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	49,00	23,82	2,13	4,81
C2 – Oficina Norte	F+N	5,50	1,00	35,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	86,00	23,82	1,45	4,13
C3 – Oficina Norte	F+N	5,50	1,00	40,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	86,00	23,82	1,66	4,34
C4 – Oficina Central	F+N	5,50	1,00	25,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	63,00	23,82	1,75	4,43
C5 – Oficina Sur	F+N	5,50	1,00	38,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	86,00	23,82	1,57	4,25





C6 – Oficina Sur	F+N	5,50	1,00	35,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	86,00	23,82	1,45	4,13
C7 – Oficina Sur	F+N	5,50	1,00	40,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	86,00	23,82	1,66	4,34





Cálculos de factores de corrección por canalización

Los siguientes factores de corrección calculados según el tipo de instalación ya están contemplados en los valores de intensidad máxima admisible (Iz) de la tabla anterior.

Esquamas	Tipo de instalación	Factor de corrección						
Esquemas	Tipo de histalación	Temperatura	Resistividad térmica	Profundidad	Agrupamiento			
C1 – Oficina Norte	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	1,00	otec	a	1,00			
C2 – Oficina Norte	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	1,00	ignel Herman	les.	1,00			
C3 – Oficina Norte	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	1,00	-	-	1,00			

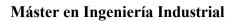


C4 – Oficina Central	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	1,00	-	-	1,00
C5 – Oficina Sur	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	1,00	-	-	1,00
C6 – Oficina Sur	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	1,00	otec	a	1,00
C7 – Oficina Sur	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	1,00	-	-	1,00



<u>Subcuadro B – Planta baja</u>

Esquemas	Polaridad	P _{Demandada} (kW)	f.d.p.	Longitud (m)	Línea	Iz (A)	I _B (A)	c.d.t. (%)	c.d.t. Acum. (%)
C1 – Despacho 1 y	F+N	5,50	1,00	20,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	44,59	21,65	1,94	4,81
C2 – Sala de reuniones 1	F+N	4,50	1,00	18,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	44,59	19,49	1,56	4,43
C3 – Sala de reuniones 2 y despacho 8	F+N	4,50	1,00	22,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	44,59	19,49	1,90	4,78
C4 – Despacho 9 y despacho 10	F+N	4,50	1,00	30,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	57,33	19,49	1,71	4,58
C5 – Vestíbulo secundario	F+N	3,60	1,00	24,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	78,26	15,59	0,65	3,52





C6 – Sala de					RZ1-K (AS)				
descanso	F+N	4,00	1,00	13,00	Cca-s1b,d1,a1	57,33	17,32	0,65	3,53
3.000.00.200					3G6				





Cálculos de factores de corrección por canalización

Los siguientes factores de corrección calculados según el tipo de instalación ya están contemplados en los valores de intensidad máxima admisible (Iz) de la tabla anterior.

Egguamag	Tino do instalación	Factor de corrección						
Esquemas	Tipo de instalación	Temperatura	Resistividad térmica	Profundidad	Agrupamiento			
C1 – Despacho 1 y 2	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	0,91	otec	a.	1,00			
C2 – Sala de reuniones 1	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	0,91	ignel Hernáni	lez .	1,00			
C3 – Sala de reuniones 2 y despacho 8	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	0,91	-	-	1,00			

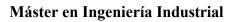


C4 – Despacho 9 y despacho 10	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	0,91	-	-	1,00
C5 – Vestíbulo secundario	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	0,91	-	-	1,00
C6 – Sala de descanso	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	0,91	otec god Heman	<u>a</u>	1,00



<u>Subcuadro C – Planta baja</u>

Esquemas	Polaridad	P _{Demandada} (kW)	f.d.p.	Longitud (m)	Línea	Iz (A)	I _B (A)	c.d.t. (%)	c.d.t. Acum. (%)
C1 – Oficina Norte	F+N	5,50	1,00	20,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	86,00	23,82	0,83	3,73
C2 – Oficina Norte	F+N	5,50	1,00	35,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	86,00	23,82	1,45	4,35
C3 – Oficina Norte	F+N	5,50	1,00	40,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	86,00	23,82	1,66	4,56
C4 – Oficina Central	F+N	5,50	1,00	25,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	63,00	23,82	1,75	4,64
C5 – Oficina Sur	F+N	5,50	1,00	38,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	86,00	23,82	1,57	4,47





C6 – Oficina Sur	F+N	5,50	1,00	35,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	86,00	23,82	1,45	4,35
C7 – Oficina Sur	F+N	5,50	1,00	40,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	86,00	23,82	1,66	4,56





Cálculos de factores de corrección por canalización

Los siguientes factores de corrección calculados según el tipo de instalación ya están contemplados en los valores de intensidad máxima admisible (Iz) de la tabla anterior.

Esquemes	Tipo de instalación		Factor de corrección						
Esquemas	Tipo de instalación	Temperatura	Resistividad térmica	Profundidad	Agrupamiento				
C1 – Oficina Norte	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	1,00	otec	a	1,00				
C2 – Oficina Norte	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	1,00	igned Herman	les.	1,00				
C3 – Oficina Norte	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	1,00	-	-	1,00				



C4 – Oficina Central	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	1,00	-	-	1,00
C5 – Oficina Sur	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	1,00	-	-	1,00
C6 – Oficina Sur	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	1,00	otec	a	1,00
C7 – Oficina Sur	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm	1,00	-	-	1,00



<u>Subcuadro D – Planta baja</u>

Esquemas	Polaridad	P _{Demandada} (kW)	f.d.p.	Longitud (m)	Línea	Iz (A)	I _B (A)	c.d.t. (%)	c.d.t. Acum. (%)
C1 – Sala de estar	F+N	3,68	1,00	23,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1	32,76	15,93	2,62	3,74
		,		,	3G2,5				,
	- /-		- n		RZ1-K (AS)				
C2 – Sala de estar	F+N	3,68	1,00	8,00	Cca-s1b,d1,a1	23,66	15,93	1,58	2,70
					3G1,5				
			13147	TERSTI.	RZ1-K (AS)	ernán.	les.		
C3 – Sala de estar	F+N	3,68	1,00	20,00	Cca-s1b,d1,a1	32,76	15,93	2,28	3,40
					3G2,5				



Cálculos de factores de corrección por canalización

Los siguientes factores de corrección calculados según el tipo de instalación ya están contemplados en los valores de intensidad máxima admisible (Iz) de la tabla anterior.

Esquemas	Tipo de instalación	Factor de corrección		rrección		
Esquemas	Tipo de instalación	Temperatura	Resistividad térmica	Profundidad	Agrupamiento	
C1 – Sala de estar	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 16 mm	0,91	otec	a	1,00	
C2 – Sala de estar	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 16 mm	0,91	ignel Hernán	lez.	1,00	
C3 – Sala de estar	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 16 mm	0,91	-	-	1,00	



<u>Subcuadro E – Planta baja</u>

Esquemas	Polaridad	P _{Demandada} (kW)	f.d.p.	Longitud (m)	Línea	Iz (A)	I _B (A)	c.d.t. (%)	c.d.t. Acum. (%)
C1 – Archivo	F+N	3,68	1,00	25,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G2,5	32,76	15,93	2,85	3,65
C2 – CPD	F+N	6,68	1,00	16,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	57,33	28,93	1,38	2,38
C3 – Almacén	F+N	3,68	1,00	8,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G1,5	23,66	15,93	1,58	2,38
C4 – Pasillos y escalera 2	F+N	5,50	1,00	45,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	57,33	23,82	3,16	3,96
C5 – Aseos y cuarto de limpieza	F+N	3,68	1,00	25,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G2,5	32,76	15,93	2,85	3,65



C6 – Sala de formación	F+N	3,68	1,00	40,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	44,59	15,93	2,80	3,60
C7 – Sala de formación	F+N	3,68	1,00	30,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G2,5	32,76	15,93	3,42	4,22
C8 – Despacho 1, 2 y 3	F+N	3,68	1,00	42,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	44,59	15,93	2,94	3,74
C9 – Despacho 4 y sala de reuniones	F+N	3,68	1,00	35,00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G2,5	32,76	15,93	3,99	4,79



Cálculos de factores de corrección por canalización

Los siguientes factores de corrección calculados según el tipo de instalación ya están contemplados en los valores de intensidad máxima admisible (Iz) de la tabla anterior.

Esquamas	Tipo de instalación	Factor de corrección						
Esquemas	i ipo de instalación	Temperatura	Resistividad térmica	Profundidad	Agrupamiento			
	F: Cables unipolares en contacto,							
C1 – Archivo	al aire libre	0.01			1.00			
C1 – Archivo	Temperatura: 40.00 °C	0,91			1,00			
	Tubo 16 mm							
	F: Cables unipolares en contacto,							
C2 CDD	al aire libre	0.01		det.	1.00			
C2 – CPD	Temperatura: 40.00 °C	0,91	-		1,00			
	Tubo 20 mm							
	F: Cables unipolares en contacto,							
C3 – Almacén	al aire libre	0,91			1,00			
C5 – Allilacell	Temperatura: 40.00 °C	0,91	-	_	1,00			
	Tubo 16 mm							



C4 – Pasillos y escalera 2	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	0,91	-	-	1,00
C5 – Aseos y cuarto de limpieza	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 16 mm	0,91	oton	2	1,00
C6 – Sala de formación	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm	0,91	lignel Hernáne		1,00
C7 – Sala de formación	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 16 mm	0,91	-	<u>-</u>	1,00



	F: Cables unipolares en	0,91			
00 D 1 1 2 2	contacto, al aire libre				1.00
C8 – Despacho 1, 2 y 3	Temperatura: 40.00 °C		-	-	1,00
	Tubo 20 mm				
	F: Cables unipolares en	0,91			
C9 – Despacho 4 y sala de	contacto, al aire libre				1.00
reuniones	Temperatura: 40.00 °C		-	-	1,00
	Tubo 16 mm				



4.1.2.2. Dispositivos de protección

Sobrecarga

Las características de funcionamiento de un dispositivo que protege un cable contra sobrecargas deben satisfacer las siguientes dos condiciones:

$$I_{\rm B} \le I_{\rm n} \le I_{\rm Z}$$

$$I_2 \le 1,45 \ x \ I_Z$$

Con:

 $I_B \rightarrow$ Intensidad de diseño del circuito.

I_n → Intensidad asignada del dispositivo de protección.

 $Iz \rightarrow$ Intensidad permanente admisible del cable.

 $I_2 \rightarrow$ Intensidad efectiva asegurada en funcionamiento en el tiempo convencional del dispositivo de protección.

Cortocircuito

Para que la línea quede protegida a cortocircuito, el poder de corte de la protección debe ser mayor al valor de la intensidad máxima de cortocircuito:

$$I_{\rm cu} > I_{\rm CC,máx}$$

$$I_{\rm cs} > I_{\rm CC,máx}$$

Con,

 $I_{cc,m\acute{a}x} \rightarrow M\acute{a}xima$ intensidad de cortocircuito prevista.

 $I_{cu} \rightarrow Poder de corte último.$

 $I_{cs} \rightarrow Poder de corte de servicio.$

Además, la protección debe ser capaz de disparar en un tiempo menor al tiempo que tardan los aislamientos del conductor en dañarse por la elevación de la temperatura. Esto debe suceder tanto en el caso del cortocircuito máximo, como en el caso del cortocircuito mínimo:

$$t_{\rm cc} < t_{\rm cable}$$



Para cortocircuitos de duración hasta 5 s, el tiempo t, en el cual una determinada intensidad de cortocircuito incrementará la temperatura del aislamiento de los conductores desde la máxima temperatura permisible en funcionamiento normal hasta la temperatura límite puede, como aproximación, calcularse desde la fórmula:

$$t = \left(k \cdot \frac{S}{I_{cc}}\right)^2$$

Con,

 $I_{cc} \rightarrow$ Intensidad de cortocircuito.

t_{cc} → Tiempo de duración del cortocircuito.

S_{cable} → Sección del cable.

k → Factor que tiene en cuenta la resistividad, el coeficiente de temperatura y la capacidad calorífica del material del conductor, y las oportunas temperaturas iniciales y finales. Para aislamientos de conductor de uso corriente, los valores de k para conductores de línea se muestran en la tabla 43A.

t_{cable} → Tiempo que tarda el conductor en alcanzar su temperatura límite admisible.

Para tiempos de trabajo de los dispositivos de protección < 0.10 s donde la asimetría de la intensidad es importante y para dispositivos limitadores de intensidad k^2S^2 debe ser más grande que el valor de la energía que se deja pasar (I^2t) indicado por el fabricante del dispositivo de protección.

Con,

 $I^2t \rightarrow$ Energía específica pasante del dispositivo de protección.

S → Tiempo de duración del cortocircuito

Los dispositivos de protección contra sobretensiones de origen atmosférico deben seleccionarse de forma que su nivel de protección sea inferior a la tensión soportada a impulso de la categoría de los equipos y materiales que se prevé que se vayan a instalar.

El cálculo de los dispositivos de protección contra sobrecarga, cortocircuito y sobretensiones de la instalación se resume en las siguientes tablas:



Línea de conexión

Sobrecarga

Esquemas	Polaridad	PDemandada	IB	Protecciones	Iz	I ₂	1,45 x Iz
		(kW)	(A)		(A)	(A)	(A)
				Magnetotérmico,			
Subcuadro A				Industrial (IEC			
- Planta baja	F+N	38,50	166,71	60947-2); I _n :	276,46	362,50	400,86
- 1 fanta baja				250 A; I _m : 2500			
				A; Icu: 10.00 kA			
				Magnetotérmico,			
Subcuadro B				Terciario (IEC			
- Planta baja	F+N	26,10	113,02	60947-2); I _n :	143,58	181,25	208,19
- Flailla baja				125 A; Icu: 10			
				kA; Curva: C			
				Magnetotérmico,			
Subcuadro C			711	Industrial (IEC	~~	362,50	400,86
- Primera	F+N	38,50	166,71	60947-2); I _n :	276,46		
planta				250 A; I _m : 2500			
				A; Icu: 10.00 kA			
				Magnetotérmico,			
Subcuadro D				Terciario (IEC			
- Primera	F+N	11,04	47,80	60947-2); I _n : 50	143,58	72,50	208,19
planta				A; Icu: 10 kA;			
				Curva: C			
				Magnetotérmico,			
Subcuadro E				Industrial (IEC			
- Primera	F+N	37,94	164,29	60947-2); I _n :	276,46	362,50	400,86
planta				250 A; I _m : 2500			
				A; Icu: 10.00 kA			



C1 - Oficina (planta baja)	F+N	1,25	5,41	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 6 A; Icu: 10 kA; Curva: C	78,26	8,70	113,48
C2 - Parte 1 (planta baja)	F+N	1,30	5,63	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 6 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	57,33	8,70	83,13
C3 - Parte 2 (planta baja)	F+N	1,20	5,20	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 6 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	44,59	8,70	64,66
C4 - Parte 3 (planta baja)	F+N	2,30	9,96	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 10 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	104,65	14,50	151,74
C1 - Oficina (primera planta)	F+N	1,25	5,41	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 6 A; Icu: 10 kA; Curva: C	78,26	8,70	113,48
C2 - Sala de descanso (primera planta)	F+N	1,20	5,20	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 6 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	44,59	8,70	64,66



				Magnetotérmico,			
C3 - Parte 1				Terciario (IEC			
(primera	F+N	2,00	8,66	60947-2); I _n : 10	57,33	14,50	83,13
planta)				A; Icu: 10 kA;			
				Curva: C			
				Magnetotérmico,			
C4 - Parte 2				Terciario (IEC			
(primera	F+N	1,10	4,76	60947-2); I _n : 6	57,33	8,70	83,13
planta)				A; Icu: 10 kA;			
				Curva: C			
				Magnetotérmico,			
C1 Mánuina				Terciario (IEC			
C1 - Máquina	3F	18,00	25,98	60947-2); I _n : 32	40,04	46,40	58,06
1 (24U)				A; I _{cu} : 15 kA;			
				Curva: C			
		= D	114	Magnetotérmico,	-		
C2 Mágying	3F		11	Terciario (IEC	-		
C2 - Máquina		19,00	27,42	60947-2); I _n : 32	40,04	46,40	58,06
2 (26U)				A; I _{cu} : 15 kA;			
				Curva: C			
				Magnetotérmico,			
C2 Máguina				Terciario (IEC			
C3 - Máquina	3F	19,00	27,42	60947-2); I _n : 32	40,04	46,40	58,06
3 (26U)				A; I _{cu} : 15 kA;			
				Curva: C			
				Magnetotérmico,			
C4 - Máquina				Terciario (IEC			58,06
-	3F	21,00	30,31	60947-2); I _n : 32	40,04	46,40	
4 (26U)				A; Icu: 15 kA;			
				Curva: C			



C5 - Unidades interiores (planta baja)	F+N	5,00	21,65	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 10 kA; Curva: C Magnetotérmico,	132,86	36,25	192,65
Unidades interiores (primera planta)	F+N	4,00	17,32	Terciario (IEC 60947-2); I _n : 20 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	132,86	29,00	192,65
C7 - Climatización CPD	F+N	5,75	24,90	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	44,59	36,25	64,66
C1 - Vestíbulo principal	F+N	6,00	25,98	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 32 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	44,59	46,40	64,66
C2 - Sala de formación 1	F+N	5,00	21,65	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	44,59	36,25	64,66
C3 - Sala de formación 2	F+N	5,00	21,65	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	57,33	36,25	83,13



C4 - Despacho 3, 4 y 5	F+N	3,68	15,93	Magnetotérmico, Terciario (IEC 15,93 60947-2); I _n : 16 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C Magnetotérmico,		23,20	47,50
C5 - Despacho 4 y 5, Pasillo 1	F+N	4,00	17,32	Magnetotermico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 20 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	57,33	29,00	83,13
C1 - Alumbrado de emergencia (Planta baja)	F+N	1,00	4,33	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 6 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	78,26	8,70	113,48
C2 - Alumbrado de emergencia (Primera planta)	F+N	1,00	4,33	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 6 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	78,26	8,70	113,48
C1 - Cargador eléctrico	3F	3,68	5,31	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 6 A; I _{cu} : 15 kA; Curva: C	42,24	8,70	61,25
Inversor fotovoltaico	3F	40,00	57,74	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 63 A; Icu: 15 kA; Curva: C	80,04	91,35	116,12



Cortocircuito

Esquemas Subcuadro A - Planta baja	Polaridad F+N	Protecciones Magnetotérmico, Industrial (IEC 60947-2); In: 250 A; Im: 2500	Icu (kA)	Ics (kA)	1 _{cc} máx mín (kA) 7,20 3,00	Tcable CCmáx CCmín (s) 1,93 11,14	Tp CCmáx CCmín (s) <0,10 <0,10
Subcuadro B - Planta baja	F+N	A; I _{cu} : 10.00 kA Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 125 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 2,87	0,25 1,56	<0,10 <0,10
Subcuadro C - Primera planta	F+N	Magnetotérmico, Industrial (IEC 60947-2); I _n : 250 A; I _m : 2500 A; I _{cu} : 10.00 kA	10,00	7,50	7,20 2,86	1,93 12,33	<0,10 <0,10
Subcuadro D - Primera planta	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 50 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 3,19	0,25 1,56	<0,10 <0,10
Subcuadro E - Primera planta	F+N	Magnetotérmico, Industrial (IEC 60947-2); I _n : 250 A; I _m : 2500 A; I _{cu} : 10.00 kA	10,00	7,50	7,20 5,23	1,93 3,66	<0,10 <0,10



C1 - Oficina (planta baja)	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 6 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 0,23	0,04 39,22	<0,10 <0,10
C2 - Parte 1 (planta baja)	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 6 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 0,33	0,01 6,64	<0,10 <0,10
C3 - Parte 2 (planta baja)	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 6 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 0,23	0,01 6,37	<0,10 <0,10
C4 - Parte 3 (planta baja)	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 10 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 0,54	0,10 17,87	<0,10 <0,10
C1 - Oficina (primera planta)	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 6 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 0,22	0,04 42,25	<0,10 <0,10
C2 - Sala de descanso (primera planta)	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 6 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 0,22	0,01 6,95	<0,10 <0,10



		Magnetotérmico,					
C3 - Parte 1		Terciario (IEC			7.20	0.01	<0.10
(primera	F+N	60947-2); I _n : 10	10,00	10,00	7,20	0,01	<0,10
planta)		A; Icu: 10 kA;			0,45	3,59	<0,10
		Curva: C					
		Magnetotérmico,					
C4 - Parte 2		Terciario (IEC			7.20	0.01	<0.10
(primera	F+N	60947-2); I _n : 6	10,00	10,00	7,20	0,01	<0,10
planta)		A; Icu: 10 kA;			0,23	13,83	<0,10
		Curva: C					
		Magnetotérmico,					
C1 Máguina	3F	Terciario (IEC			10,96	0,01	<0.10
C1 - Máquina		60947-2); I _n : 32	10,00	15,00	,	Í	<0,10
1 (24U)		A; Icu: 15 kA;			1,45	0,35	<0,10
		Curva: C					
		Magnetotérmico,	in	4~	,,,		
C2 Máguina		Terciario (IEC		15,00	10,96	0,01	<0,10
C2 - Máquina	3F	60947-2); I _n : 32	10,00		1,45	0,35	<0,10
2 (26U)	_	A; Icu: 15 kA;			1,43	0,33	\0,10
		Curva: C					
		Magnetotérmico,					
C2 M/in		Terciario (IEC			10.06	0.01	<0.10
C3 - Máquina	3F	60947-2); I _n : 32	10,00	15,00	10,96	0,01	<0,10
3 (26U)		A; Icu: 15 kA;			1,45	0,35	<0,10
		Curva: C					
		Magnetotérmico,					
CA Mi min		Terciario (IEC			10.06	0.01	<0.10
C4 - Máquina 4 (26U)	3F	60947-2); I _n : 32	10,00	15,00	10,96	0,01	<0,10
		A; Icu: 15 kA;			1,45	0,35	<0,10
		Curva: C					



C5 - Unidades interiores (planta baja)	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 10 kA; Curva: C Magnetotérmico,	10,00	10,00	7,20 0,76	0,48 43,87	<0,10 <0,10
Unidades interiores (primera planta)	F+N	Terciario (IEC 60947-2); I _n : 20 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 0,61	0,48 66,70	<0,10 <0,10
C7 - Climatización CPD	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 0,93	0,01	<0,10 <0,10
C1 - Vestíbulo principal	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 32 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 0,93	0,01	<0,10 <0,10
C2 - Sala de formación 1	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 0,60	0,01 0,90	<0,10 <0,10
C3 - Sala de formación 2	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 0,60	0,01 2,07	<0,10 <0,10



C4 - Despacho 3, 4 y 5	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 16 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 0,44	0,00 0,66	<0,10 <0,10
C5 - Despacho 4 y 5, Pasillo 1	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 20 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 0,98	0,01 0,76	<0,10 <0,10
C1 - Alumbrado de emergencia (Planta baja)	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 6 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 0,20	0,04 52,03	<0,10 <0,10
C2 - Alumbrado de emergencia (Primera planta)	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 6 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	7,20 0,20	0,04 52,03	<0,10 <0,10
C1 - Cargador eléctrico	3F	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 6 A; I _{cu} : 15 kA; Curva: C	10,00	15,00	10,96 1,45	0,01 0,35	<0,10 <0,10
Inversor fotovoltaico	3F	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 63 A; I _{cu} : 15 kA; Curva: C	10,00	15,00	10,96 2,44	0,04 0,88	<0,10 <0,10



Sobretensiones

Esquemas	Polaridad	Protecciones
C1 – Cargador eléctrico	3F	Limitador de sobretensiones transitorias, Tipo 1+2; I _{imp} : 100 kA; U _p : 2,5 kW

Subcuadro A – Planta baja

Sobrecarga

Esquemas	Polaridad	P _{Demandada} (kW)	I _B (A)	Protecciones	Iz (A)	I ₂ (A)	1,45 x Iz (A)
C1 – Oficina Norte	F+N	5,50	23,82	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	49,00	36,25	71,05
C2 – Oficina Norte	F+N	5,50	23,82	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	86,00	36,25	124,70
C3 – Oficina Norte	F+N	5,50	23,82	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	86,00	36,25	124,70
C4 – Oficina Central	F+N	5,50	23,82	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	63,00	36,25	91,35



C5 – Oficina Sur	F+N	5,50	23,82	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A;	86,00	36,25	124,70
			I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C				
C6 – Oficina Sur	F+N	5,50	23,82	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	86,00	36,25	124,70
C7 – Oficina Sur	F+N	5,50	23,82	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	86,00	36,25	124,70

Cortocircuito

Esquemas	Polaridad	Protecciones	Icu (kA)	I _{cs} (kA)	1 _{cc} máx mín (kA)	Tcable CCmáx CCmín (s)	Tp CCmáx CCmín (s)
C1 – Oficina Norte	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,23 0,94	0,02 0,37	<0,10 <0,10
C2 – Oficina Norte	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,23 1,16	0,11 1,53	<0,10 <0,10



C3 – Oficina Norte	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,23 1,06	0,11 1,83	<0,10 <0,10
C4 – Oficina Central	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,23 1,06	0,04 0,66	<0,10 <0,10
C5 – Oficina Sur	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC F+N 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C		4,50	4,23 1,10	0,11 1,71	<0,10 <0,10
C6 – Oficina Sur	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,23 1,16	0,11 1,53	<0,10 <0,10
C7 – Oficina Sur	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,23 1,06	0,11 1,83	<0,10 <0,10



Subcuadro B – Planta baja

Sobrecarga

Esquemas	Polaridad	P _{Demandada} (kW)	I _B (A)	Protecciones	Iz (A)	I ₂ (A)	1,45 x Iz (A)
C1 –				Magnetotérmico, Terciario (IEC			
Despacho 1 y	F+N	5,00	21,65	60947-2); I _n : 25	44,59	36,25	64,66
2				A; Icu: 4.5 kA;			
				Curva: C			
				Magnetotérmico,			
C2 – Sala de				Terciario (IEC			
reuniones 1	F+N	4,50	19,49	60947-2); I _n : 20	44,59	29,00	64,66
reuniones i				A; Icu: 4.5 kA;			
				Curva: C			
			K i In	Magnetotérmico,	~		
C3 – Sala de			- 1	Terciario (IEC			
reuniones 1 y	F+N	4,50	19,49	60947-2); I _n : 20	44,59	29,00	64,66
despacho 8				A; I _{cu} : 4.5 kA;			
				Curva: C			
				Magnetotérmico,			
C4 –				Terciario (IEC			
Despacho 9 y	F+N	4,50	19,49	60947-2); I _n : 20	57,33	29,00	83,13
despacho 10				A; I _{cu} : 4.5 kA;			
				Curva: C			
				Magnetotérmico,			
C5 –				Terciario (IEC			
Vestíbulo	F+N	3,60	15,59	60947-2); I _n : 16	78,26	23,20	113,48
secundario				A; I _{cu} : 4.5 kA;			
				Curva: C			



				Magnetotérmico,			
C(S-1- 1-				Terciario (IEC			
C6 – Sala de	F+N	4,00	17,32	60947-2); I _n : 20	57,33	29,00	83,13
descanso				A; Icu: 4.5 kA;			
				Curva: C			

Cortocircuito

Esquemas	Polaridad	Protecciones	Icu (kA)	Ics (kA)	1 _{cc} máx mín (kA)	Tcable CCmáx CCmín (s)	T _p CC _{máx} CC _{mín} (s)
C1 – Despacho 1 y 2	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,04 0,91	0,02 0,39	<0,10 <0,10
C2 – Sala de reuniones 1	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 20 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,04 0,98	0,02 0,34	<0,10 <0,10
C3 – Sala de reuniones 1 y despacho 8	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 20 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,04 0,85	0,02 0,45	<0,10 <0,10
C4 – Despacho 9 y despacho 10	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 20 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,04 0,91	0,05 0,90	<0,10 <0,10



		Magnetotérmico,					
C5 –		Terciario (IEC			4.04	0.12	<0.10
Vestíbulo	F+N	60947-2); I _n : 16	4,50	4,50	4,04	0,13	<0,10
secundario		A; Icu: 4.5 kA;			1,40	1,04	<0,10
		Curva: C					
		Magnetotérmico,					
C6 – Sala de		Terciario (IEC			4,04	0,05	<0,10
	F+N	60947-2); I _n : 20	4,50	4,50	,	,	-
descanso		A; Icu: 4.5 kA;			1,50	0,33	<0,10
		Curva: C					

<u>Subcuadro C – Primera planta</u>

Sobrecarga

Esquemas	Polaridad	P _{Demandada} (kW)	I _B (A)	Protecciones	Iz (A)	I ₂ (A)	1,45 x Iz (A)
C1 – Oficina Norte	F+N	5,50	23,82	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	86,00	36,25	124,70
C2 – Oficina Norte	F+N	5,50	23,82	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	86,00	36,25	124,70
C3 – Oficina Norte	F+N	5,50	23,82	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	86,00	36,25	124,70



				Magnetotérmico,			
C4 – Oficina				Terciario (IEC			
C4-Offenia	F+N	5,50	23,82	60947-2); I _n : 25	63,00	36,25	91,35
Central				A; Icu: 4.5 kA;			
				Curva: C			
				Magnetotérmico,			
C5 – Oficina				Terciario (IEC			
Sur	F+N	5,50	23,82	60947-2); I _n : 25	86,00	36,25	124,70
Sui				A; I _{cu} : 4.5 kA;			
				Curva: C			
				Magnetotérmico,			
C6 – Oficina		5,50	23,82	Terciario (IEC			
Sur	F+N			60947-2); I _n : 25	86,00	36,25	124,70
Sui				A; Icu: 4.5 kA;			
				Curva: C			
				Magnetotérmico,			
C7 Of sine			211	Industrial (IEC	~		
C7 – Oficina Sur	F+N	5,50	23,82	60947-2); I _n :	86,00	36,25	124,70
				250 A; I _m : 2500			
				A; Icu: 10.00 kA			

Cortocircuito

Esquemas	Polaridad	Protecciones	Icu (kA)	I _{cs} (kA)	1 _{cc} máx mín (kA)	Tcable CCmáx CCmín (s)	Tp CCmáx CCmín (s)
C1 – Oficina Norte	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,07 1,55	0,12 0,85	<0,10 <0,10



C2 – Oficina Norte	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,07 1,13	0,12 1,60	<0,10 <0,10
C3 – Oficina Norte	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,07 1,04	0,12 1,90	<0,10 <0,10
C4 – Oficina Central	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,07 1,04	0,04 0,69	<0,10 <0,10
C5 – Oficina Sur	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,07 1,07	0,12 1,77	<0,10 <0,10
C6 – Oficina Sur	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,07 1,13	0,12 1,60	<0,10 <0,10
C7 – Oficina Sur	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,07 1,04	0,12 1,90	<0,10 <0,10



<u>Subcuadro D – Primera planta</u>

Sobrecarga

Esquemas	Polaridad	P _{Demandada} (kW)	I _B (A)	Protecciones	Iz (A)	I ₂ (A)	1,45 x Iz (A)
C1 – Sala de estar	F+N	3,68	15,93	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 16 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	32,76	23,20	47,50
C2 – Sala de estar	F+N	3,68	15,93	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 16 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	23,66	23,20	34,31
C3 – Sala de estar	F+N	3,68	15,93	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 16 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C	32,76	23,20	47,50

Cortocircuito

Esquemas	Polaridad	Protecciones	Icu (kA)	Ics (kA)	1 _{cc} máx mín (kA)	Tcable CCmáx CCmín (s)	T _p CC _{máx} CC _{mín} (s)
C1 – Sala de estar	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 4.5 kA; Curva: C	4,50	4,50	4,40 0,59	0,01 0,37	<0,10 <0,10



		Magnetotérmico,					
G2 G 1 1		Terciario (IEC			4.40	0.00	<0.10
C2 – Sala de	F+N	60947-2); I _n : 20	4,50	4,50	4,40	0,00	<0,10
estar	A; I _{eu} : 4.5 kA;		0,91	0,06	<0,10		
		Curva: C					
		Magnetotérmico,					
C3 – Sala de		Terciario (IEC			4.40	0.01	<0.10
	F+N	60947-2); I _n : 20	4,50	4,50	4,40	0,01	<0,10
estar		A; Icu: 4.5 kA;			0,66	0,29	<0,10
		Curva: C					

<u>Subcuadro E – Primera planta</u>

Sobrecarga

Esquemas	Polaridad	P _{Demandada} (kW)	I _B (A)	Protecciones	Iz (A)	I ₂ (A)	1,45 x Iz (A)
C1 – Archivo	F+N	3,68	15,93	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 16 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	32,76	23,20	47,50
C2 – CPD	F+N	6,68	28,93	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 32 A; I _{cu} : 6 kA; Curva: C	57,33	46,40	83,13
C3 – Almacén	F+N	3,68	15,93	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 16 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	23,66	23,20	34,31



C4 – Pasillos y escaleras 2	F+N	5,50	23,82	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 10 kA; Curva: C	57,33	36,25	83,13
C5 – Aseos y cuarto de la limpieza	F+N	3,68	15,93	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 16 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	32,76	23,20	47,50
C6 – Sala de formación	F+N	3,68	15,93	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 16 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	44,59	23,20	64,66
C7 – Sala de formación	F+N	3,68	15,93	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 16 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	32,76	23,20	47,50
C8 – Despacho 1, 2 y 3	F+N	3,68	15,93	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 16 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	44,59	23,20	64,66
C9 – Despacho 4 y sala de reuniones	F+N	3,68	15,93	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 16 A; Icu: 10 kA; Curva: C	32,76	23,20	47,50



Cortocircuito

Esquemas	Polaridad	Protecciones Magnetotérmico,	Icu (kA)	Ics (kA)	1 _{cc} máx mín (kA)	Tcable CCmáx CCmín (s)	Tp CCmáx CCmín (s)
C1 – Archivo	F+N	Terciario (IEC 60947-2); I _n : 16 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	6,31 0,59	0,00 0,36	<0,10 <0,10
C2 – CPD	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 32 A; I _{cu} : 6 kA; Curva: C	6,00	6,00	5,21 0,49	0,03 3,07	<0,10 <0,10
C3 – Almacén	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 16 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	6,31 1,05	0,00	<0,10 <0,10
C4 – Pasillos y escaleras 2	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 25 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	6,31 0,76	0,02 1,29	<0,10 <0,10
C5 – Aseos y cuarto de la limpieza	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 16 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	6,31 0,59	0,00 0,36	<0,10 <0,10



C6 – Sala de formación	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 16 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	6,31 0,59	0,01 0,94	<0,10 <0,10
C7 – Sala de formación	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 16 A; Icu: 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	6,31 0,50	0,00 0,51	<0,10 <0,10
C8 – Despacho 1, 2 y 3	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 16 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	6,31 0,56	0,01 1,03	<0,10 <0,10
C9 – Despacho 4 y sala de reuniones	F+N	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); I _n : 16 A; I _{cu} : 10 kA; Curva: C	10,00	10,00	6,31 0,43	0,00 0,68	<0,10 <0,10



4.2. Instalación de protección contra incendios.

4.2.1. Cálculos justificativos de las bocas de incendio equipadas.

El sistema de bocas de incendio equipadas (BIE) es una parte fundamental de la infraestructura de seguridad contra incendios en edificios y estructuras. Está diseñado para proporcionar un suministro de agua confiable y accesible en caso de emergencia, permitiendo a los bomberos y equipos de respuesta combatir eficazmente los incendios.

La composición básica de un sistema de BIE consta de varios componentes interconectados.

En primer lugar, se instala una red de tuberías que se extiende por todo el edificio o área a proteger. Estas tuberías están diseñadas para transportar agua desde las fuentes de suministro hasta las bocas de incendio equipadas.

En segundo lugar, se incluyen los depósitos de agua en el sistema. Estos depósitos actúan como reservorios de agua para garantizar un suministro continuo en caso de interrupción del suministro principal o en situaciones en las que se requiere un flujo de agua adicional. Los depósitos suelen tener una capacidad adecuada para satisfacer las necesidades del sistema de BIE durante un período prolongado.

El tercer componente clave es el grupo de bombeo, que se encarga de mantener la presión adecuada en la red de tuberías y suministrar agua a las bocas de incendio equipadas cuando sea necesario. Este grupo de bombeo puede estar compuesto por una o varias bombas, dependiendo de los requisitos del sistema y del tamaño del edificio o área protegida.

Por último, las bocas de incendio equipadas son los puntos de acceso al agua en el sistema. Estas bocas están estratégicamente ubicadas en diferentes áreas del edificio y están equipadas con válvulas y conexiones para facilitar la conexión de las mangueras de los bomberos. Las BIE suelen ser de dos tipos: BIE de 25 mm y BIE de 45 mm, que se seleccionan en función de las necesidades específicas del edificio y las regulaciones locales.



Para determinar las capacidades de las bocas de incendio equipadas, es fundamental conocer la velocidad mínima requerida para el flujo de agua, la cual en este caso será de 20 m/s. Utilizaremos una BIE semirrígida con una manguera de 25 mm y una boquilla de 10 mm de diámetro. Con el objetivo de garantizar los niveles de protección necesarios, el factor K mínimo, tal como se establece en la normativa correspondiente, será de 42 para las BIE equipadas con manguera semirrígida.

- Volumen del depósito:

Con base en los datos proporcionados, procedemos a calcular el caudal en metros cúbicos por segundo (m³/s) que suministra la manguera.

$$Q_{\min} = \frac{V_{\min} \cdot \pi \cdot \frac{Boquilla^2}{1000}}{4} = \frac{20 \cdot \pi \cdot \frac{10^{-2}}{1000}}{4} = 0,00158 \ m^3/s$$

A continuación, realizamos el cálculo en litros por segundo (l/s).

$$Q_{\text{min}} = 0.00158 \frac{m^3}{s} = 94.8 \, l/min$$

Supondremos una simultaneidad de 2 BIEs y que estarán en funcionamiento durante una hora (60 minutos).

$$Q_{\min}(2BIEs) = 94.8 \frac{l}{min} \cdot 2 ud = 189.6 \frac{l}{min} \cdot 60 min = 11.376 litros$$

Una vez calculado el volumen requerido, debemos seleccionar dos depósitos que sean capaces de satisfacer la demanda de agua necesaria. La elección de dos depósitos se realiza con el objetivo de aumentar la seguridad del sistema. En caso de que uno de los depósitos presente alguna grieta u otra falla que cause pérdida de agua, el otro depósito podrá abastecer la demanda sin problemas. Dado que no existe un depósito de exactamente 11.376 litros y diseñarlo a medida resultaría más costoso, se procede a seleccionar el depósito inmediato superior que se encuentra disponible en el mercado, con una capacidad de 12.000 litros.



- Presión en la punta de la manguera:

Para determinar la presión en la manguera, se realiza la operación de dividir el caudal mínimo al cuadrado por el cuadrado de la constante K.

$$P_{\text{manguera}} = \frac{{Q_{\text{min}}}^2}{K^2} = \frac{94,8^2}{42^2} = 5,1 \ bar$$

La presión en la punta de la manguera es de 5,1 bar, lo cual supera el requisito mínimo de 5 bar necesario.

- Grupo de bombeo:

Para poder seleccionar un grupo de bombeo adecuado, es necesario conocer el caudal mínimo que debe proporcionar por hora.

$$Q_{\min}(m^3/h) = Q_{\min}(m^3/s) \cdot \frac{3600 \text{ s}}{1 \text{ h}} \cdot 2 \text{ (simultaneidad)} = 11,376 \text{ m}^3/h$$

Conociendo en el caudal mínimo requerido, se selecciona el grupo de presión PCI Diesel 16 m³/h.

- Red de tuberías:

Con la información de los tramos por donde pasarán las tuberías, las ubicaciones de los montantes y las posiciones de cada BIE, procedemos a calcular los diámetros de las tuberías de agua.

Tramo	Long. (m)	N° BIEs	Simult.	$Q_{sim.} \ ext{(I/min)}$	Caudal (m³/s)	D _{int} (mm)		Pulg. a mm	Pulg. (")
Depósito - Grupo	1	4	2	189,60	0,00316	49,68	OK	63,50	2 ½ "
Grupo – Mont. A	38	4	2	189,60	0,00316	49,68	OK	63,50	2 ½ "
Mont. A – BIE 1	0,5	1	1	94,80	0,00158	37,65	ОК	50,80	2 "
Mont. A – BIE 3	6	1	1	94,80	0,00158	37,65	OK	50,80	2 "
Mont. A – Mont. B	19	2	2	189,60	0,00316	49,68	OK	50,80	2 "
Mont. B – BIE 2	0,5	1	1	94,80	0,00158	37,65	ОК	50,80	2 "
Mont. B – BIE 4	6	1	1	94,80	0,00158	37,65	ОК	50,80	2 "

Tabla 116. Cálculo de los diámetros de tuberías de agua de la instalación de protección contra incendios.



4.3. Instalación fotovoltaica

4.3.1. Cálculos justificativos de la instalación fotovoltaica

4.3.1.1. Datos de partida de la instalación

Datos del inversor:

Inversor	Inversor							
Potencia Nominal CA inversor (W)	40.000							
Voltaje máximo en CC (V)	1.100							
Corriente máxima entrada CC (A)	40							
Máximo MPPT voltaje (V)	200-1.000							

Tabla 117. Datos del inversor.

Datos del módulo fotovoltaico:

Módulos						
Potencia Pico (W _p)	405					
Corriente cortocircuito (I _{sc})	12,34					
Tensión circuito abierto (Voc)	41,40					
Corriente máxima potencia (Imp)	11,77					
Tensión óptima de operación (V _{mmp})	34,40					
Corriente máxima de fusible en serie (A)	40,00					

Tabla 118. Datos del módulo fotovoltaico.

Parámetros de trabajo de las series:

Los 90 paneles están interconectados configurando un total de 5 series de 18 módulos cada uno:

P _{mmp} (W)	405
V _{mpp} (V)	34,40
I _{mpp} (A)	11,77
Voc (V)	41,40
I _{sc} (A)	12,34



$T_{k,V_{oc}}(\%/^{\circ}C)$	-0,25
$T_{k,I_{sc}}(\%/^{\circ}C)$	0,04
$T_{k,P_{mp}}$ (%/°C)	-0,34
Taref. (°C)	25
T ^a MÍN. (°C)	-40
T ^a MÁX. (°C)	85
V _{oc} (-5 °C) (V)	53,08
V _{mpp} (-5 °C) (V)	44,65
V _{mpp} (70 °C) (V)	36,20
Rangompp (V)	44,65 - 36,29
Isc (70 °C) (V)	11,78
Isc (-5 °C) (V)	11,36
Nº placas por serie	18
Nº Series	5
Nº de placas	90
Potencia Propuesta (W _p)	36.450
V _{mpp} sistema (V) (-5°C a 70°C)	580,39 - 471,67
I _{MÁX.,mpp} sistema (A)	11,91

Tabla 119. Datos del módulo fotovoltaico.

4.3.1.2. Sección del cable

Para determinar la sección necesaria del cableado, procederemos a analizar cada tramo de forma individual siguiendo los dos criterios que se emplearon en su selección. Estos criterios son:

Por máxima intensidad admisible del cable:

Se considerará la normativa IEC 60.634-7-712, que establece que el cable de cada rama debe ser capaz de soportar, a su temperatura de trabajo, una corriente de cortocircuito en STC del módulo multiplicada por un factor de seguridad de 1,25. Además, se tomará en cuenta lo especificado en la ITC-BT 40 punto 5, que indica que los cables de conexión deben estar dimensionados para soportar una corriente no inferior al 125% de la máxima corriente generada.



Máxima caída de tensión admisible

El Reglamento Electrotécnico de Baja Tensión (REBT) no establece regulaciones específicas para las caídas de tensión en sistemas fotovoltaicos, limitándose a imponer unos mínimos generales. No obstante, debido a las particularidades de este tipo de instalaciones, es importante minimizar las pérdidas de energía para obtener el máximo ahorro posible. Por este motivo, tanto el Instituto para la Diversificación y Ahorro Energético (IDAE) como la Asociación de Industriales Fotovoltaicos (ASIF) recomiendan valores menores de caída de tensión admisible en estos circuitos.

En la parte de corriente continúa:

c.d.t. en %	c.d.t. máxima	c.d.t. recomendada				
REBT	No indica	No indica				
IDEA	1,5	1,5				
ASIF	1,5	1				

Tabla 120. Máxima caída de tensión en corriente continua.

En la parte de corriente alterna:

c.d.t. en %	c.d.t. máxima	c.d.t. recomendada				
REBT	1,5	1,5				
IDEA	2	2				
ASIF	0,5	0,4				

Tabla 121. Máxima caída de tensión en corriente alterna.

En nuestro caso, trataremos de cumplir con el criterio más exigente de la Asociación de Industriales Fotovoltaicos (ASIF) en la medida de lo posible, y en ningún caso se superará lo establecido por el REBT.

A continuación, comprobaremos la compatibilidad de los inversores con los módulos:

4.3.1.2.1. Secciones de la parte de continua.

Para el dimensionado de la sección del cableado en la parte de corriente continua, se utilizará la corriente de cortocircuito, I_{sc}, que representa la máxima corriente que circulará por el cable.

• Criterio de intensidad máxima admisible:



De acuerdo con la norma IEC 60.641-7-712, el conductor debe ser capaz de soportar una corriente de 1,25 · I_{sc,mód.}, donde I_{sc,mód.} es la corriente de cortocircuito máxima en el módulo.

$$S_{\text{conductor}} = 1,25 \cdot I_{\text{sc,mód.}} = 1,25 \cdot 12,34 = 15,425 A$$

Intensidad máxima admisible de acuerdo con el método de instalación Sección nominal Un único cable al aire Un único cable sobre Dos cables cargados er libre una superficie contacto, sobre una superficie mm² 1.5 2,5 Temperatura ambiente: 60 °C (Para otras temperaturas ambiente véase tabla A.4). peratura máxima del conductor: 120 °C NOTA El periodo de utilización previsto a una temperatura máxima del conductor de 120 °C y una temperatura ambiente máxima de 90 °C es de

Tabla A.3 - Intensidad máxima admisible de los cables fotovoltaicos

Tabla 122. Intensidad máxima admisible de los cables fotovoltaico.

Para una intensidad de 15,425 A le corresponde una sección de 1,5 mm², teniendo en cuenta que lo instalaremos sobre superficie, según la tabla A.3 de la Norma UNE 50618:2015.

• Criterio de la caída de tensión máxima admisible:

Según lo establecido en el Pliego de Condiciones Técnicas de Instalaciones Conectadas a Red del IDAE, la sección de los conductores debe garantizar que la caída de tensión no supere el 1,5%. Sin embargo, en nuestro caso, hemos decidido imponer una caída de tensión máxima del 1% para cada rama.

Por lo tanto, para la longitud más desfavorable, la caída de tensión permitida será del 1%.

$$S = \frac{2 \cdot L_{\text{rama}} \cdot I_{\text{mpp}}}{\Delta U_{\text{rama}} \cdot V_{\text{mmp}} \cdot n^{\circ}_{\text{paneles en serie}} \cdot \gamma} = \frac{2 \cdot 44, 1 \cdot 11,77}{0,01 \cdot 34,40 \cdot 18 \cdot 56} = 3 \ mm^2$$



Al obtener una sección de 3 mm² nos vamos al inmediato superior. Por tanto, con una sección de 6 mm² obtendríamos una caída de tensión de:

$$\Delta V_{\text{rama}} = \frac{2 \cdot L_{\text{rama}} \cdot I_{\text{mpp}}}{S_{\text{rama}} \cdot V_{\text{mmp}} \cdot n^{\circ}_{\text{paneles en serie}} \cdot \gamma} = \frac{2 \cdot 44, 1 \cdot 11,77}{6 \cdot 34,40 \cdot 18 \cdot 56} = 0,5 \%$$

Por lo tanto, se ha optado por utilizar una sección de 6 mm² para el cableado entre los módulos fotovoltaicos y el inversor.

4.3.1.2.2. Secciones de la parte de alterna

• Criterio de intensidad máxima admisible:

En este caso el tramo deberá soportar 1,25 veces la Intensidad de salida del inversor. Dicha intensidad nominal vendrá dada por la expresión:

$$I_{\text{INV}} = \frac{1,25 \cdot P_{\text{INV,AC}}}{\sqrt{3} \cdot V_{\text{INV,AC}}} = \frac{1,25 \cdot 40.000}{\sqrt{3} \cdot 400} = 72,17 \text{ A}$$

Teniendo en cuenta que tenemos conductores aislados en tubos en montaje superficial, según la tabla de la ITC-BT 19 obtenemos una sección de 16 mm².

A		Conductores aislados en tubos empotrados en paredes aislantes		3x PVC	2x PVC	Ti,	3x XLPE o EPR	2x XLPE o EPR					
A2		Cables multiconductores en tubos empotrados en paredes aislantes	3x PVC	2x PVC		3x XLPE o EPR	2x XLPE o EPR	LIK					
В	þ	Conductores aislados en tubos ²³ en montaje super- ficial o empotrados en obra				3x PVC	2x PVC			3x XLPE o EPR	2x XLPE o EPR		
B2		Cables multiconductores en tubos ² en montaje su- perficial o emprotrados en obra			3x PVC	2x PVC		3x XLPE o EPR	Y	2x XLPE o EPR			
С	100	Cables multiconductores directamente sobre la pared ⁹		8			3x PVC	2x PVC		3x XLPE o EPR	2x XLPE o EPR		
E		Cables multiconductores al aire libre? Distancia a la pared no inferior a 0.3D%						3x PVC	,	2x PVC	3x XLPE o EPR	2x XLPE o EPR	
F	S.	Cables unipolares en contacto mutuo ⁴ ; Distan- cia a la pared no inferior a D ⁵							3x PVC			3x XLPE o EPR ¹¹	
G .	# 	Cables unipolares sepa- rados mínimo D ³⁾									3x PVC ⁽⁾		3x XLPE o EPR
		mm²	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
	Cobre	1,5 2,5 4 6 10 16 25 35 50 70 95 120 150 185 240 300	11 15 20 25 34 45 59	11,5 16 21 27 37 49 64 77 94	13 17,5 23 30 40 54 70 86 103	13,5 18,5 24 32 44 59 77 96 117 149 180 208 236 268 315 360	15 21 27 36 50 66 84 104 125 160 194 225 260 297 350 404	16 22 30 37 52 70 88 110 133 171 207 240 278 317 374 423	96 119 145 188 230 267 310 354 419 484	18 25 34 44 60 80 106 131 159 202 245 284 338 386 455 524	21 29 38 49 68 91 116 144 175 224 271 314 363 415 490 565	24 33 45 57 76 105 123 154 188 244 296 348 404 464 4552 640	166 206 250 321 391 455 525 601 711 821

Tabla 123. Intensidades admisibles (A) al aire 40°C. Nº de conductores con carga y de aislamiento.



• Criterio de la caída de tensión máxima admisible:

En nuestro caso al ser el Inversor es trifásico impondremos una caída de tensión de 1,5%, obtendremos que:

$$S = \frac{\sqrt{3} \cdot L \cdot I_{\text{INV}} \cdot \cos \varphi}{\Delta V \cdot U \cdot \rho} = \frac{\sqrt{3} \cdot 44, 3 \cdot 72, 12 \cdot 0, 8}{0,015 \cdot 400 \cdot 56} = 13,17 \text{ mm}^2$$

Nos ponemos del lado de la seguridad y elegimos una sección de 16 mm².

Lo que corresponde a una caída de tensión en el tramo del inversor al contador de la compañía distribuidora de:

$$\Delta V = \frac{\sqrt{3} \cdot L \cdot I_{\text{INV}} \cdot \cos \varphi}{S \cdot U \cdot \rho} = \frac{\sqrt{3} \cdot 44, 3 \cdot 72, 12 \cdot 0, 8}{16 \cdot 400 \cdot 56} = 1,24 \%$$

Obteniendo así una caída de tensión en la parte de corriente alterna de 1,24 %.

• Cálculo de cortocircuito:

 $I_{\rm cc} = \frac{0.8 \cdot U}{RL}$

Siendo;

$$RL = \rho \cdot \frac{L}{S}$$

Por tanto:

$$RL_{\text{INV.-SCB}} = \rho \cdot \frac{L}{S} = 0.018 \cdot \frac{44.3}{16} = 0.05$$

$$I_{\text{cc}} = \frac{0.8 \cdot 400}{0.05} = 6400 \text{ A}$$

Dado que $I_L < I_N < I_{cc}$,

Podemos afirmar que 72,12 < 80 < 6400

Por lo tanto, para proteger la instalación eléctrica, se ha instalado una protección Magnetotérmica en cabecera de línea con un calibre de 80 A y un poder de corte de 10 kA. Además, se ha instalado un interruptor diferencial de 4 polos, 80 A y 300 mA para la protección contra corrientes de fuga a tierra.



4.3.1.23. Secciones de las tomas de tierra

La sección de los conductores de protección debe ser igual a la que se indica en la tabla correspondiente, en función de la sección de los conductores de fase o polares de la instalación.

Secciones de los conductores de fase o polares de la instalación (mm²)	Secciones mínimas de los conductores de protección (mm²)
S ≤ 16	S (*)
16< S ≤ 35	16
S > 35	S/2

^(*) Con un mínimo de:

Tabla 124. Secciones de los conductores.

Por lo tanto, al elegir una sección del cableado de tierra según lo especificado en la tabla anterior para cada una de las secciones calculadas en los puntos anteriores, se cumplirá con lo establecido por el Reglamento Electrotécnico de Baja Tensión (REBT).

^{2,5} mm² si los conductores de protección no forman parte de la canalización de alimentación y tienen una protección mecánica

⁴ mm² si los conductores de protección no forman parte de la canalización de alimentación y no tienen una protección mecánica



5. PLIEGO DE CONDICIONES

5.1. Objeto

Este Pliego de Condiciones determina los requisitos a que se debe ajustar la ejecución de instalaciones cuyas características técnicas estarán especificadas en el correspondiente Proyecto.

5.2. Condiciones generales

El Contratista deberá cumplir con la Reglamentación del Trabajo correspondiente, incluyendo la contratación del Seguro Obligatorio, Subsidio familiar y de vejez, Seguro de Enfermedad, y todas las reglamentaciones sociales vigentes o que se dicten en el futuro. Además, deberá cumplir con lo estipulado en la Norma UNE 24042 "Contratación de Obras. Condiciones Generales", siempre que no sea modificado por el presente Pliego de Condiciones.

Todos los materiales utilizados en la presente instalación deberán ser de primera calidad y cumplir con las condiciones exigidas por los diferentes reglamentos, así como con el Código Técnico de la Edificación y otras disposiciones vigentes relacionadas con materiales y prototipos de construcción.

Todos los trabajos incluidos en el proyecto serán realizados con esmero y siguiendo las mejores prácticas de la industria de instalaciones, cumpliendo estrictamente las instrucciones recibidas por la Dirección Facultativa

5.3. Condiciones facultativas

Las obras del Proyecto, además de lo prescrito en el presente Pliego de Condiciones, se regirán por lo especificado en:

- Reglamentación General de Contratación según Decreto 3410/75, de 25 de noviembre.
- Pliego de Condiciones Generales para la Contratación de Obras Públicas aprobado por Decreto 3854/70, de 31 de diciembre.
- Artículo 1588 y siguientes del Código Civil, en los casos que sea procedente su aplicación al contrato de que se trate.



- Decreto de 12 de marzo de 1954 por el que se aprueba el Reglamento de Verificaciones eléctricas y Regularidad en el suministro de energía.
- Real Decreto 3275/1982 de 12 de Noviembre, sobre Condiciones Técnicas y Garantías de Seguridad en Centrales Eléctricas, Subestaciones y Centros de Transformación, así como las Ordenes de 6 de julio de 1984, de 18 de octubre de 1984 y de 27 de noviembre de 1987, por las que se aprueban y actualizan las Instrucciones Técnicas Complementarias sobre dicho reglamento.
- Real Decreto 3151/1968 de 28 de Noviembre, por el que se aprueba el Reglamento Técnico de Líneas Eléctricas Aéreas de Alta Tensión.
- Reglamento Electrotécnico para Baja Tensión e Instrucciones Técnicas
 Complementarias (Real Decreto 842/2002 de 2 de Agosto de 2002).
- Normas particulares y de normalización de la Cía. Suministradora de Energía Eléctrica.
- Ley 31/1995, de 8 de noviembre, sobre Prevención de Riesgos laborales y RD 162/97 sobre Disposiciones mínimas en materia de Seguridad y Salud en las Obras de Construcción.

5.4. Seguridad en el trabajo

El Contratista deberá cumplir con todas las condiciones establecidas en este pliego de condiciones y cualquier otra que sea aplicable en esta materia. Además, deberá proporcionar todo lo necesario para el mantenimiento de las máquinas, herramientas, materiales y útiles de trabajo en condiciones de seguridad adecuadas.

Mientras los operarios estén trabajando en circuitos o equipos en tensión o cerca de ellos, deberán usar ropa sin accesorios metálicos y evitar el uso innecesario de objetos de metal. Las herramientas o equipos que se utilicen no deben ser de material conductor y deben llevarse en bolsas. También se deberá usar calzado aislante o al menos sin herrajes ni clavos en las suelas.

El personal de la Contrata está obligado a utilizar todos los dispositivos y medios de protección personal, herramientas y prendas de seguridad necesarios para eliminar o reducir los riesgos laborales, como cascos, gafas, bancos aislantes, etc. Si el Director de Obra considera que el personal de la Contrata está expuesto a peligros que son corregibles, puede suspender los trabajos.

256



El Director de Obra puede exigir al Contratista, mediante una orden escrita, que cese en la obra cualquier empleado u obrero que, por imprudencia temeraria, pueda provocar accidentes que pongan en peligro la integridad física del propio trabajador o de sus compañeros.

En cualquier momento, antes o después de la iniciación de los trabajos, el Director de Obra puede exigir al Contratista que presente los documentos acreditativos de haber formalizado los regímenes de Seguridad Social de todo tipo (afiliación, accidente, enfermedad, etc.) de acuerdo con la forma legalmente establecida.

5.5. Seguridad pública

El Contratista deberá tomar todas las precauciones máximas en todas las operaciones y usos de equipos para proteger a las personas, animales y cosas de los peligros procedentes del trabajo. Será de su cuenta las responsabilidades que por tales accidentes se ocasionen.

Asimismo, el Contratista tendrá la obligación de mantener una póliza de seguros que proteja suficientemente a él y a sus empleados u obreros frente a las responsabilidades por daños, responsabilidad civil, etc., que en uno y otro pudieran incurrir para el Contratista o para terceros, como consecuencia de la ejecución de los trabajos.

5.6. Datos de la obra

Se entregará al Contratista una copia de los planos y pliegos de condiciones del Proyecto, así como cuantos planos o datos necesite para la completa ejecución de la obra. Además, el Contratista podrá tomar nota o sacar copia a su costa de la Memoria, Presupuesto y Anexos del Proyecto, así como segundas copias de todos los documentos.

Es importante destacar que el Contratista se hace responsable de la buena conservación de los originales de donde obtenga las copias, los cuales serán devueltos al Director de Obra después de su utilización. Asimismo, en un plazo máximo de dos meses después de la terminación de los trabajos, el Contratista deberá actualizar los diversos planos y documentos existentes, de acuerdo con las características de la obra terminada, entregando al Director de Obra dos expedientes completos relativos a los trabajos realmente ejecutados.



Cabe mencionar que el Contratista no podrá hacer alteraciones, correcciones, omisiones, adiciones o variaciones sustanciales en los datos fijados en el Proyecto sin la aprobación previa por escrito del Director de Obra. Es importante respetar estas disposiciones para garantizar la correcta ejecución de la obra y evitar posibles inconvenientes o retrasos en su realización.

5.7. Replanteo de la obra

Antes de que el Contratista comience las obras, el Director de Obra deberá hacer el replanteo de las mismas, prestando especial atención a los puntos singulares. Para fijar completamente la ubicación de estos puntos, el Director de Obra entregará al Contratista las referencias y datos necesarios.

Es importante destacar que se levantará por duplicado un acta en la que constarán claramente los datos entregados, la cual será firmada tanto por el Director de Obra como por el representante del Contratista. De esta forma, se dejará constancia de las medidas tomadas para el correcto replanteo de la obra.

Es necesario tener en cuenta que los gastos de replanteo serán de cuenta del Contratista. Es responsabilidad del Contratista estar preparado para asumir estos costos y tomar las medidas necesarias para garantizar la correcta ejecución de la obra.

5.8. Mejoras y variaciones del proyecto

No se considerarán como mejoras ni variaciones del Proyecto más que aquellas que hayan sido ordenadas expresamente por escrito por el Director de Obra y convenido precio antes de proceder a su ejecución.

Las obras accesorias o delicadas, no incluidas en los precios de adjudicación, podrán ejecutarse con personal independiente del Contratista.

5.9. Recepción del material

Es crucial que el Director de Obra y el Contratista se aseguren de que el material suministrado cumpla con las especificaciones necesarias para su correcta instalación en la obra. Esto es importante para garantizar la calidad y seguridad de la construcción, así como evitar cualquier problema o retraso en el proyecto.



Además, es responsabilidad del Contratista llevar a cabo la vigilancia y conservación del material suministrado. Esto significa que debe asegurarse de que el material se encuentre en buenas condiciones y se maneje de manera adecuada durante todo el proceso de construcción. Si el material no se maneja correctamente, puede producirse desperdicio, daño o pérdida, lo que puede afectar la calidad del trabajo y el costo del proyecto.

Por tanto, es fundamental que el Contratista establezca medidas de seguridad y control para la conservación del material, con el fin de garantizar su integridad y optimizar su uso en la obra. Estas medidas pueden incluir el almacenamiento adecuado del material, la protección contra factores ambientales adversos, el control del acceso al material y la verificación regular de su estado.

5.10. Organización

El Contratista es el patrono legal en la ejecución de la obra y acepta todas las responsabilidades que corresponden, como el pago de salarios y cargas legalmente establecidas, y cualquier legislación, decreto u orden relacionados con el trabajo. En este sentido, el Contratista se encargará de la organización de la obra, así como de la determinación de los materiales que se utilizarán, siendo responsable de la seguridad en el lugar de trabajo.

No obstante, el Contratista deberá informar al Director de Obra de todos los planes de organización técnica de la obra, así como de la procedencia de los materiales utilizados y cumplir con todas las órdenes que se le den en relación con los detalles de la obra.

En el caso de obras por administración, el Contratista deberá llevar un registro diario de la admisión de personal, la compra de materiales y la adquisición o alquiler de elementos auxiliares, y comunicar al Director de Obra todos los gastos que haya que efectuar. Para contratos de trabajo, compra de materiales o alquiler de elementos auxiliares, cuyos salarios, precios o cuotas superen en un 5% los valores normales del mercado, el Contratista deberá obtener la aprobación previa del Director de Obra. En cualquier caso, el Director de Obra deberá responder a las solicitudes del Contratista en un plazo de ocho días, salvo en casos de urgencia debidamente reconocidos.



5.11. Facilidades para la inspección

Además de las facilidades para los replanteos, reconocimientos, mediciones y pruebas de los materiales, es importante destacar que el Contratista también debe proporcionar al Director de Obra o Delegados y colaboradores todas las herramientas y equipos necesarios para llevar a cabo las inspecciones de manera adecuada. Esto incluye, por ejemplo, escaleras, andamios, equipos de seguridad y protección personal, así como cualquier otro elemento necesario para realizar las pruebas y mediciones requeridas.

Asimismo, es importante mencionar que el Contratista debe garantizar que el personal encargado de llevar a cabo las inspecciones tenga la formación y capacitación adecuadas para realizar su trabajo de manera eficiente y segura. Es responsabilidad del Contratista asegurarse de que todos los trabajadores involucrados en la obra cumplan con las normativas de seguridad laboral y estén debidamente equipados para llevar a cabo sus tareas de manera segura.

Por último, es fundamental destacar que el Contratista debe permitir el acceso a todas las partes de la obra y a los talleres o fábricas donde se produzcan los materiales o se realicen trabajos para las obras. Esto es esencial para que el Director de Obra y los Delegados puedan realizar las inspecciones necesarias en cada etapa del proceso y garantizar que se cumplan todas las condiciones establecidas en el contrato. Es responsabilidad del Contratista garantizar que se cumplan todas estas condiciones y que se proporcionen todas las facilidades necesarias para realizar las inspecciones de manera adecuada.

5.12. Canalizaciones eléctricas

Se llevará a cabo la disposición de los conductos de transmisión de señal o energía eléctrica mediante el uso de tubos o canales que podrán ser fijados a las paredes de la estructura o enterrados bajo tierra. La distribución de los conductos se realizará siguiendo las especificaciones que se encuentran en la Memoria, Planos y Mediciones. Antes de comenzar con el proceso de colocación de las líneas en cada serie, es necesario que se realice previamente la obra necesaria para preparar las canalizaciones correspondientes. Es importante tener en cuenta que la ubicación de las cajas de registro y protección debe ser visible y señalada adecuadamente, y también se deberá indicar claramente el recorrido de las líneas junto con la descripción de cada elemento.



5.12.1. Cuadros eléctricos

Los paneles eléctricos serán completamente nuevos y se entregarán en obra sin ningún tipo de defecto. Estarán diseñados siguiendo los requisitos establecidos en estas especificaciones y serán construidos de acuerdo con las regulaciones vigentes para Baja Tensión y las recomendaciones internacionales de la Comisión Electrotécnica Internacional (CEI).

Cada circuito que salga del panel estará protegido contra sobrecargas y cortocircuitos. Los paneles serán adecuados para un funcionamiento continuo. Se permitirá una variación máxima de \pm 5% en la tensión y frecuencia nominal.

Los paneles serán diseñados para uso en interiores, completamente sellados para proteger contra polvo y humedad. Serán ensamblados y cableados íntegramente en fábrica. Estarán construidos con una estructura metálica de perfiles laminados en frío, adecuada para montaje en el suelo. Los paneles de cerramiento estarán fabricados con chapa de acero de alta resistencia, o cualquier otro material mecánicamente resistente y no inflamable. Otra opción viable es utilizar módulos de material plástico transparente para la construcción de la carcasa del panel.

Las puertas estarán equipadas con juntas de neopreno u otro material similar para garantizar el sellado y evitar la entrada de polvo.

Todos los cables serán instalados dentro de canaletas con tapas desmontables. Los cables de alimentación estarán separados de los cables de control y señal en su recorrido a través de las canaletas.

Los dispositivos serán montados dejando una distancia mínima entre ellos y las partes adyacentes, la cual cumplirá con las recomendaciones del fabricante del dispositivo, siendo en ningún caso inferior a la cuarta parte de las dimensiones del dispositivo en la dirección correspondiente.

Los paneles tendrán una profundidad de 500 mm y su altura y anchura serán dimensionadas según los requisitos de los componentes, en múltiplos enteros del módulo especificado por el fabricante. Los paneles serán diseñados para permitir su expansión en ambos extremos.

Los dispositivos indicadores y dispositivos de control serán montados en la parte frontal de los paneles.



Todos los componentes internos, dispositivos y cables, podrán ser accedidos desde el exterior a través del frente del panel.

El cableado interno del panel será llevado hasta una regleta de bornes ubicada junto a las entradas de los cables desde el exterior.

Las partes metálicas de la carcasa de los paneles serán protegidas contra la corrosión mediante la aplicación de dos capas de imprimación anticorrosiva y una capa de acabado, cuyo color será especificado en las mediciones o, en su defecto, determinado por la Dirección Técnica durante la instalación.

La construcción y diseño de los paneles deben garantizar la seguridad del personal y asegurar un funcionamiento perfecto bajo todas las condiciones de servicio. En particular:

El panel y todos sus componentes deben ser capaces de soportar las corrientes de cortocircuito (kA) según las especificaciones indicadas en los planos y mediciones.

En el origen de la instalación y lo más cercano posible al punto de suministro, se instalará el cuadro general de control y protección.

Se instalarán prensaestopas en todas las entradas y salidas de cables del panel. Los prensaestopas serán de doble cierre para cables blindados y de cierre simple para cables sin blindaje.

Todos los dispositivos y bornes estarán debidamente identificados dentro del panel mediante números correspondientes a la designación del esquema. Las etiquetas serán marcadas de forma permanente y claramente legible.

En la parte frontal del panel se colocarán placas de identificación de los circuitos, fabricadas con chapa de aluminio y fijadas de manera segura a los paneles frontales. Las placas serán impresas de manera duradera, con un fondo negro mate y los textos y áreas de estampación en aluminio pulido. El fabricante podrá utilizar cualquier material duradero y fácilmente legible para las etiquetas, su soporte y la impresión.

En cualquier caso, las etiquetas serán impresas en letras negras de 10 mm de altura sobre un fondo blanco.



5.12.2. Identificación de las instalaciones

Se tomarán medidas para garantizar que las canalizaciones eléctricas sean fácilmente identificables para facilitar la realización de reparaciones o transformaciones. Para ello, se aplicarán colores distintos a los aislamientos de los conductores de la instalación para distinguir entre ellos. Especial atención se prestará a la identificación del conductor neutro y del conductor de protección, utilizando colores específicos para cada uno. En particular, se empleará el color azul claro para identificar el conductor neutro y el color verdeamarillo para el conductor de protección. En cuanto a los conductores de fase, se utilizarán colores marrón, negro o gris, dependiendo de cada caso y siempre siguiendo las normativas vigentes.

5.12.3. Resistencia de aislamiento y rigidez dieléctrica

Se verificará que la rigidez dieléctrica cumpla con los estándares establecidos, para lo cual se realizará una prueba de tensión de 2U + 1000 V a frecuencia industrial durante un minuto, siempre y cuando los aparatos de utilización (receptores) estén desconectados. Cabe destacar que la "U" representa la tensión máxima de servicio expresada en voltios, debiendo cumplir con un mínimo de 1.500 V para asegurar la protección de los usuarios y de la instalación.

Asimismo, se deberá garantizar que las corrientes de fuga no superen la sensibilidad de los interruptores diferenciales instalados para la protección contra los contactos indirectos, tanto para el conjunto de la instalación como para cada uno de los circuitos en los que se pueda dividir a efectos de su protección. Es importante asegurarse de cumplir con estas normas para evitar posibles peligros eléctricos y garantizar la seguridad de la instalación y de las personas que la utilizan.

5.12.4. Cajas de empalme

Las conexiones entre conductores se realizarán en el interior de cajas apropiadas de material plástico resistente incombustible o metálicas, en cuyo caso estarán aisladas interiormente y protegidas contra la oxidación. Deberán ser de Clase II. En ningún caso se permitirá la unión de conductores, como empalmes o derivaciones por simple retorcimiento o arrollamiento entre sí de los conductores, sino que deberá realizarse siempre utilizando bornes de conexión.



Los conductos se fijarán firmemente a todas las cajas de salida, de empalme y de paso, mediante contratuercas y casquillos. Se tendrá cuidado de que quede al descubierto el número total de hilos de rosca al objeto de que el casquillo pueda ser perfectamente apretado contra el extremo del conducto, después de lo cual se apretará la contratuerca para poner firmemente el casquillo en contacto eléctrico con la caja.

Los conductos y cajas se sujetarán por medio de clavos Split sobre metal. Los pernos de fiador de tipo tornillo se usarán en instalaciones permanentes, los de tipo de tuerca cuando se precise desmontar la instalación, y los pernos de expansión serán de apertura efectiva. Serán de construcción sólida y capaz de resistir una tracción mínima de 20 kg. No se hará uso de clavos por medio de sujeción de cajas de conductos. No se hará uso de elementos improvisados como alambre o cinta adhesiva para la sujeción de conductos y cajas.

Las conexiones deberán realizarse con herramientas adecuadas para el corte, pelado y unión de conductores, evitando el daño a los aislamientos y los conductores. Se utilizarán herramientas como alicates de corte, pelacables, prensaestopas, llaves para apretar tuercas y destornilladores de cabeza plana o Philips según se requiera.

Para la conexión de conductores de diferentes secciones o tipos, se utilizarán bornes de conexión adecuados para asegurar una unión correcta y segura. Se evitará el uso de empalmes directos por retorcimiento o soldadura.

Por último, se realizarán pruebas de continuidad y aislamiento de la instalación para asegurarse de que todas las conexiones están realizadas correctamente y que la instalación cumple con las normas de seguridad eléctrica aplicables.

5.12.5. Líneas de distribución y canalización

Para asegurar la identificación del sistema y permitir un acceso sencillo a todas las partes del cableado, la distribución del mismo será diseñada cuidadosamente. Los tubos rígidos de PVC curvables en caliente o los tubos flexibles de poliamida, de sección variable según el número de cables alojados, se utilizarán para canalizar el cableado en el interior de los seguidores. Las líneas se conectarán y derivarán en cajas estancas de registro.

El cableado utilizado será de aislamiento Clase II, con una cubierta de poliolefina termoplástica y se identificarán mediante números identificadores según los esquemas.



5.12.6. Interruptores automáticos

El cuadro general de mando y protección se ubicará detrás de la recepción principal del edificio y se dispondrá de interruptores generales de corte omnipolar, así como dispositivos de protección contra sobreintensidades de cada uno de los circuitos que parten de dicho cuadro. La protección contra sobreintensidades para todos los conductores (fases y neutro) de cada circuito se hará con interruptores magnetotérmicos o automáticos de corte omnipolar. Para la protección de sobrecargas, se utilizará una curva térmica de corte, y para la protección contra cortocircuitos, se utilizará un sistema de corte electromagnético.

En general, se instalarán dispositivos destinados a la protección de los circuitos en el origen de éstos y en los puntos en que la intensidad admisible disminuya por cambios debidos a sección, condiciones de instalación, sistema de ejecución o tipo de conductores utilizados. No obstante, no será necesario instalar dispositivos de protección en el origen de un circuito en que se presente una disminución de la intensidad admisible en el mismo, cuando su protección quede asegurada por otro dispositivo instalado anteriormente.

Los interruptores tendrán un indicador de posición y serán de ruptura al aire y de disparo libre. El accionamiento será directo por polos con mecanismos de cierre por energía acumulada y podrán ser accionados manualmente o mediante un sistema eléctrico, según se indique en el esquema o sea necesario por necesidades de automatismo. Llevarán marcadas la intensidad y tensión nominales de funcionamiento, así como el signo indicador de su desconexión.

El interruptor de entrada al cuadro, de corte omnipolar, será selectivo con los interruptores situados aguas abajo, tras él, para garantizar la continuidad del suministro eléctrico y evitar posibles cortes en el funcionamiento

5.12.7. Fusibles

Estos fusibles se ubicarán sobre un material aislante e incombustible para garantizar su seguridad y estarán diseñados de manera que no proyecten metal al fundirse. Cada uno de ellos llevará marcada la intensidad y tensión nominales de trabajo correspondientes.

Se prohibirá la utilización de elementos en los que la reposición del limitador de corriente pueda suponer un peligro de accidente. Asimismo, se instalará una empuñadura fácilmente extraíble de la base para su mantenimiento y reemplazo en caso de falla.



5.12.8. Interruptores diferenciales

En la parte de corriente alterna, se deben adoptar medidas de protección contra contactos directos, que incluyen:

- Protección por aislamiento de las partes activas: Las partes activas deben estar recubiertas de un aislamiento que no pueda ser eliminado sin destruirlo.
- Protección por medio de barreras o envolventes: Las partes activas deben estar ubicadas dentro de envolventes o detrás de barreras. Si se necesitan aberturas mayores para reparaciones o mantenimiento, se deben tomar precauciones para evitar el contacto con las partes activas y se debe garantizar que las personas estén conscientes de que no deben tocarlas.
- Protección complementaria mediante dispositivos de corriente diferencialresidual: Este tipo de protección solo complementa otras medidas de protección
 contra contactos directos. Se recomienda el uso de dispositivos de corriente
 diferencial-residual con un valor de corriente diferencial asignada de
 funcionamiento inferior o igual a 30 mA, en caso de que falle otra medida de
 protección o si los usuarios actúan imprudentemente.

Para la protección contra contactos indirectos, se debe implementar un "corte automático de alimentación", que consiste en impedir que una tensión de contacto peligrosa se mantenga después de un fallo. La tensión límite convencional es de 50 V en condiciones normales y de 24 V en locales húmedos. Para garantizar la protección contra contactos indirectos, se debe cumplir la siguiente condición:

donde

 $\mathbf{R}_a \rightarrow$ Suma de las resistencias de la toma de tierra y de los conductores de protección de masas.

 $I_a \rightarrow$ Corriente que asegura el funcionamiento automático del dispositivo de protección (o la corriente diferencial-residual asignada, en el caso de un dispositivo de corriente diferencial-residual).

 $U \rightarrow$ Tensión de contacto límite convencional (50 o 24 V).



5.12.9. Equipos de medida

Los medidores de energía activa y reactiva deben ser homologados por el organismo competente.

La tierra de medición debe estar conectada a la tierra del neutro de Baja Tensión, formando la tierra de servicio, que debe ser independiente de la tierra de protección.

En general, se deben tener en cuenta las regulaciones establecidas por la compañía suministradora en cuanto al montaje del equipo de medición, la precintabilidad, el grado de protección, entre otros aspectos relevantes.

5.12.10. Líneas de la puesta a tierra

5.12.10.1. Puestas a tierra de las instalaciones

5.12.10.1.1. Instalaciones fotovoltaicas

La instalación de la planta fotovoltaica cumplirá con lo establecido en el Real Decreto 1699/2011 (artículo 15) referente a las condiciones de conexión a tierra de las instalaciones fotovoltaicas conectadas a la red de baja tensión. En particular:

- La conexión a tierra de las instalaciones interconectadas se realizará de tal
 forma que no se alteren las condiciones de conexión a tierra de la red de la
 empresa distribuidora, asegurando que no se produzcan transferencias de
 defectos a la red de distribución.
- La instalación deberá contar con una separación galvánica entre la red de distribución y las instalaciones generadoras, ya sea mediante un transformador de aislamiento u otro medio que cumpla las mismas funciones de acuerdo con la normativa de seguridad y calidad industrial correspondiente.
- Las masas de la instalación generadora estarán conectadas a una tierra independiente del neutro de la empresa distribuidora y cumplirán con lo establecido en las normativas vigentes de seguridad y calidad industrial que sean aplicables.
- Aunque no se especifica en el R.D. 1699/2011, se indica en la normativa que las masas de la instalación fotovoltaica, así como las de otros elementos en el lugar, se conectarán de forma independiente a los conductores de conexión a tierra del pararrayos o pararrayos del lugar si los hubiera.



5.13. Inspecciones y pruebas en fábrica

Antes de salir de la fábrica, se someterá la aparatología a una serie de pruebas para asegurarse de que esté libre de defectos eléctricos y mecánicos. En particular, se llevarán a cabo las siguientes comprobaciones:

- Se medirá la resistencia de aislamiento entre conductores y en relación con tierra, que deberá tener un valor mínimo de 0,50 Mohm.
- Se realizará una prueba de rigidez dieléctrica aplicando una tensión igual a dos veces la tensión nominal más 1.000 voltios, con un mínimo de 1.500 voltios, durante 1 minuto a la frecuencia nominal. Esta prueba se llevará a cabo con los aparatos de interrupción cerrados y los cortocircuitos instalados como si estuvieran en servicio normal.
- Todas las protecciones serán calibradas y ajustadas de acuerdo con los valores suministrados por el fabricante.

5.14. Medidas auxiliares

Es importante destacar que el costo de los medios auxiliares será incluido en los precios del presupuesto, por lo que no se abonarán cantidades adicionales a las ya consignadas explícitamente. En el caso de que se requieran medios auxiliares adicionales a los previstos en el presupuesto, estos deberán ser acordados previamente y consignados en un documento adicional a este efecto, con su correspondiente costo detallado.

Asimismo, es necesario mencionar que en los casos en que se requieran medios auxiliares específicos que no se encuentren contemplados en el presupuesto, estos serán suministrados por el cliente, quien deberá encargarse de su instalación y puesta en marcha. En caso de que el cliente solicite que se realice la instalación de estos medios auxiliares por parte del proveedor, se acordará un costo adicional por estos servicios y deberá ser consignado en un documento adicional al presupuesto.

Por lo tanto, es fundamental que tanto el proveedor como el cliente acuerden de forma previa y por escrito todas las condiciones relacionadas con los medios auxiliares, de manera que se eviten malentendidos y se establezcan las responsabilidades de ambas partes en este aspecto.



5.15. Ejecuciones de las obras

Las obras deberán ejecutarse de acuerdo con el Proyecto, las condiciones contenidas en este Pliego de Condiciones y en el Pliego Particular, si lo hubiera, y de acuerdo a las especificaciones detalladas en el Pliego de Condiciones Técnicas.

Cualquier alteración o modificación en la ejecución de la obra en relación con el Proyecto y las Condiciones Técnicas especificadas, debe contar con la aprobación por escrito del Director de Obra. El Contratista no podrá realizar ningún cambio sin este consentimiento previo.

En cuanto a la contratación de personal, el Contratista deberá utilizar únicamente personal de su propia cuenta y cargo, a excepción de los casos de subcontratación debidamente autorizados. Además, será responsabilidad exclusiva del Contratista cualquier personal necesario para el control administrativo de la obra, que no esté incluido dentro del personal manual.

5.16. Subcontratación de las obras

A menos que se establezca lo contrario en el contrato o que, por la naturaleza y las condiciones de la obra, se deduzca que debe ser realizada directamente por el contratista adjudicatario, este podrá contratar a terceros para la ejecución de ciertas unidades de obra.

La celebración de subcontratos estará sujeta al cumplimiento de los siguientes requisitos:

- El Director de Obra debe ser informado por escrito del subcontrato a celebrar, con detalles de las partes de la obra a ser realizadas y sus condiciones económicas, para que sea autorizado previamente.
- Las unidades de obra contratadas por el adjudicatario con terceros no deben exceder del 50% del presupuesto total de la obra principal.

En cualquier caso, la subcontratación de obras no eximirá al contratista de sus obligaciones respecto al contratante y no establecerá ninguna obligación contractual entre el contratista y el subcontratista.



5.17. Plazo de ejecución

Se empezarán a contar los plazos de ejecución, total y parciales, indicados en el contrato, a partir de la fecha de replanteo acordada entre las partes.

El Contratista tendrá la obligación de cumplir con los plazos señalados en el contrato para la ejecución de las obras, que serán improrrogables, salvo autorización expresa del Director de Obra.

No obstante lo anterior, los plazos podrán ser objeto de modificaciones cuando así lo determine el Director de Obra debido a cambios necesarios para la realización de las obras, siempre y cuando tales cambios influyan realmente en los plazos establecidos en el contrato y se notifiquen por escrito al Contratista.

Si, por causas ajenas al Contratista, no fuera posible empezar los trabajos en la fecha prevista o tuvieran que ser suspendidos una vez iniciados, se concederá por parte del Director de Obra una prórroga estrictamente necesaria, previa solicitud del Contratista y evaluación de la justificación de la demora.

5.18. Recepción provisional

Una vez finalizadas las obras, y a petición del Contratista en un plazo máximo de quince días, se procederá a la recepción provisional de las mismas por parte del Contratante. Para llevar a cabo esta recepción provisional, se requerirá la presencia del Director de Obra y del representante del Contratista y se levantará el acta correspondiente. En dicha acta se dejará constancia de la conformidad con los trabajos realizados, en caso de ser satisfactorios. El Director de Obra y el representante del Contratista firmarán el acta, lo que dará por recibida la obra siempre y cuando se haya ejecutado correctamente de acuerdo con las especificaciones dadas en el Pliego de Condiciones Técnicas y en el Proyecto correspondiente. A partir de este momento, comenzará a contar el plazo de garantía.



5.19. Mantenimiento

Es fundamental asegurar el correcto funcionamiento de una instalación mediante su mantenimiento, manteniendo las condiciones óptimas que existían en su puesta en marcha inicial y minimizando el riesgo de aparición de averías.

Cuando sea necesario intervenir en la instalación por causa de averías o para efectuar modificaciones, se deben tener en cuenta todas las especificaciones de ejecución, control y seguridad, como si se tratara de una instalación nueva. Además, se aprovechará la ocasión para comprobar el estado general de la instalación, sustituyendo o reparando aquellos elementos que lo precisen, utilizando materiales con características similares a los reemplazados.

Para llevar a cabo dicho mantenimiento, se suscribirá un contrato con una duración mínima inicial de cinco años, donde se definirán las condiciones de operación tanto para el mantenimiento preventivo como para el correctivo en caso de averías. También se contratará un seguro de daños y pérdida de beneficios en caso de siniestros, como robo, caída de pedrisco, avería eléctrica, etc., para asegurar la rentabilidad de la instalación

El mantenimiento específico para cada instalación se describe a continuación:



5.19.1. Instalación eléctrica. Mantenimiento y conservación

El mantenimiento y la conservación de una instalación eléctrica son esenciales para garantizar la seguridad de las personas y prevenir posibles averías o cortocircuitos. A continuación, se presentan algunos puntos clave a considerar:

- Comprobación periódica: Es importante realizar una comprobación periódica
 de la instalación eléctrica para detectar posibles problemas de forma temprana
 y tomar las medidas necesarias para solucionarlos. Esta comprobación puede
 incluir una inspección visual de los cables, interruptores, enchufes y otros
 componentes de la instalación, así como la medición de la tensión y la corriente
 eléctrica.
- Revisión de los elementos de protección: Los elementos de protección, como los interruptores diferenciales, los fusibles y los disyuntores, deben ser revisados regularmente para garantizar que están funcionando correctamente.
- 3. Limpieza y mantenimiento de los componentes: Es importante mantener limpios y en buen estado los componentes de la instalación eléctrica, como los interruptores, enchufes y cables. La acumulación de polvo o suciedad en estos componentes puede aumentar el riesgo de cortocircuitos o incendios.
- 4. **Sustitución de componentes obsoletos**: Es recomendable sustituir los componentes de la instalación eléctrica que sean obsoletos o no cumplan las normas de seguridad vigentes. Esto puede incluir la sustitución de enchufes, interruptores o cables antiguos por otros más modernos y seguros.
- 5. **Realización de pruebas eléctricas**: Es importante realizar pruebas eléctricas periódicas para comprobar la resistencia de aislamiento, la continuidad eléctrica y la puesta a tierra de la instalación.
- 6. Contrato de mantenimiento: Un contrato de mantenimiento con un proveedor especializado puede garantizar que se realice un mantenimiento adecuado y regular de la instalación eléctrica, incluyendo la comprobación de la tensión y corriente eléctrica, la revisión de los elementos de protección y la limpieza y mantenimiento de los componentes.

En resumen, el mantenimiento y la conservación de una instalación eléctrica son esenciales para garantizar la seguridad de las personas y prevenir posibles averías o cortocircuitos.



5.19.2. Climatización y ventilación. Mantenimiento y conservación

5.19.2.1. Climatización

El mantenimiento y la conservación de una instalación de climatización son fundamentales para garantizar un correcto funcionamiento y prolongar la vida útil del sistema.

- 1. Mantenimiento periódico: es importante seguir las indicaciones del fabricante en cuanto a la periodicidad del mantenimiento, que generalmente oscila entre dos y cuatro veces al año. El mantenimiento debe incluir la limpieza de los filtros, la comprobación de las conexiones eléctricas, el control de los niveles de refrigerante y la inspección de las piezas clave del sistema, como los compresores y las válvulas.
- 2. **Limpieza regular**: es esencial mantener limpias las unidades interiores y exteriores del sistema para garantizar un flujo de aire adecuado y evitar la acumulación de suciedad en los intercambiadores de calor.
- Contrato de mantenimiento: es recomendable contar con un contrato de mantenimiento con un proveedor especializado en sistemas de climatización VRV.
- 4. Capacitación del personal: es importante contar con personal capacitado para realizar tareas de mantenimiento y conservación en la instalación de climatización. Este personal debe estar al tanto de las mejores prácticas para el mantenimiento de los equipos y tener acceso a herramientas y equipos adecuados para llevar a cabo las tareas de forma segura y eficaz.
- 5. **Análisis de datos**: Estas herramientas pueden proporcionar datos valiosos sobre el rendimiento del sistema y los posibles problemas que puedan surgir. Un análisis adecuado de estos datos puede ayudar a identificar problemas temprano y prevenir costosas reparaciones en el futuro.

En definitiva, el mantenimiento y conservación de una instalación de climatización es fundamental para garantizar un rendimiento óptimo, prolongar su vida útil y reducir los costos de energía y reparación a largo plazo. Se deben seguir las indicaciones del fabricante en cuanto al mantenimiento, mantener las unidades limpias, contar con un contrato de mantenimiento adecuado, capacitar al personal y analizar los datos para identificar problemas temprano.



5.19.2.2. Ventilación

El mantenimiento y la conservación de una instalación de ventilación con conductos y recuperadores de calor son cruciales para garantizar un correcto funcionamiento y mejorar la eficiencia energética del sistema.

A continuación, se presentan algunos puntos clave a considerar:

- 1. Limpieza regular de los conductos: Los conductos de ventilación pueden acumular polvo, suciedad, bacterias y otros contaminantes, lo que puede disminuir la calidad del aire interior y la eficiencia del sistema. Por lo tanto, es recomendable realizar una limpieza regular de los conductos según las indicaciones del fabricante o cada 3-5 años como máximo.
- 2. Limpieza del recuperador de calor: La acumulación de suciedad en el recuperador puede afectar su eficiencia y reducir la calidad del aire interior. Es importante limpiar el recuperador de calor al menos una vez al año.
- 3. Mantenimiento de los filtros: Los filtros de aire pueden obstruirse con el tiempo, lo que puede disminuir el flujo de aire y aumentar el consumo de energía. Es importante comprobar y cambiar los filtros de aire según las indicaciones del fabricante.
- 4. Comprobación del rendimiento: Es recomendable realizar comprobaciones periódicas del rendimiento del sistema para detectar posibles problemas de forma temprana y tomar las medidas necesarias para solucionarlos. Estas comprobaciones pueden incluir pruebas de estanqueidad de los conductos, medición del caudal de aire y comprobación del rendimiento del recuperador de calor.
- 5. Contrato de mantenimiento: Un contrato de mantenimiento con un proveedor especializado puede garantizar que se realice un mantenimiento adecuado y regular del sistema, incluyendo la limpieza de los conductos, el recuperador de calor y los filtros de aire, así como la comprobación del rendimiento del sistema.

En conclusión, el mantenimiento y la conservación de una instalación de ventilación de son esenciales para garantizar un correcto funcionamiento, mejorar la calidad del aire interior y aumentar la eficiencia energética del sistema.



5.19.3. Iluminación. Mantenimiento y conservación

El mantenimiento y conservación de una instalación de iluminación en una oficina es fundamental para garantizar su correcto funcionamiento, la seguridad de las personas y el ahorro de energía. Seguidamente, se describen algunas de las acciones que se deben llevar a cabo para mantener y conservar la instalación de iluminación:

- 1. **Limpieza regular**: Se debe limpiar regularmente las luminarias, los difusores y las pantallas para eliminar el polvo y la suciedad acumulada, ya que esto puede afectar la calidad de la luz y reducir la eficiencia energética de la instalación.
- 2. **Verificación de la estabilidad**: Es importante verificar que las luminarias estén correctamente fijadas al techo o a la pared, y que no presenten signos de deterioro o desgaste que puedan comprometer su estabilidad.
- 3. **Reemplazo de lámparas**: Se debe reemplazar las lámparas que se hayan quemado o que presenten signos de desgaste, ya que esto puede afectar la calidad de la luz y aumentar el consumo de energía.
- 4. Verificación de los equipos de control: Es necesario verificar que los equipos de control, como los interruptores y los reguladores, funcionen correctamente y que estén programados de manera eficiente para evitar el consumo innecesario de energía.
- 5. **Verificación del cableado**: Se debe verificar el estado del cableado y la conexión eléctrica de las luminarias para detectar posibles fallos o cortocircuitos que puedan poner en riesgo la seguridad de las personas.
- 6. Revisión de la normativa: Es importante mantenerse actualizado con las normativas y regulaciones aplicables a la instalación de iluminación en la oficina, y llevar a cabo las acciones necesarias para garantizar el cumplimiento de estas normativas.

En general, se recomienda llevar a cabo un mantenimiento preventivo de la instalación de iluminación de manera regular, con el fin de detectar y corregir posibles problemas antes de que afecten la calidad de la luz o la seguridad de las personas. Además, es importante contar con personal capacitado y certificado para llevar a cabo estas tareas de mantenimiento y conservación de manera adecuada.



5.19.4. Protección contra incendios. Mantenimiento y conservación

En adelante, se presentan algunos puntos clave a considerar en el mantenimiento y conservación de la instalación de protección contra incendios:

- Revisión periódica: Es importante realizar una revisión periódica de la instalación de protección contra incendios para detectar posibles problemas y tomar las medidas necesarias para solucionarlos. Esto incluye la inspección de los extintores, alarmas de incendios, salidas de emergencia y otros componentes.
- 2. Comprobación de los extintores: Los extintores son una parte importante de la protección contra incendios de una oficina y deben ser comprobados regularmente para garantizar que están en buen estado de funcionamiento y tienen suficiente carga para su uso en caso de emergencia.
- 3. **Verificación de las alarmas de incendios**: Las alarmas de incendios son esenciales para alertar a las personas en caso de un incendio en la oficina. Es importante verificar regularmente que las alarmas estén funcionando correctamente y que las baterías estén en buen estado.
- 4. **Revisión de las salidas de emergencia**: Las salidas de emergencia deben estar en buen estado y ser accesibles en caso de una emergencia. Es importante revisar regularmente estas salidas y garantizar que estén claramente señalizadas y no estén bloqueadas por objetos u otros impedimentos.
- 5. Contrato de mantenimiento: Es recomendable contar con un contrato de mantenimiento con un proveedor especializado en la protección contra incendios para garantizar que la instalación esté en buen estado de funcionamiento y se realice una revisión y mantenimiento adecuados de forma periódica.

En definitiva, el mantenimiento y la conservación de una instalación de protección contra incendios son esenciales para garantizar la seguridad de las personas y prevenir posibles incendios en una oficina. Se recomienda realizar una revisión periódica, comprobar los extintores, mantener los sistemas de rociadores, verificar las alarmas de incendios, revisar las salidas de emergencia y contar con un contrato de mantenimiento adecuado con un proveedor especializado.



5.19.5. Agua caliente sanitaria. Mantenimiento y conservación

El plan de mantenimiento que se incluya en el libro del edificio englobará las operaciones y la frecuencia requerida para preservar en el tiempo, los parámetros de diseño y el rendimiento de las instalaciones. Además, en el mencionado libro se recopilarán todas las actuaciones llevadas a cabo durante la vida útil del inmueble, ya sea en forma de reparaciones, reformas o rehabilitaciones. Además, se deberá incluir los procedimientos necesarios para prevenir la proliferación de la bacteria Legionella en el sistema, conforme a las regulaciones y normativas vigentes.

En España, el Real Decreto 865/2003 establece las medidas higiénico-sanitarias para la prevención y control de la legionelosis. Algunos de los procedimientos que deben llevarse a cabo para prevenir la proliferación de la bacteria Legionella en sistemas de agua son:

- 1. **Identificación de los riesgos**: se debe realizar una evaluación de riesgos en el sistema de agua, identificando los puntos críticos y las posibles fuentes de contaminación.
- 2. **Plan de mantenimiento y limpieza**: se debe establecer un plan de mantenimiento y limpieza del sistema de agua, incluyendo la eliminación de depósitos y sedimentos, la limpieza y desinfección periódica del sistema, y la monitorización del sistema para detectar posibles problemas.
- 3. Control de la temperatura: se deben tomar medidas para controlar la temperatura del agua en el sistema, manteniéndola por encima de los 60°C en el caso de agua caliente sanitaria. Se utilizará un sistema de control y monitoreo automáticos para mantener la temperatura del agua en un nivel adecuado.
- Tratamiento químico: en caso necesario, se pueden utilizarán productos químicos para la desinfección y control de la bacteria Legionella en el sistema de agua.
- 5. Formación e información: se debe proporcionar formación e información a los trabajadores que manipulan el sistema de agua, para asegurar que se cumplan las medidas de prevención establecidas y que sepan cómo actuar en caso de detectar problemas.



5.19.6. Fotovoltaica. Mantenimiento y conservación

Para el mantenimiento y conservación de una instalación fotovoltaica, se deben seguir las recomendaciones establecidas en la normativa y en las especificaciones del fabricante. Los procedimientos para el mantenimiento y conservación para la instalación fotovoltaica son:

- 1. Limpieza de paneles: se debe realizar una limpieza regular de los paneles solares para eliminar cualquier suciedad, polvo o residuos que puedan afectar su eficiencia. Esta limpieza se puede realizar con agua y jabón suave, evitando el uso de productos químicos abrasivos o esponjas duras que puedan dañar la superficie de los paneles.
- 2. Inspección del sistema eléctrico: se debe realizar una inspección periódica del sistema eléctrico, comprobando la conexión de cables, la fijación de los paneles y las estructuras, y la integridad de los componentes. Esta inspección debe ser realizada por un técnico cualificado.
- 3. **Monitorización de la producción de energía**: se debe realizar una monitorización continua de la producción de energía de la instalación fotovoltaica para detectar cualquier problema o anomalía que pueda afectar su rendimiento. Para ello, se pueden utilizar herramientas de monitorización en tiempo real.
- 4. **Mantenimiento del inversor**: se debe realizar un mantenimiento regular del inversor, comprobando su correcto funcionamiento y limpiando cualquier residuo o polvo acumulado en su superficie.
- 5. Protección contra el clima: se deben tomar medidas para proteger la instalación fotovoltaica de los efectos del clima, como tormentas, viento o granizo. Esto puede incluir la instalación de protectores de paneles solares, la fijación adecuada de las estructuras, y la instalación de sistemas de prevención contra rayos.

Garantía

La garantía de los equipos importantes instalados está fijada por el fabricante:

- Módulos fotovoltaicos 12 AÑOS
 El fabricante garantiza 12 años ante cualquier fallo en la fabricación de este, y garantiza una pérdida de rendimiento lineal durante 25 años.
- Inversor 5 AÑOS, divididos en 5 años de garantía que ofrece el fabricante.



6. PLANOS

6.1. Situación y emplazamiento	280
6.2. Fachada principal	. 281
6.3. Planta baja	. 282
6.4. Primera planta	. 283
6.5. Instalación eléctrica – Planta baja	. 284
6.6. Instalación eléctrica – Primera planta	. 285
6.7. Esquema unifilar – CGPM	. 286
6.8. Esquema unifilar – Subcuadro A	. 287
6.9. Esquema unifilar – Subcuadro B	. 288
6.10. Esquema unifilar – Subcuadro C	. 289
6.11. Esquema unifilar – Subcuadro D	. 290
6.12. Esquema unifilar – Subcuadro E	. 291
6.13. Instalación de climatización y ACS – Planta baja	. 292
6.14. Instalación de climatización y ACS – Primera planta	. 293
6.15. Instalación de climatización y ACS – Cubierta	. 294
6.16. Instalación de ventilación – Planta baja	. 295
6.17. Instalación de ventilación – Primera planta	. 296
6.18. Protección contra incendios – Planta baja	. 297
6.19. Protección contra incendios – Primera planta	. 298
6.20. Instalación de iluminación – Planta baja	. 299
6.21. Instalación de iluminación – Primera planta	. 300
6.22. Instalación fotovoltaica	. 301
6.23. Esquema unifilar - fotovoltaica	. 302
6.24. Distribución de las instalaciones – Planta baja	. 303
6.25. Distribución de las instalaciones – Primera planta	. 304
6.26. Distribución de las instalaciones – Cubierta	305





TC>AEIAJO DE fIN DE MÁSTEC> DE ING. INDUSTC>IAL - UNIVEC>SIDAD MIGUEL IIEC>NÁNDEZ ADECUACIÓN DE LAS INSTALACIONES DE UNA OFICINA DE PÚEILICA CONCUC>C>ENCIA

JUNIO 2023

Edición O 1

Designacion:

SITUACIÓN EMPLAZAMIENTO

Premeter: MISCO DESI\, S.A.

A-00.000.000 - C/MAX PLANCI\, 25 POLÍGONO INDUSTO IAL DE TOO>O>ELLANO 03203 ELCIIE (ALICANTE)

Situación: C/MAX PLANCI\, 25
POLÍGONO INDUSTOSIAL DE TOC>C>ELLANO
03203 FI CHE (ALICANTE)

DIANO N.

E S/I

Graduado en Ingeniería Eléctrica

Joaquín Sevilla Eyssartier | Colegiado 3.847

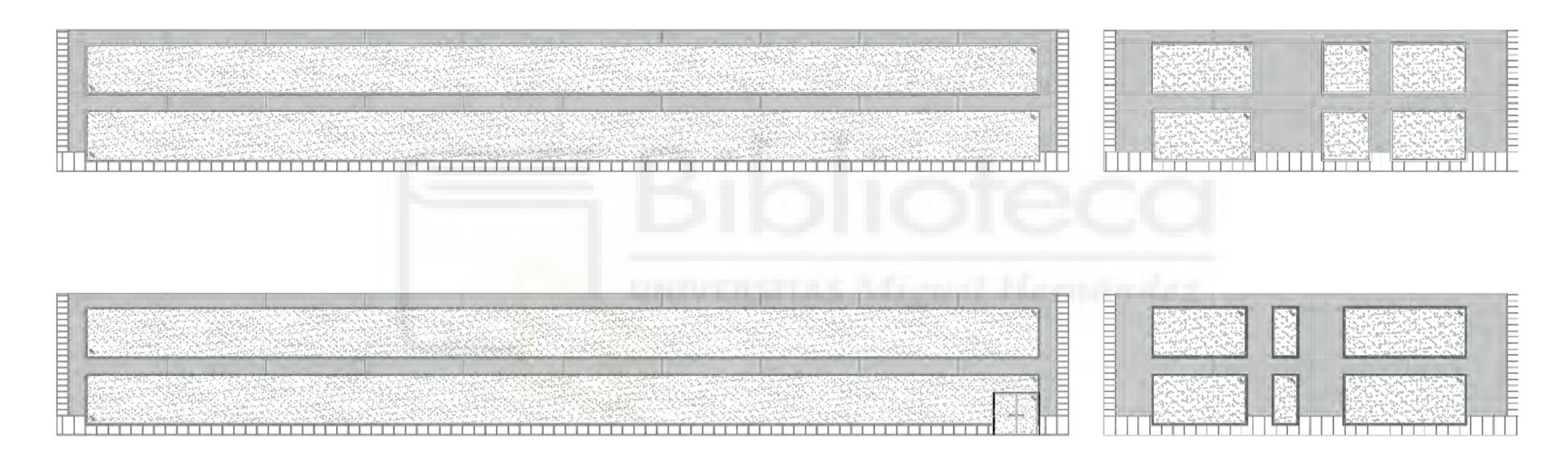


c/ Germanies, 4, El Campello Alicante, cp 03560 | Tel. 966.236.948



FACHADA NORTE

FACHADA DESTE



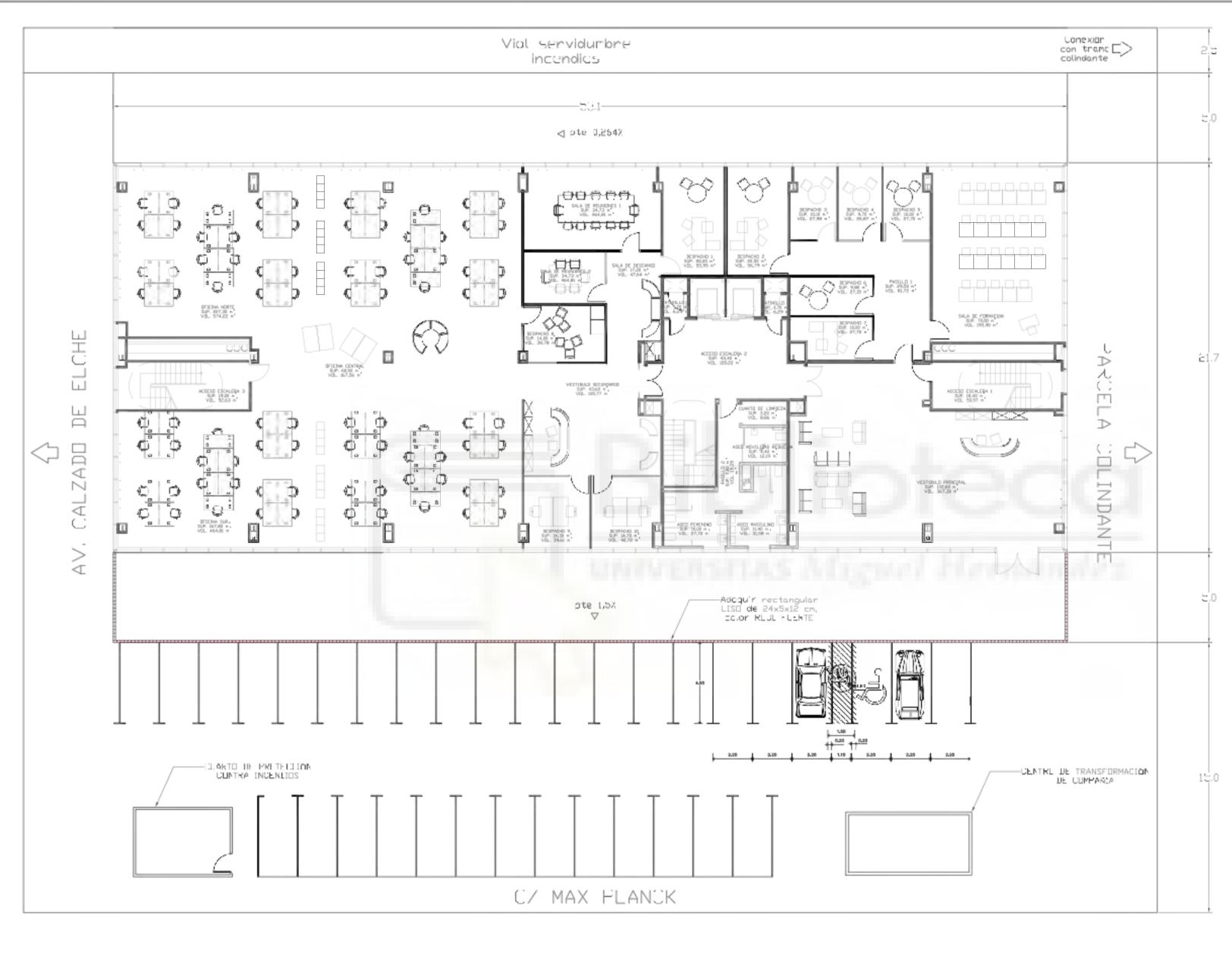
FACHADA SUR

FACHADA ESTE

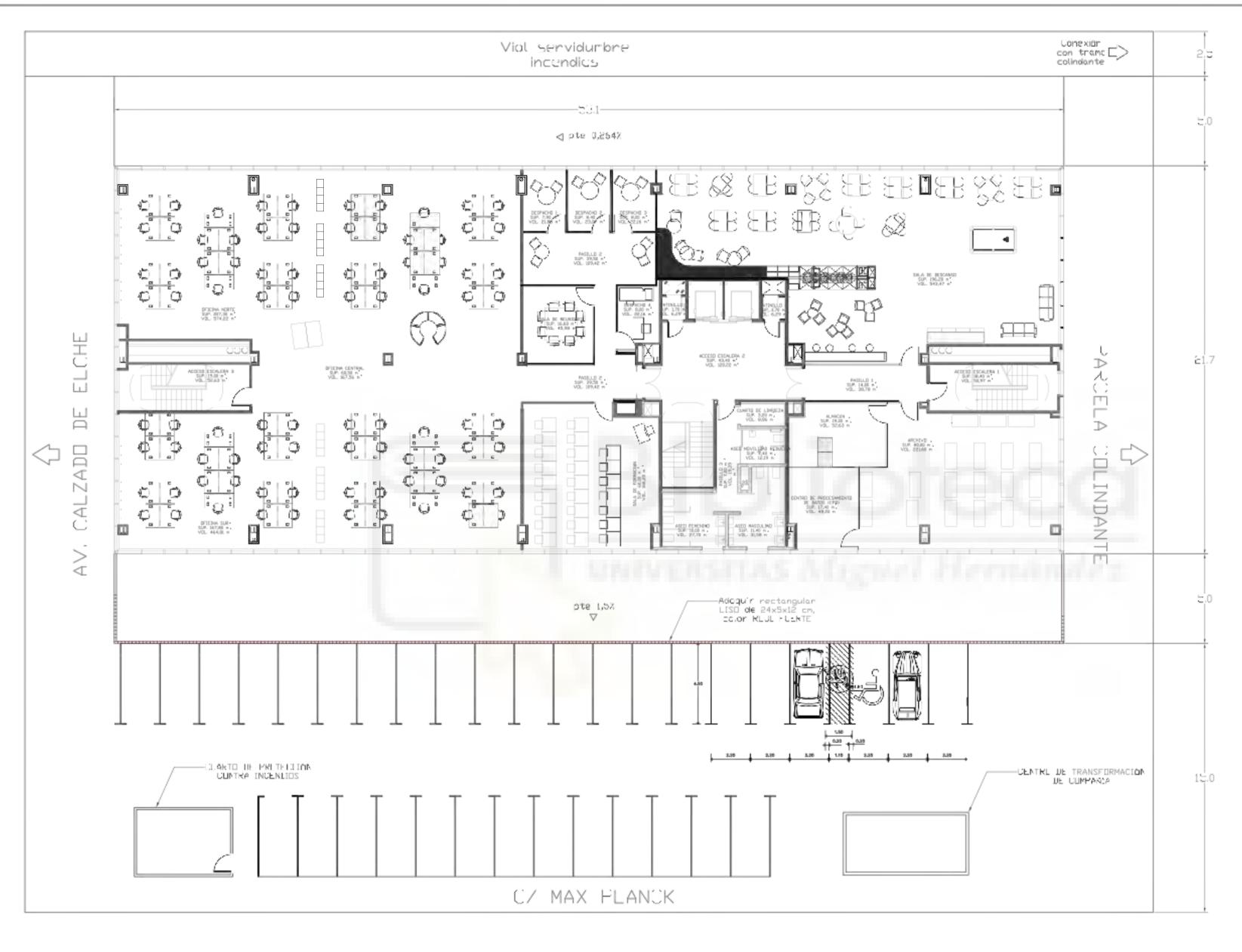


E DOCINENTO ES COPIA DE SU CRIGA TERCEROS, RECUENIA, LA PREJA AUT

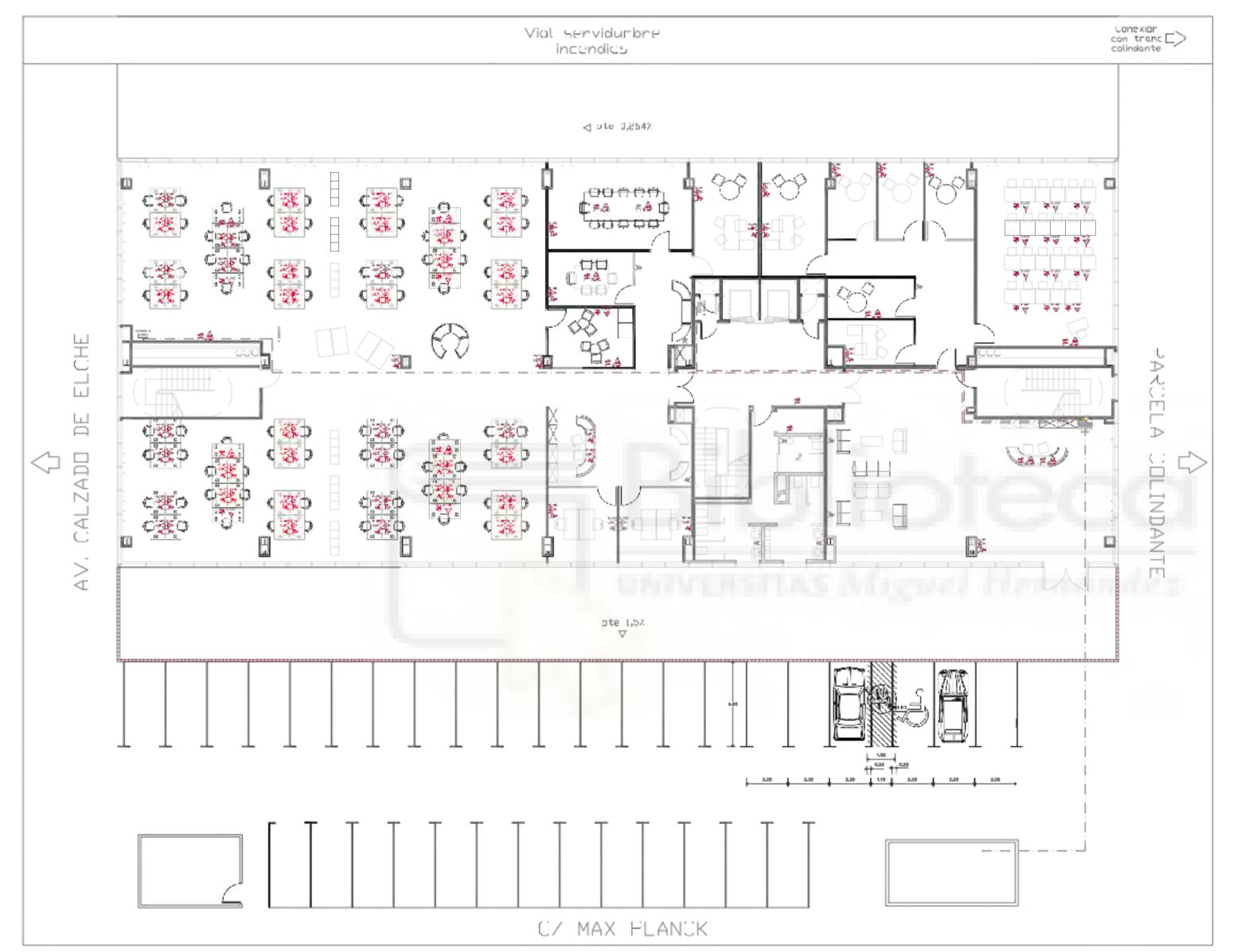
A2













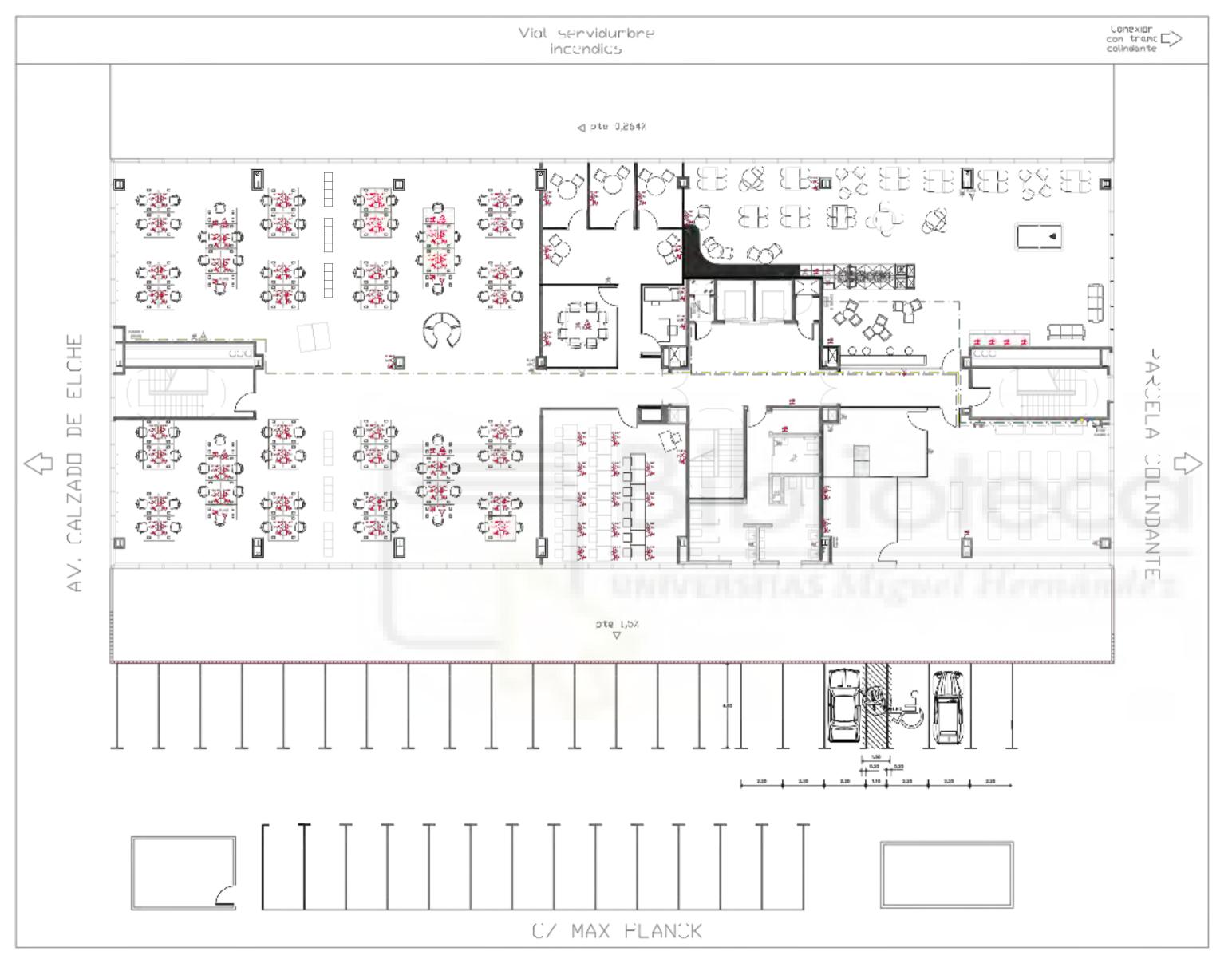
cacuín Sevilla Evssar-tier- I Coleaiado 4-.\$2\$







12









JUNIO 2023



INST. ELÉCTRICA - PRIMERA PLANTA : MISCO DESK, S.A. :: MISCO DESK, S.A. A - 00.000.000 - C/MAX PLANCK, 25 POLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO

03203 ELCHE (ALICANTE) Situación: CALLE MAX PLANCE, 25 POLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO CD 03203 - ELCHE (ALICANTE)

E 1/150 Gr-aduado en Inaenier-ía Eléctr-ica

Joacuín Sevilla Evssar-tier- I Coleaiado 4-.\$2\$

0

TRABAJO DE HN DE MÁSTER DE ING. INDUSTRIAL - UNIVERSIDAD MIGUEL HERNÁNDEZ ADECUACIÓN DE LAS INSTALACIONES DE UNA OFICINA DE DÚBLICA CONCURRENCIA

ESQUEMA UNIFILAR - CGDM 1G7: MISGO LESK, S.A. A - 00,000,000 - C/MAX DIANGE, 25 DOLÍGONO NOUSTEJAL DE TORDELLANO 03203 H.CHE (ALICANIE)

E S/E

CALLEMAX DLANGE, 25
FOLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO
CD 03203-HICHE(ALICANIE)

JUNIO 2023



Selectivo Clase: AC Magnetotérmico Magnetotérmico Magnetotérmico Magnetotérmico Magnetotérmico Magnetotérmico Magnetotérmico 1P+N1P+N1P+N1P+N1P+N1P+N1P+NCurva C Curva C Curva C Curva C Curva C Curva C Curva C In: 25.00 A lm: 250.00 A lm: 250.00 A lm: 250.00 A Im: 250.00 A Im: 250.00 A lm: 250.00 A lm: 250.00 A Icu: 4.50 kA | IΔN: 30 mA Instantáneo Instantáneo Instantáneo Instantáneo Instantáneo Instantáneo Instantáneo Clase: AC Ε Ε Cca-s1b,d1,a1 3G10, 40.00 m Cu, XLPE Ε 3G10, 35.00 3G4, 20.00 al 3G10, RZ1–K (AS) Cca–s1b,d1,a1 3 0,6/1 kV, Cu, XLPE Libre de halógenos Tubo 25 mm C2 – Oficina Norte I: 23.82 A, cos φ: 1.00, I: ΔU: 1.45 % Icc,máx: 4.23 kA RZ1-K (AS) Cca-s1b,d 0,6/1 kV, Cu, XLPE Libre de halógenos Tubo 20 mm C3 – Oficina Norte I: 23.82 A, cos φ: 1.0 ΔU: 1.66 % Icc,máx: 4.23 kA C7 – Oficina Sur I: 23.82 A, cos φ: ΔU: 1.66 % Icc,máx: 4.23 kA RZI –K (AS) Cca 0,6/1 kV, Cu, Libre de halóge Tubo 25 mm RZ1-K (AS) (0,6/1 kV, C Libre de hal Tubo 25 m RZ1-K (AS) (0,6/1 kV, C Libre de hal Tubo 20 m RZ1-K (AS) (0,6/1 kV, C Libre de hal Tubo 25 m C1 - Oficina Norte C4 - Oficina Central C5 - Oficina Sur C6 - Oficina Sur C7 - Oficina Sur C2 - Oficina Norte C3 - Oficina Norte P,demandada: 5.50 kW P,demandada: 5.50 kW

Magnetotérmico

1P+N In: 250.00 A Im: 2500.00 A Icu: 10.00 kA IΔN: 300 mA



TRABAJO DE FIN DE MÁSTER DE ING. INDUSTRIAL - UNIVERSIDAD MIGUEL HERNÁNDEZ

In: 125.00 A lm: 1250.00 A Icu: 4.50 kA IΔN: 300 mA Selectivo Clase: AC Magnetotérmico Magnetotérmico Magnetotérmico 1P+N1P+N1P+NCurva C Curva C Curva C In: 20.00 A In: 25.00 A In: 20.00 A Im: 250.00 A lm: 200.00 A Im: 200.00 A Icu: 4.50 kA Icu: 4.50 kA

IΔN: 30 mA

Instantáneo

Clase: AC

Ε

C2 – Sala de reuniones I: 19.49 A, cos φ: 1.00, I: ΔU: 1.56 % Icc,máx: 4.04 kA

C2 - Sala de reuniones 1

P,demandada: 4.50 kW

IΔN: 30 mA

Instantáneo

Clase: AC

RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a 0,6/1 kV, Cu, XLPE Libre de halógenos Tubo 20 mm

C1 – Despacho 1 y 2 I: 21.65 A, cos φ: 1.00, Iz: 4 ΔU: 1.94 % Icc,máx: 4.04 kA

C1 - Despacho 1 y 2

P,demandada: 5.00 kW

Icu: 4.50 kA IΔN: 30 mA Instantáneo Clase: AC

2 y despacho , Iz: 44.59 A

C3 – Sala de reuniones 2 I: 19.49 A, cos φ: 1.00, I: ΔU: 1.90 % Icc,máx: 4.04 kA

C3 - Sala de reuniones 2 y despacho 8

P,demandada: 4.50 kW

Magnetotérmico

1P+NCurva C

> 1P+NCurva C In: 20.00 A Im: 200.00 A Icu: 4.50 kA IΔN: 30 mA Instantáneo Clase: AC 30.00

C4 – Despacho 9 y despacho 10

P,demandada: 4.50 kW

Magnetotérmico

Curva C In: 16.00 A Im: 160.00 A Icu: 4.50 kA IΔN: 30 mA Instantáneo Clase: AC 24.00 C5 – Vestíbulo se I: 15.59 A, cos φ: 1 ΔU: 0.65 % Icc,máx: 4.04 kA

Magnetotérmico

1P+N

Ε RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6, 13.00 m 0,6/1 kV, Cu, XLPE Libre de halógenos Tubo 20 mm C6 – Sala de descanso I: 17.32 A, cos φ: 1.00, Iz: ΔU: 0.65 % Icc,máx: 4.04 kA

Magnetotérmico

1P+N

Curva C

In: 20.00 A

Im: 200.00 A

Icu: 4.50 kA

IΔN: 30 mA Instantáneo

Clase: AC

C6 - Sala de descanso P,demandada: 4.00 kW

TRABAJO DE FIN DE MÁSTER DE ING. INDUSTRIAL - UNIVERSIDAD MIGUEL HERNÁNDEZ ADECUACIÓN DE LAS INSTALACIONES DE UNA OFICINA DE DÚBLICA CONCURRENCIA ESQUEMA UNIFILAR - SUBCUADRO B **JUNIO 2023**

(Alicante), cD 03560+Tel. 966.236.94-\$

C5 - Vestíbulo secundario

P,demandada: 3.60 kW

r-: MISCO DESK, S.A. A - 00.000.000 - C/MAX PLANCK, 25 POLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO 03203 ELCHE (ALICANTE)

tuación: CALLE MAX PLANCK, 25

POLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO CD 03203-ELCHE (ALICANTE)

acuín Sevilla Evssar-tier- I Coleaiado 4-.\$25

Im: 2500.00 A Icu: 10.00 kA IΔN: 300 mA Selectivo Clase: AC Magnetotérmico Magnetotérmico Magnetotérmico Magnetotérmico Magnetotérmico Magnetotérmico Magnetotérmico 1P+N1P+N1P+N1P+N1P+N1P+N1P+NCurva C Curva C Curva C Curva C Curva C Curva C Curva C In: 25.00 A lm: 250.00 A lm: 250.00 A lm: 250.00 A lm: 250.00 A Im: 250.00 A Im: 250.00 A lm: 250.00 A Icu: 4.50 kA IΔN: 30 mA Instantáneo Instantáneo Instantáneo Instantáneo Instantáneo Instantáneo Instantáneo Clase: AC Ε Ε Ξ Ε RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10, 35.00 m 0,6/1 kV, Cu, XLPE Libre de halógenos Tubo 25 mm 20.00 40.00 38.00 Cca-s1b,d1,a1 3G6, 25.00 Cu, XLPE 3G10, 3G10, 3G10, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3 0,6/1 kV, Cu, XLPE Libre de halógenos Tubo 25 mm <u>|</u> C1 – Oficina Norte I: 23.82 A, cos φ: 1.00, Iz ΔU: 0.83 % Icc,máx: 4.07 kA C2 – Oficina Norte I: 23.82 A, cos φ: 1.00, I: ΔU: 1.45 % Icc,máx: 4.07 kA C7 – Oficina Sur I: 23.82 A, cos φ: 1.00, I ΔU: 1.66 % Icc,máx: 4.07 kA RZ1–K (AS) Cca–s1b,d1,i 0,6/1 kV, Cu, XLPE Libre de halógenos Tubo 25 mm RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1, 0,6/1 kV, Cu, XLPE Libre de halógenos Tubo 25 mm RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1, 0,6/1 kV, Cu, XLPE Libre de halógenos Tubo 25 mm RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1, 0,6/1 kV, Cu, XLPE Libre de halógenos Tubo 25 mm C3 – Oficina Norte I: 23.82 A, cos φ: 1.0 ΔU: 1.66 % Icc,máx: 4.07 kA C6 – Oficina Sur I: 23.82 A, cos φ: 1 ΔU: 1.45 % Icc,máx: 4.07 kA RZ1-K (AS) C 0,6/1 kV, C Libre de hal Tubo 20 m C7 - Oficina Sur C1 - Oficina Norte C4 - Oficina Central C5 - Oficina Sur C6 - Oficina Sur C2 - Oficina Norte C3 – Oficina Norte P,demandada: 5.50 kW P,demandada: 5.50 kW

Magnetotérmico

1P+N In: 250.00 A



TRABAJO DE FIN DE MÁSTER DE ING. INDUSTRIAL - UNIVERSIDAD MIGUEL HERNÁNDEZ



Icu: 10.00 kA IΔN: 300 mA Selectivo Clase: AC Magnetotérmico Magnetotérmico Magnetotérmico Magnetotérmico Magnetotérmico Magnetotérmico Magnetotérmico MagnetotérmicoMagnetotérmico 1P+N1P+N1P+N1P+N1P+N1P+N1P+N1P+N1P+NCurva C Curva C In: 100.00 A In: 16.00 A In: 16.00 A In: 32.00 A In: 25.00 A In: 16.00 A In: 16.00 A In: 16.00 A In: 16.00 A Im: 160.00 A Im: 320.00 A Im: 1000.00 A Im: 160.00 A Im: 250.00 A Im: 160.00 A Im: 160.00 A Im: 160.00 A Im: 160.00 A Icu: 10.00 kA IΔN: 30 mA
Instantáneo - IΔN: 30 mA IΔN: 100 mA IΔN: 30 mA Instantáneo Selectivo Instantáneo Instantáneo Instantáneo Instantáneo Instantáneo Clase: AC Consultar Detalle 6 C2 - SAI CPD C1 - Archivo C3 – Almacén C4 - Pasillos y Escalera 2 C5 - Aseos y cuarto de la limpieza C6 - Sala de formación C7 - Sala de formación C8 - Despacho 1, 2 y 3 P,demandada: 3.68 kW P,demandada: 3.68 kW P,demandada: 5.50 kW P,demandada: 3.68 kW P,demandada: 3.68 kW P,demandada: 3.68 kW P,demandada: 3.68 kW Potencia: 20.00 kVA Ψ THDI3: 0.00 % Magnetotérmico 1P+NCurva C In: 32.00 A Im: 320.00 A Icu: 6.00 kA IΔN: 30 mA Instantáneo Clase: AC 16.00 .00, Iz: 57.33 A C2 – CPD I: 28.93 A, cos φ: 1 ΔU: 1.38 % Icc,máx: 5.21 kA

C2 - CPD

P,demandada: 6.68 kW

RES. SU UTLZACIÓN TOTAL O PARCAL. PROMEDA CUALQUES MODRICACIÓN UNI

DEL GLE ES ALTOR E. INSENERO JOACUN SEALLA ENSSAR ZACIÓN EGPRESA DE SU ALTOR, OJEDANDO EN "DOJ, CAS.".

E DOCUMENTO ES COPIA DE SU CRIGA. TERCEROS, RECUERIAS LA PRESAN AUT

Magnetotérmico

1P+NIn: 250.00 A Im: 2500.00 A

> TRABAJO DE FIN DE MÁSTER DE ING. INDUSTRIAL - UNIVERSIDAD MIGUEL HERNÁNDEZ ADECUACIÓN DE LAS INSTALACIONES DE UNA OFICINA DE DÚBLICA CONCURRENCIA ESQUEMA UNIFILAR - SUIBCIADRO E **JUNIO 2023** cter: MISCO DESE, S.A. A - 00.000.000 - C/MAX DLANCE, 25 DOLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO 03203 ELCHE (ALICANTE) uación: CALLEMAX PLANCK, 25 POLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO CD 03203 - ELCHE (ALICANTE) cacuín Sevilla Eyssartier I Coleaiado 4-.\$2\$

Magnetotérmico

1P+N

IΔN: 300 mA

C9 - Despacho 4 y sala de reuniones

P,demandada: 3.68 kW

Curva C

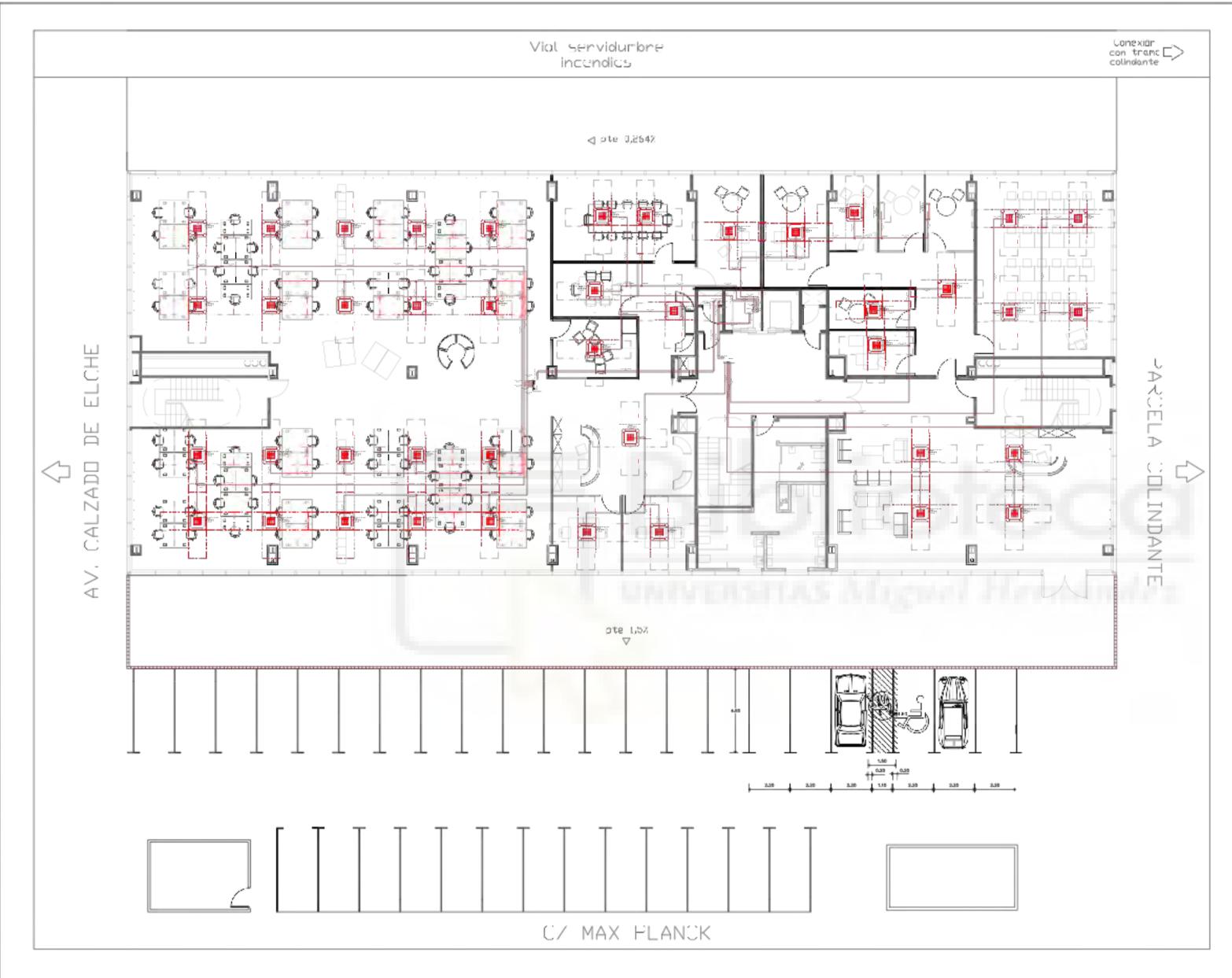
In: 16.00 A

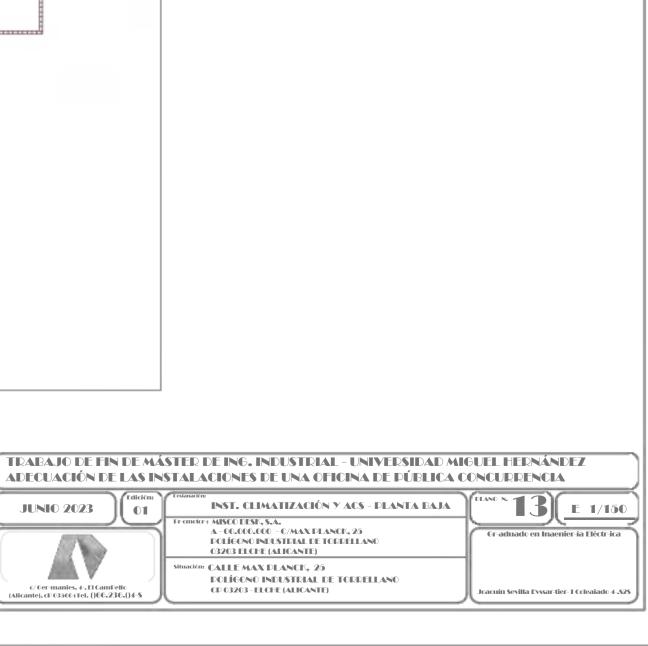
Im: 160.00 A

Icu: 10.00 kA

Instantáneo

Clase: AC

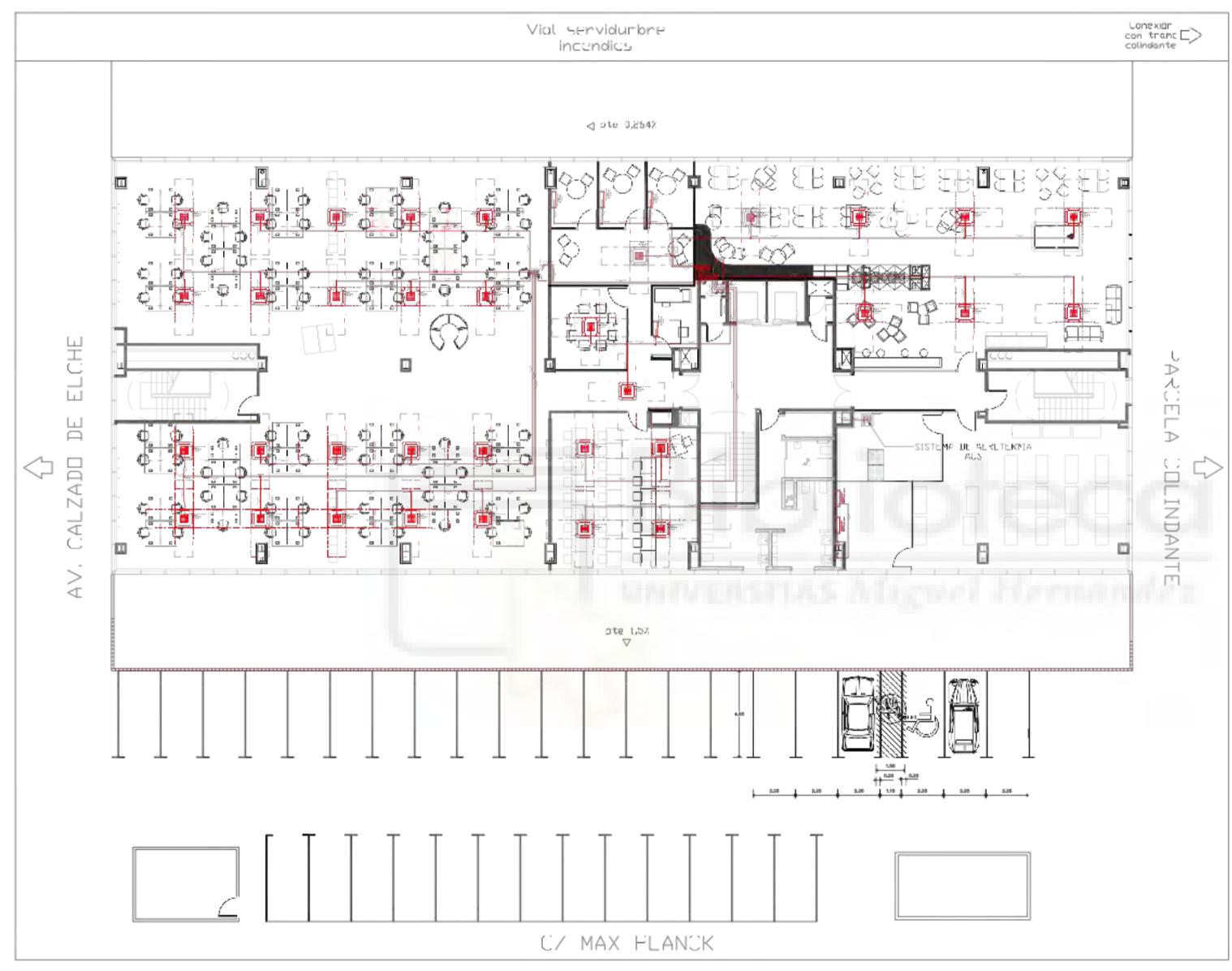


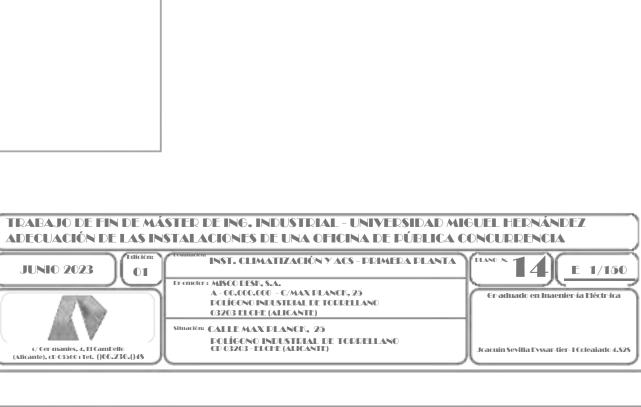


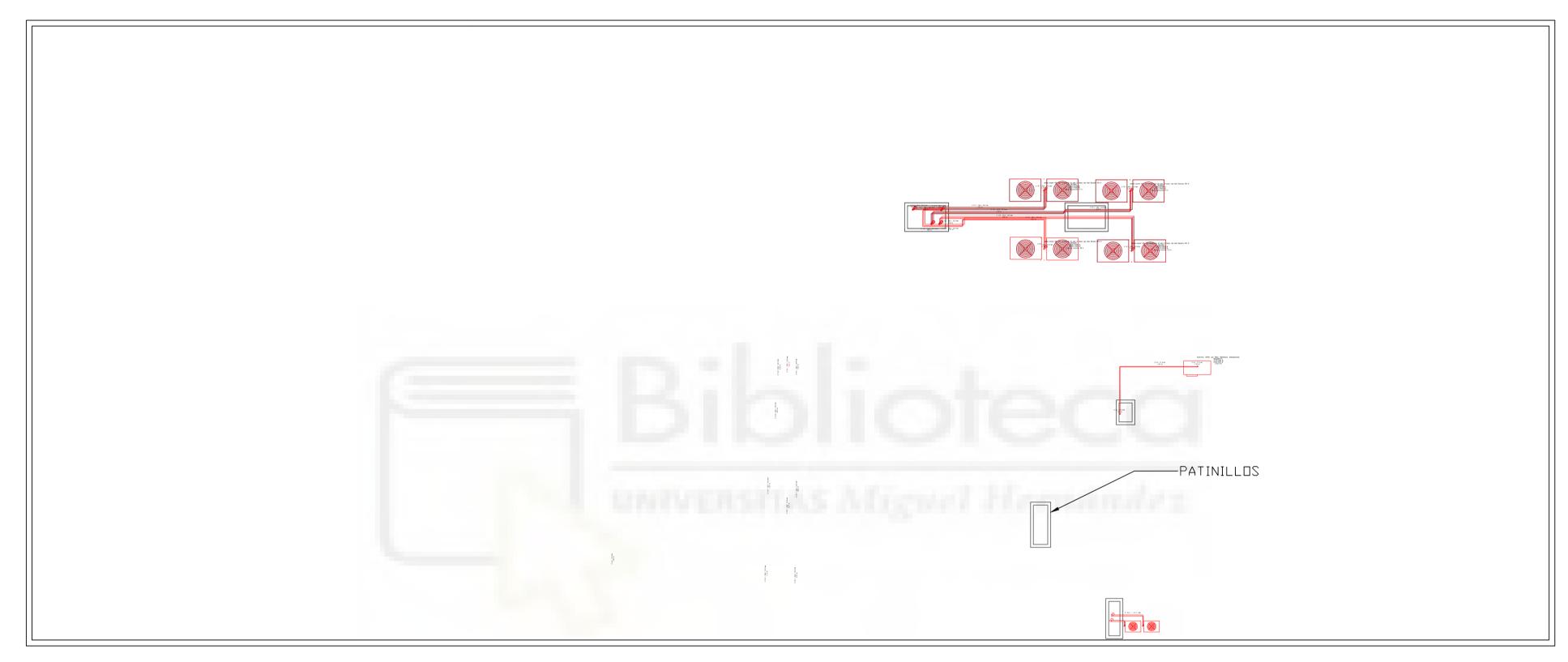
JUNIO 2023

INST. CLIMATIZACIÓN Y ACS - PLANTA BAJA G: MISCO DESK, S.A. A - 00.000.000 - C/MAX PLANCK, 25 POLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO 03203 ELCHE (ALICANTE)

Situación: CALLE MAX PLANCE, 25 POLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO CD 03203 - ELCHE (ALICANTE)





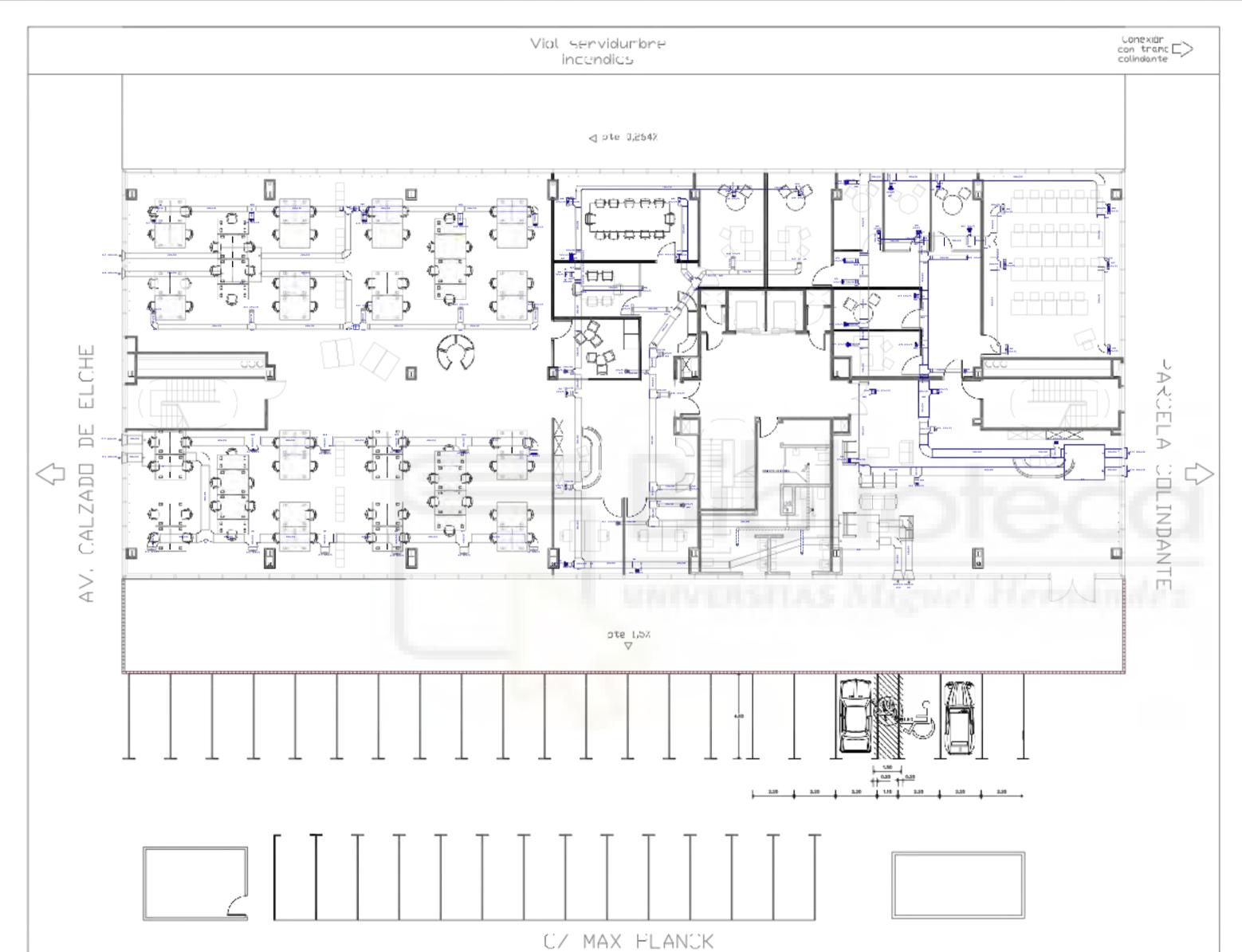




JUNIO 2023

INST. CLIMATIZACIÓN Y ACS - CUBIERTA CT: MISCO DESK, S.A. A - CO.COO.COO - C/MAX PLANCK, 25 POLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO 03203 ELCHE (ALICANTE)

ión: CALLEMAX PLANCK, 25 POLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO CD 03203 - ELCHE (ALICANTE) Joaquín Sevilla Evssar-tier- I Coleaiado 4-328





LEYENDA BAJA TENSIÓN

REJILLA DE EXPULSIÓN DE AIRE
REJILLA DE IMPULSIÓN DE AIRE
TOMA DE AIRE EXTRACCIÓN
MONTANTE DE CONDUCTO HELICOIDAL
REJILLA DE EXPULSIÓN EXTERIOR
REJILLA DE IMPULSIÓN EXTERIOR

RECUPERADOR DE CALOR



JUNIO 2023

c/ Cer-manies, 4-, E1 CamFello (Alicante), CF C35C0 Tel. (106.23C.(14-5 INST. VENTILACIÓN - DLANTA BAJA (gr: MISCO DESE, S.A. A - 00.000.000 - C/MAX PLANCE, 25 DOLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO 03203 ELCHE (ALICANIE)

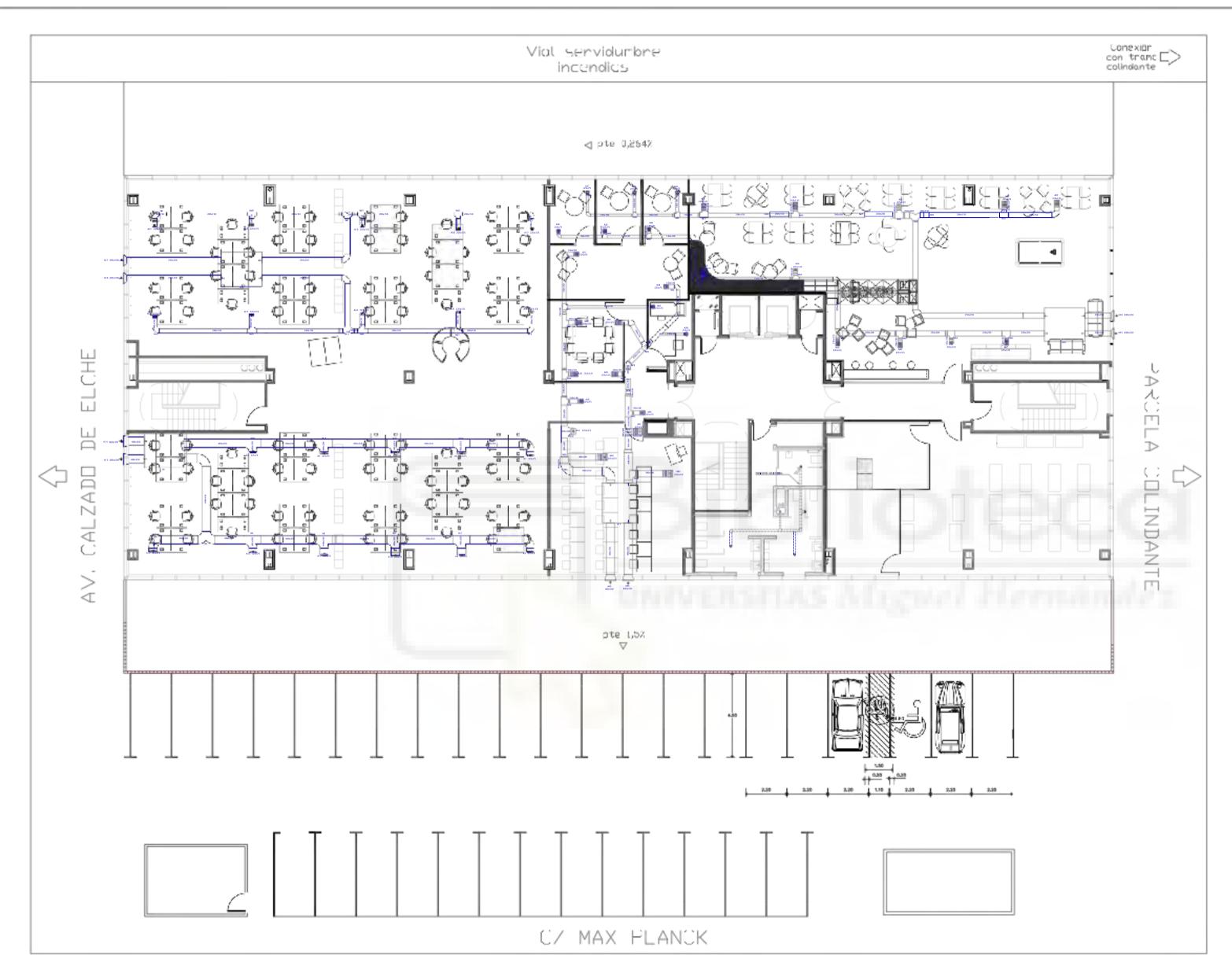
O3203 ELCHE (ALICANTE)

Situación: CALLE MAX DLANCK, 25

DOLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO
CD 03203 - ELCHE (ALICANTE)

Er-aduado en Inaenier-ía Eléctr-ica

Joacuín Sevilla Evssar-tier- I Coleaiado 4-.S2S





LEYENDA BAJA TENSIÓN

REJILLA DE EXPULSIÓN DE AIRE
REJILLA DE IMPULSIÓN DE AIRE
TOMA DE AIRE EXTRACCIÓN
MONTANTE DE CONDUCTO HELICOIDAL
REJILLA DE EXPULSIÓN EXTERIOR
REJILLA DE IMPULSIÓN EXTERIOR

RECUPERADOR DE CALOR



JUNIO 2023

c/ cer-manies, 4-, H CamFelio (Alicante), cF C55C+Tel. (166,236,1)4-\$ INST. VENTILACIÓN - DRIMERA DIANTA

(GF: MISCO DESE, S.A. A - 00.000.000 - C/MAX PLANCE, 25 POLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO 03203 ELCHE (ALICANTE)

Situación: CALLE MAX PLANCK, 25

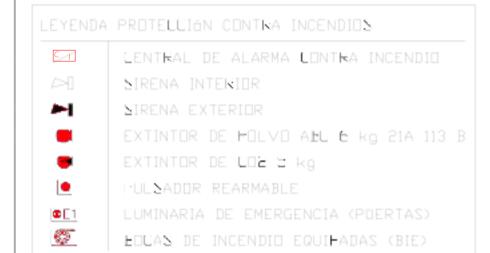
POLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO
CD 03203 - ELCHE (ALICANIE)

Gr-aduado en Inaenier-ía Eléctr-ica Jeacuín Sevilla Eyssar-tier- I Celeaiado 4-828

E 1/150

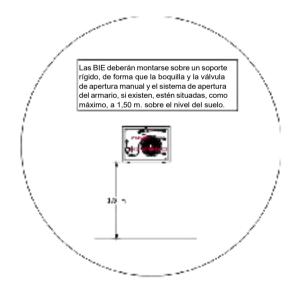
Vial servidumbre incendics













JUNIO 2023

Conexiar con trama (>> colindante

PROT. CONTRA INCENDIOS - PLANTA BAJA

-: MISCO DESK, S.A.
A - 00.000.000 - C/MAX PLANCK, 25
POLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO

03203 ELCHE (ALICANTE)

HOGÍO: CALLE MAX PLANCK, 25

POLÍFONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO
CD 03203 - ELCHE (ALICANTE)

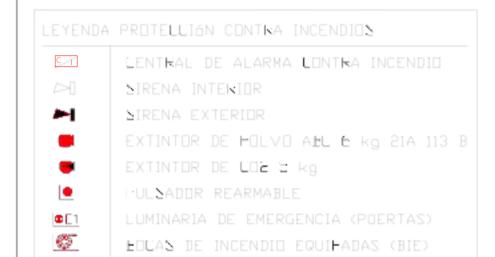
18 E 1/150

duado en Inaenier-ia Eléctr-ica

Jcacuín Sevilla Evssar-tier- I Coleaiado 4-,828

Vial servidumbre incendias

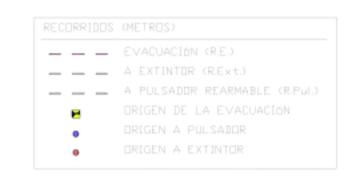


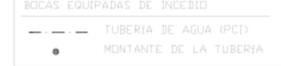


Conexiar con trans

INDAN

c/ Ger-manies, 4-, El CamPello (Alicante), cD 03560 + Tel. 966.236.94-\$

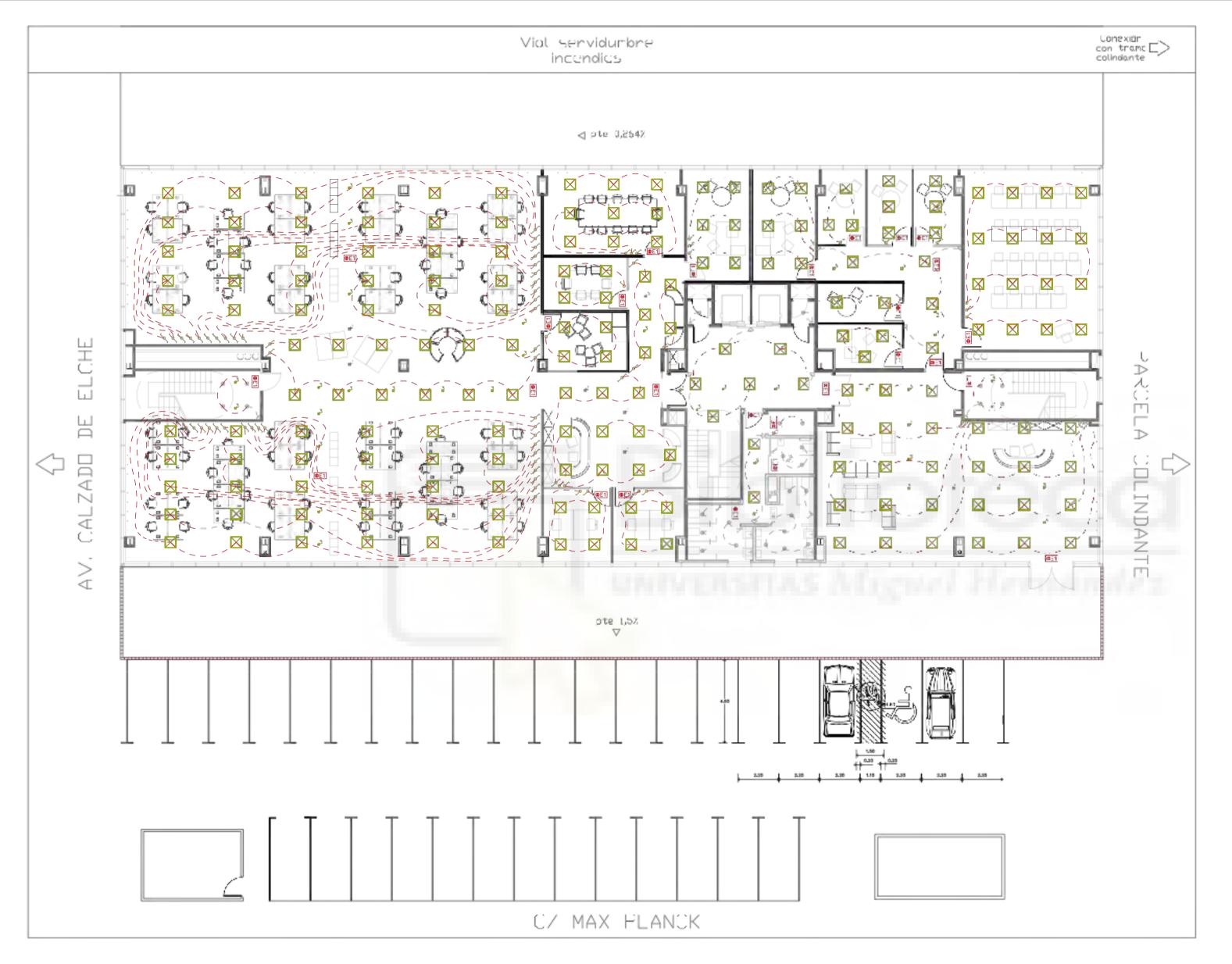






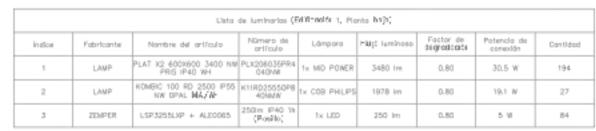


Joacuín Sevilla Evssar-tier- I Coleaiado 4-.\$2\$





	NSTALACIAN DE ILUMINACIAN
	PLAT X2 - LAMP - 30,5 W
8	KOMBIC - LAMP - 19,1 W
≰ :E1	LUMINARIA DE EMERGENCIA
m ²	LSF3255LXF - ZEMPER - 5 W
0	INTERRUPTOR
jil	INTERRUPTOR CONMUTADO
	CONEXITON CONJUNTA DE LUMINARIAS
Eq.	SENSOR DE MOVIMIENTO







Er-cmeter: MISCO DESE, S.A.

A - 00.000.000 - C/MAX PLANCK, 25

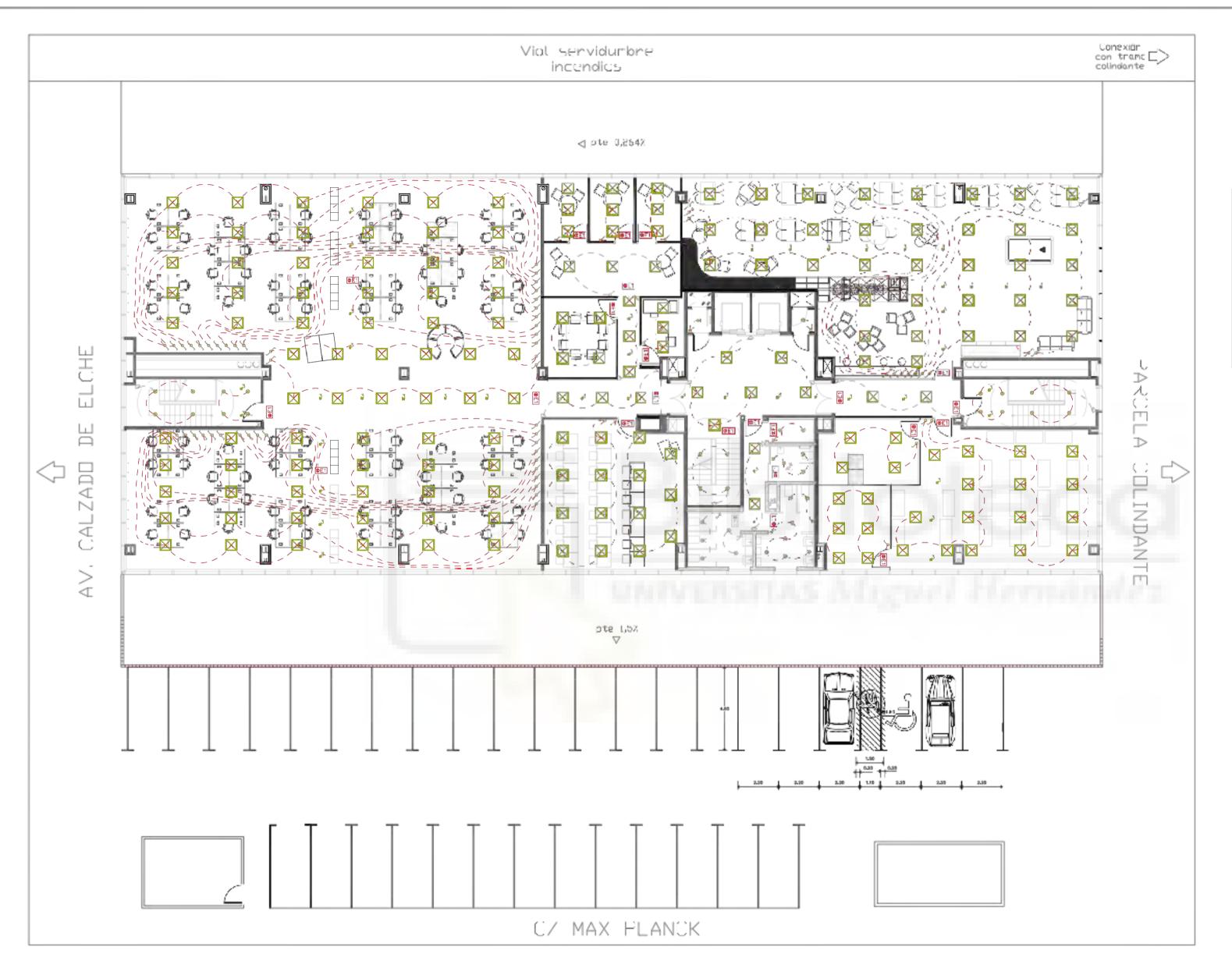
POLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO
03203 ELCHE (ALICANTE)

Situación: CALLE MAX PLANCK, 25

CALLE MAX PLANCK, 25
POLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO
CP 03203 - ELCHE (ALICANTE)

Jeacuín Sevilla Eyssar-tic

Gr-aduado en Inaenier-ía Eléctr-ica





LEYENDA INSTALACIÓN DE ILUMINACIÓN					
\boxtimes	PLAT X2 - LAMP - 30,5 W				
8	KOMBIC - LAMP - 19,1 W				
₽ E1	LUMINARIA DE EMERGENCIA				
d³ LSF3255LXF − ZEMPER − 5 W					
6	INTERRUPTOR				
jil	INTERRUPTOR CONMUTADO				
	CONEXITON CONJUNTA DE LUMINARIAS				
100	SENSOR DE MOVIMIENTO				





C/ Cer-manies, 4-, H Cambello (Alicante), CF C334C17e1. (066.236.()4-8

mate: MISOO DESK, S.A.

A - 00.000.000 - C/MAX PLANCK, 25

DOLÍGON INDUSTRIAL DE TORRELLANO
(2302 EL CHE (A LICANTE)

03203 ELCHE (ALICANTE)

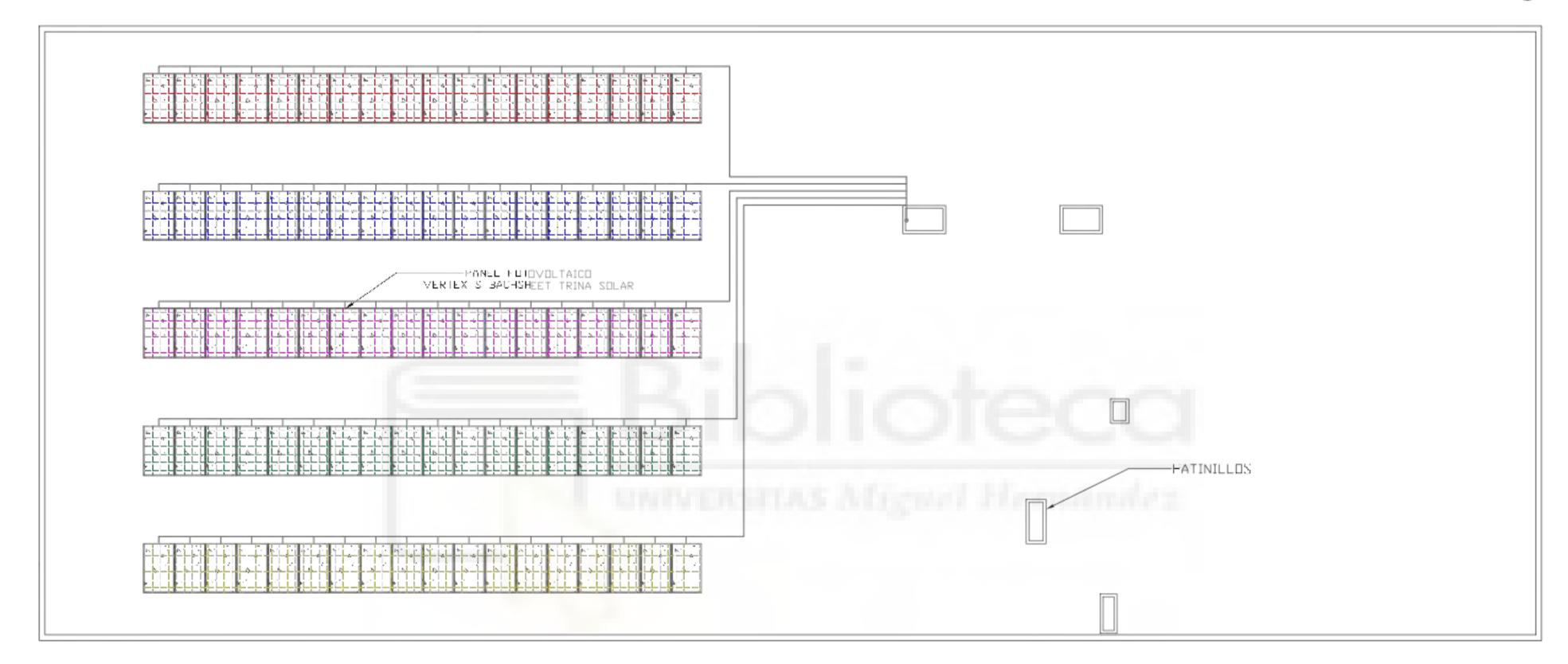
Situación: CALLE MAX DLANCK, 25

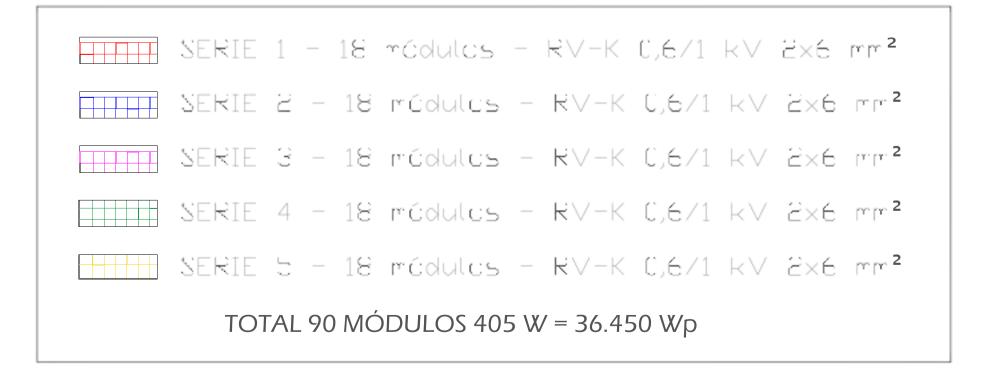
DOLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO
CD 03203 - ELCHE (ALICANTE)

E 1/150

Gr-aduado en Inaenier-ia Eléctr-ica

Gracuín Sevilla Eyssar-tier- I Cdealado 4-828







JUNIO 2023 O1 D

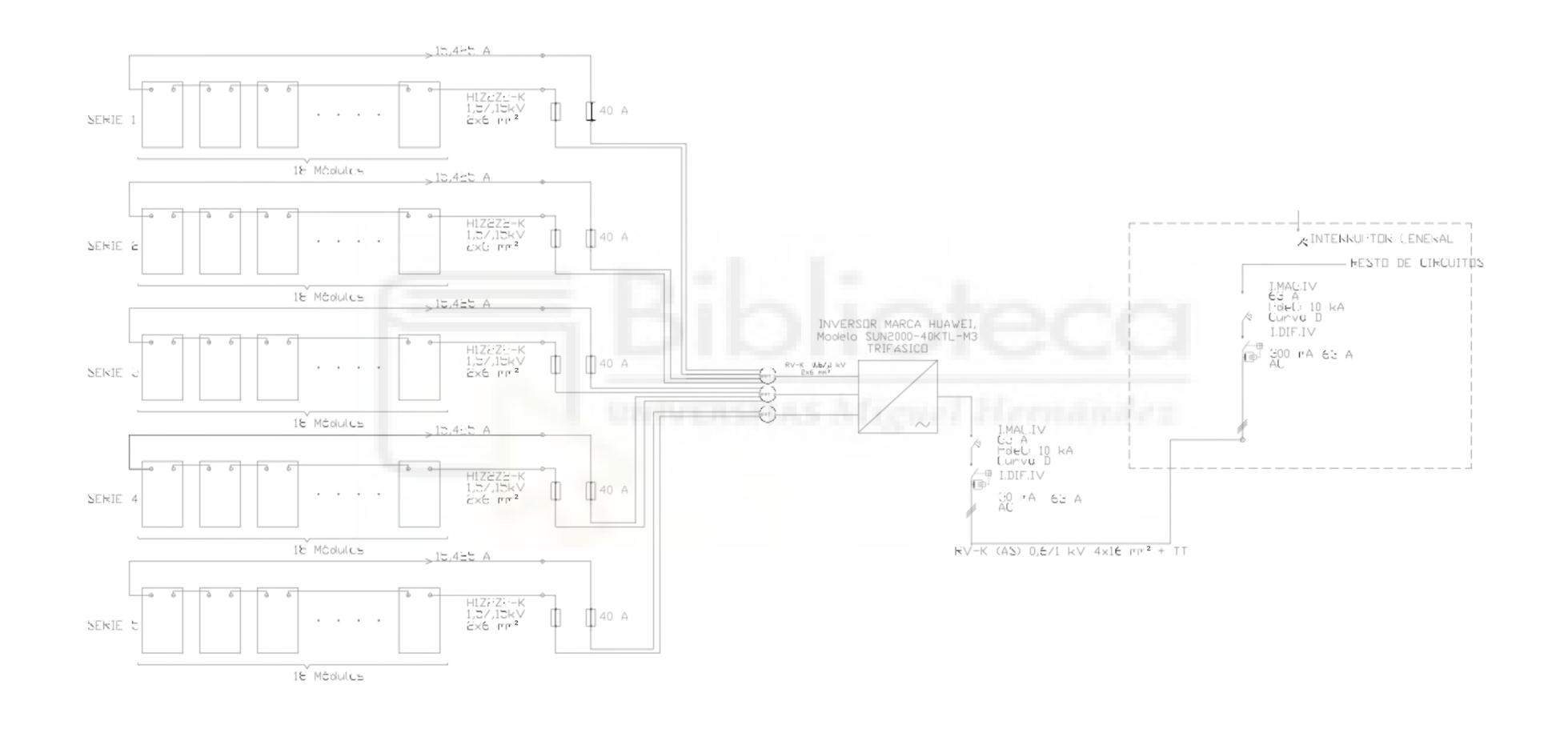
F: MISCO DESI', S.A.
A-CO.COCO.COCO - C/MAX DLANCI', 25
DOLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO
03203 ELCHE (ALICANTE)

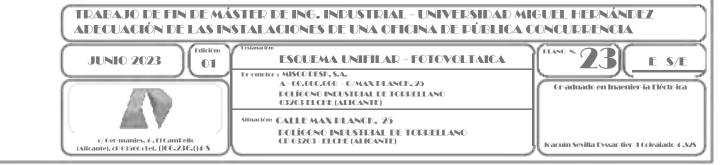
uación: CALLE MAX PLANCK, 25

POLÍGONO INDUSTRIAL DE TORRELLANO
CD 03203-ELCHE (ALICANTE)

icacuin Sevilla Eyssar-tier- I Cclealado 4-,525

Gr-aduado en Inaenier-ía Eléctr-ica



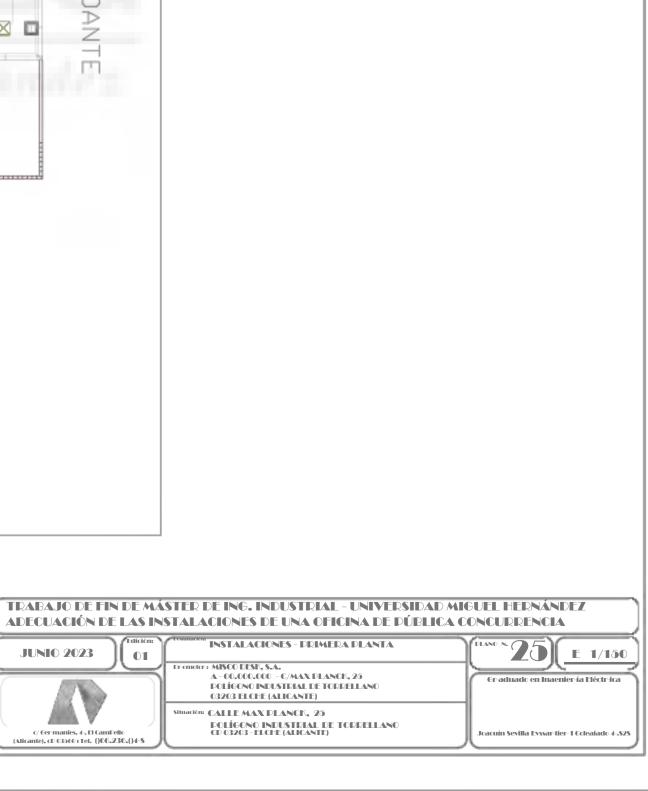




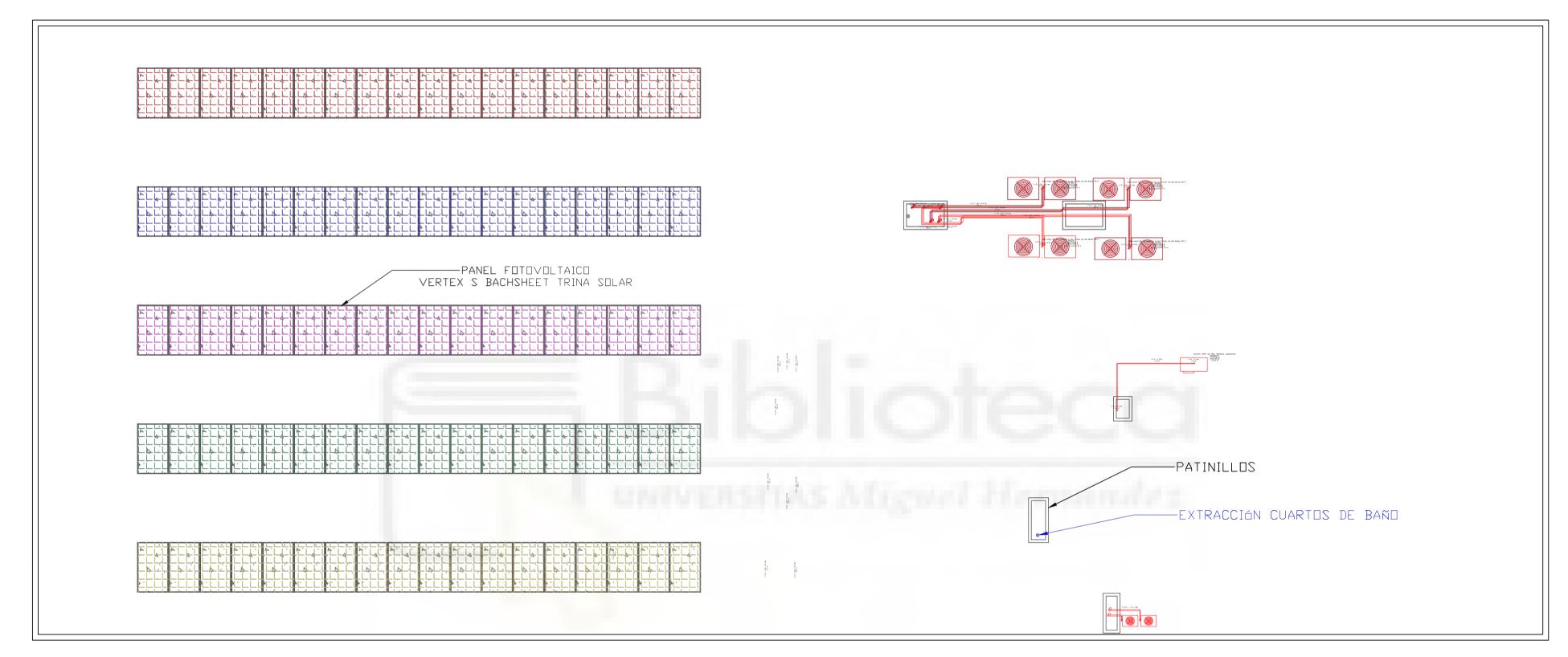


15











A2



7. ANEXOS Y FICHAS TÉCNICAS

Con el fin de evitar una carga excesiva y mantener un tamaño apropiado para el proyecto, se adjuntarán únicamente entre 15 y 20 páginas demostrativas de los anexos de cálculos generados a partir de los diversos programas utilizados en la elaboración del proyecto. Estas muestras proporcionarán una representación de los anexos de cálculos realizados sin exceder la extensión requerida.



ÍNDICE

1.	OBJETIVOS DEL PROYECTO	3
2.	. TITULAR	3
		_
3.	. EMPLAZAMIENTO DE LA INSTALACIÓN	3
4.	LEGISLACIÓN APLICABLE	3
5.	. DESCRIPCIÓN DE LA INSTALACIÓN	3
6.	. POTENCIA TOTAL PREVISTA PARA LA INSTALACIÓN	4
7.	. CARACTERÍSTICAS DE LA INSTALACIÓN	5
	7.1. Origen de la instalación	5
	7.2. Derivación individual	5
	7.3. Cuadro general de distribución	5
쒸	7.4. Sistema de alimentación ininterrumpida (SAI)	18
de CYPE 8.	. INSTALACIÓN DE PUESTA A TIERRA	18
educativa 9.	. CRITERIOS APLICADOS Y BASES DE CÁLCULO	19
	9.1. Intensidad máxima admisible	
edi	9.2. Caída de tensión	
<u>o</u>	9.3. Corrientes de cortocircuito	21
versión	9.4. Protección contra sobretensiones	
n n	. CÁLCULOS	23
o	10.1. Sección de las líneas	23
obi	10.2. Cálculo de los dispositivos de protección	30
9 0 1 1	10.1. Sección de las líneas 10.2. Cálculo de los dispositivos de protección CÁLCULOS DE PUESTA A TIERRA	42
됩	11.1. Resistencia de la puesta a tierra de las masas	42
	11.2. Resistencia de la puesta a tierra del neutro	
	11.3. Protección contra contactos indirectos	
12	. PLIEGO DE CONDICIONES	51
12.	12.1. Calidad de los materiales	
	12.1.1. Generalidades	
	12.1.2. Conductores eléctricos	_
	12.1.3. Conductores de neutro	
	12.1.4. Conductores de protección	_
	12.1.5. Identificación de los conductores	
	12.1.6. Tubos protectores	
	12.2. Normas de ejecución de las instalaciones	
	12.2.1. Colocación de tubos	
	12.2.2. Cajas de empalme y derivación	
	12.2.3. Aparatos de mando y maniobra	
	12.2.4. Aparatos de protección	
	12.2.5. Instalaciones en cuartos de baño o aseo	
	12.2.6. Red equipotencial	
	12.2.7 Instalación de nuesta a tierra	



Situación: Promotor:

1. OBJETIVOS DEL PROYECTO

El objeto de este proyecto técnico es especificar todos y cada uno de los elementos que componen la instalación eléctrica, así como justificar, mediante los correspondientes cálculos, el cumplimiento del Reglamento Electrotécnico para Baja Tensión e Instrucciones Técnicas Complementarias (ITC) BT01 a BT52.

2.	ΤI	Ţ	UI	L A	١R

Nombre:
C.I.F:
Dirección:
Población:
Provincia:
Código postal:
Teléfono:
orreo electrónico:

EMPLAZAMIENTO DE LA INSTALACIÓN

Pirección: Población: Provincia:

EP:

LEGISLACIÓN APLICABLE

a la realización del proyecto se han tenido en cuenta las siguientes normas y reglamentos:

- REBT-2002: Reglamento electrotécnico para baja tensión e instrucciones técnicas complementarias.
- UNE-HD 60364-5-52: Instalaciones eléctricas de baja tensión. Selección e instalación de equipos eléctricos. Canalizaciones.
- UNE 20434: Sistema de designación de cables.
- UNE-EN 60898-1: Interruptores automáticos para instalaciones domésticas y análogas para la protección contra sobreintensidades.
- UNE-EN 60947-2: Aparamenta de baja tensión. Interruptores automáticos.
- UNE-EN 60269-1: Fusibles de baja tensión.
- UNE-HD 60364-4-43: Protección para garantizar la seguridad. Protección contra las sobreintensidades.
- UNE-EN 60909-0: Corrientes de cortocircuito en sistemas trifásicos de corriente alterna. Cálculo de corrientes.
- UNE-IEC/TR 60909-2: Corrientes de cortocircuito en sistemas trifásicos de corriente alterna. Datos de equipos eléctricos para el cálculo de corrientes de cortocircuito.

5. DESCRIPCIÓN DE LA INSTALACIÓN

La instalación consta de un cuadro general de distribución, con una protección general y protecciones en los circuitos derivados.



Proyecto:

Adecuación

Situación: Promotor:

Su composición queda reflejada en el esquema unifilar correspondiente, en el documento de planos contando, al menos, con los siguientes dispositivos de protección:

- Un interruptor automático magnetotérmico general para la protección contra sobreintensidades.
- Interruptores diferenciales para la protección contra contactos indirectos.
- Interruptores automáticos magnetotérmicos para la protección de los circuitos derivados.

6. POTENCIA TOTAL PREVISTA PARA LA INSTALACIÓN

La potencia total demandada por la instalación será:

Potencia total demandada: 324.79 kW

Dadas las características de la obra y los consumos previstos, se tiene la siguiente relación de receptores de fuerza, alumbrado y otros usos con indicación de su potencia eléctrica:

Circuito	P Instalada (kW)	P Demandada (kW)		
tuminación	11.60	11.60		
mergencia	2.00	2.00		
mas de uso general	155.43	155.43		
<u>o</u> tros	3.68	3.68		
Subcuadro A - Planta baja	38.50	38.50		
Subcuadro B - Planta baja	26.10	26.10		
Subcuadro C - Primera planta	38.50	38.50		
Subcuadro D - Primera planta	11.04	11.04		
Subcuadro E - Primera planta	37.94	37.94		

bcuadro A - Planta baja

Circuito	P Instalada (kW)	P Demandada (kW)		
Tomas de uso general	38.50	38.50		

Subcuadro B - Planta baja

Circuito	P Instalada (kW)	P Demandada (kW)		
Tomas de uso general	26.10	26.10		

Subcuadro C - Primera planta

Circuito	P Instalada (kW)	P Demandada (kW)		
Tomas de uso general	38.50	38.50		

Subcuadro D - Primera planta

Circuito	P Instalada (kW)	P Demandada (kW)		
Tomas de uso general	11.04	11.04		



Situación: Promotor:

Subcuadro E - Primera planta

Circuito	P Instalada (kW)	P Demandada (kW)
Tomas de uso general	37.94	37.94

7. CARACTERÍSTICAS DE LA INSTALACIÓN:

7.1. Origen de la instalación

El origen de la instalación viene determinado por una tensión de suministro Fase-Fase de 400 V y una intensidad de cortocircuito trifásica en cabecera de: 12.00 kA.

El tipo de línea de alimentación será: RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 5(1x300).

7.2. Derivación individual

No se contempla.

3. Cuadro general de distribución

iva de	_	Polaridad	P Demandada (kW)	f.d.p	Longitud (m)	Componentes
Producido por ura versión educativa	ubcuadro A - Planta baja	F+N	38.50	1.00	55.00	Magnetotérmico, Industrial (IEC 60947-2); In: 250 A; Im: 2500 A; Icu: 10.00 kA Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x70) Magnetotérmico, Industrial (IEC 60947-2); In: 250 A; Im: 2500 A; Icu: 10.00 kA
	ubcuadro B - Planta baja	F+N	26.10	1.00	30.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 125 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x25) Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 125 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C



Esquemas	Polaridad	P Demandada (kW)	f.d.p	Longitud (m)	Componentes
Subcuadro C - Primera planta	F+N	38.50	1.00	60.00	Magnetotérmico, Industrial (IEC 60947-2); In: 250 A; Im: 2500 A; Icu: 10.00 kA Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x70) Magnetotérmico, Industrial (IEC 60947-2); In: 250 A; Im: 2500 A; Icu: 10.00 kA
a versión educadra de CYPE	F+N	11.04	1.00	25.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 50 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x25) Magnetotérmico, Doméstico o análogo (IEC 60898); In: 50 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C
opionpou subcuadro E - Primera planta	F+N	37.94	1.00	12.00	Magnetotérmico, Industrial (IEC 60947-2); In: 250 A; Im: 2500 A; Icu: 10.00 kA Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x70) Magnetotérmico, Industrial (IEC 60947-2); In: 250 A; Im: 2500 A; Icu: 10.00 kA
C1 - Oficina (planta baja)	F+N	1.25	1.00	260.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 6 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10



Esquemas	Polaridad	P Demandada (kW)	f.d.p	Longitud (m)	Componentes
C2 - Parte 1 (planta baja)	F+N	1.30	1.00	110.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 6 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6
C3 - Parte 2 (planta baja)	F+N	1.20	1.00	110.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 6 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4
evitanta de la composición del	F+N	2.30	1.00	160.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 10 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G16
CI - Oficina (primera planta)	F+N	1.25	1.00	270.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 6 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10
C2 - Sala de descanso (primera planta)	F+N	1.20	1.00	115.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 6 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4
C3 - Parte 1 (primera planta)	F+N	2.00	1.00	80.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 10 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6



Esquemas	Polaridad	P Demandada (kW)	f.d.p	Longitud (m)	Componentes
C4 - Parte 2 (primera planta)	F+N	1.10	1.00	160.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 6 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6
C1 - Máquina 1 (24U)	3F	18.00	1.00	20.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 32 A; Icu: 15 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x6)
ep exitor (26U) Parison upon upon upon upon upon upon upon up	3F	19.00	1.00	20.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 32 A; Icu: 15 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x6)
GB - Máquina 3 (26U)	3F	19.00	1.00	20.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 32 A; Icu: 15 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x6)
C4 - Máquina 4 (26U)	3F	21.00	1.00	20.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 32 A; Icu: 15 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x6)
C5 - Unidades interiores (planta baja)	F+N	5.00	1.00	200.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x35)



n. Auecu

Esquemas	Polaridad	P Demandada (kW)	f.d.p	Longitud (m)	Componentes
C6 - Unidades interiores (primera planta)	F+N	4.00	1.00	250.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 20 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x35)
C7 - Climatización CPD	F+N	5.75	1.00	25.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x4)
der 316 n edt Nestíbulo principal - Vestíbulo principal	F+N	6.00	1.00	25.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 32 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4
CP - Sala de formación 1	F+N	5.00	1.00	40.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4
C3 - Sala de formación 2	F+N	5.00	1.00	60.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6
C4 - Despacho 3, 4 y 5	F+N	3.68	1.00	35.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 16 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G2.5



Situación: Promotor:

Esquemas	Polaridad	P Demandada (kW)	f.d.p	Longitud (m)	Componentes
C5 - Despacho 4 y 5, Pasillo 1	F+N	4.00	1.00	35.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 20 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6
C1 - Alumbrado de emergencia (Planta baja)	F+N	1.00	1.00	300.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 6 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10
estate es	F+N	1.00	1.00	300.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 6 A; Icu: 10 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10
Neuron opion	3F	3.68	1.00	20.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 6 A; Icu: 15 kA; Curva: C Limitador de sobretensiones transitorias, Tipo 1+2; I _{Imp} : 100 kA; U _p : 2.5 kV Diferencial, Instantáneo; In: 25.00 A; Sensibilidad: 30 mA; Clase: A Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x6)
Inversor fotovoltaico	3F	40.00	1.00	20.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 63 A; Icu: 15 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x16)

Canalizaciones



Situación: Promotor:

La ejecución de las canalizaciones y su tendido se harán de acuerdo con lo expresado en los documentos del presente proyecto.

Esquemas	Tipo de instalación
Subcuadro A - Planta baja	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 50 mm
Subcuadro B - Planta baja	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 32 mm
Subcuadro C - Primera planta	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 50 mm
Subcuadro D - Primera planta	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 32 mm
subcuadro E - Primera planta	F: Cables unipolares en contacto, al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 50 mm
हैं। - Oficina (planta baja)	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm
© Parte 1 (planta baja)	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm
ଥି ଓ Parte 2 (planta baja)	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm
64 - Parte 3 (planta baja)	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 32 mm
GI - Oficina (primera planta)	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm
C2 - Sala de descanso (primera planta)	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm
C3 - Parte 1 (primera planta)	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm
C4 - Parte 2 (primera planta)	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm
C1 - Máquina 1 (24U)	B2: Cable multipolar, pared de madera Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm
C2 - Máquina 2 (26U)	B2: Cable multipolar, pared de madera Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm
C3 - Máquina 3 (26U)	B2: Cable multipolar, pared de madera Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm



Situación: Promotor:

Esquemas	Tipo de instalación
C4 - Máquina 4 (26U)	B2: Cable multipolar, pared de madera Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm
C5 - Unidades interiores (planta baja)	B2: Cable multipolar, pared de madera Temperatura: 40.00 °C Tubo 40 mm
C6 - Unidades interiores (primera planta)	B2: Cable multipolar, pared de madera Temperatura: 40.00 °C Tubo 40 mm
C7 - Climatización CPD	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm
C1 - Vestíbulo principal	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm
ପ୍ର2 - Sala de formación 1	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm
B - Sala de formación 2	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm
©1 - Despacho 3, 4 y 5	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 16 mm
65 - Despacho 4 y 5, Pasillo 1	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm
- Alumbrado de emergencia (Planta baja)	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm
Pi Pi Pi Pi Pi Pi Pi Pi Pi Pi Pi Pi Pi P	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm
C1 - Cargador eléctrico	D1: Cable unipolar/multipolar en conductos en el suelo Temperatura: 25.00 °C Tubo 50 mm
Inversor fotovoltaico	B1: Conductores aislados, pared de madera Temperatura: 40.00 °C Tubo 32 mm

Subcuadro A - Planta baja

Esquemas	Polaridad	P Demandada (kW)	f.d.p	Longitud (m)	Componentes
C1 - Oficina Norte	F+N	5.50	1.00	20.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4
C2 - Oficina Norte	F+N	5.50	1.00	35.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10



Situación: Promotor:

Esquemas	Polaridad	(kW)	f.d.p	Longitud (m)	Componentes
C3 - Oficina Norte	F+N	5.50	1.00	40.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10
C4 - Oficina Central	F+N	5.50	1.00	25.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6
C5 - Oficina Sur	F+N	5.50	1.00	38.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10
C6 - Oficina Sur	F+N	5.50	1.00	35.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10
C7 - Oficina Sur 뷥	F+N	5.50	1.00	40.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10

Çanalizaciones

La ejecución de las canalizaciones y su tendido se harán de acuerdo con lo expresado en los documentos del presente proyecto.

Esquemas	Tipo de instalación
©1 - Oficina Norte	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 30.00 °C Tubo 20 mm
©2 - Oficina Norte	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 30.00 °C Tubo 25 mm
©3 - Oficina Norte	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 30.00 °C Tubo 25 mm
C4 - Oficina Central	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 30.00 °C Tubo 20 mm
C5 - Oficina Sur	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 30.00 °C Tubo 25 mm
C6 - Oficina Sur	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 30.00 °C Tubo 25 mm
C7 - Oficina Sur	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 30.00 °C Tubo 25 mm

Subcuadro B - Planta baja



Situación: Promotor:

Longitud P Demandada Polaridad f.d.p Esquemas Componentes (kW) (m) Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 4.5 kA; 5.00 1.00 20.00 C1 - Despacho 1 y 2 F+N Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4 Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 20 A; Icu: 4.5 kA; C2 - Sala de reuniones 1 F+N 4.50 1.00 18.00 Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4 Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 20 A; Icu: 4.5 kA; ₽β - Sala de reuniones 2 y despacho 8 4.50 1.00 22.00 F+N Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4 Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 20 A; Icu: 4.5 kA; 4 - Despacho 9 y despacho 10 F+N 4.50 1.00 30.00 Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6 Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 16 A; Icu: 4.5 kA; - Vestíbulo secundario F+N 3.60 1.00 24.00 Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10

Canalizaciones

C6 - Sala de descanso

La ejecución de las canalizaciones y su tendido se harán de acuerdo con lo expresado en los documentos del presente proyecto.

4.00

1.00

13.00

F+N

Esquemas	Tipo de instalación
C1 - Despacho 1 y 2	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm
C2 - Sala de reuniones 1	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm
C3 - Sala de reuniones 2 y despacho 8	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm

Magnetotérmico,

Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6

Curva: C

Terciario (IEC 60947-2); In: 20 A; Icu: 4.5 kA;



Situación: Promotor:

Esquemas	Tipo de instalación
C4 - Despacho 9 y despacho 10	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm
C5 - Vestíbulo secundario	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 25 mm
C6 - Sala de descanso	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 40.00 °C Tubo 20 mm

Subcuadro C - Primera planta

Esquemas	Polaridad	P Demandada (kW)	f.d.p	Longitud (m)	Componentes
GI - Oficina Norte	F+N	5.50	1.00	20.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10
© - Oficina Norte	F+N	5.50	1.00	35.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10
€3 - Oficina Norte	F+N	5.50	1.00	40.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10
©1 - Oficina Central	F+N	5.50	1.00	25.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6
G5 - Oficina Sur	F+N	5.50	1.00	38.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10
Po G5 - Oficina Sur	F+N	5.50	1.00	35.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10
C7 - Oficina Sur	F+N	5.50	1.00	40.00	Magnetotérmico, Terciario (IEC 60947-2); In: 25 A; Icu: 4.5 kA; Curva: C Cable, RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10

Canalizaciones

La ejecución de las canalizaciones y su tendido se harán de acuerdo con lo expresado en los documentos del presente proyecto.

Esquemas	Tipo de instalación
C1 - Oficina Norte	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 30.00 °C Tubo 25 mm
C2 - Oficina Norte	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 30.00 °C Tubo 25 mm
C3 - Oficina Norte	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 30.00 °C Tubo 25 mm
C4 - Oficina Central	E: Cable multipolar al aire libre Temperatura: 30.00 °C Tubo 20 mm

Producido por una versión educativa de CYPE

Cuadro de resultados

CUADRO DE RESULTADOS

Instalación interior (Suministro principal)

Instalación interior

Subcuadro A - Planta baja

Subcuadro B - Planta baja

Subcuadro C - Primera planta

Subcuadro D - Primera planta

Subcuadro E - Primera planta

C2 - SAI CPD / Instalación interior



Cuadro de resultados

Instalación interior

Descripción	Fase	(W)	(W)	cos ф	(m)	(mm)	Aislam.	(A)	(Å)	(%)	(%)	(mm)
Instalación interior	3F+N (RST)	322950.00	324790.00	1.00	18.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 5(1x300)	0,6/1 kV	478.84	595.00	0.29	-	Tubo 250 mm
Subcuadro A - Planta baja	F+N (R)	38500.00	38500.00	1.00	55.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x70)	0,6/1 kV	166.71	276.46	2.39	2.68	Tubo 50 mm
Subcuadro B - Planta baja	F+N (R)	26100.00	26100.00	1.00	30.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x25)	0,6/1 kV	113.02	143.58	2.59	2.87	Tubo 32 mm
Subcuadro C - Primera planta	F+N (S)	38500.00	38500.00	1.00	60.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x70) 0,		166.71	276.46	2.61	2.90	Tubo 50 mm
Subcuadro D - Primera planta	F+N (T)	11040.00	11040.00	1.00	25.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x25)	0,6/1 kV	47.80	143.58	0.84	1.12	Tubo 32 mm
Subcuadro E - Primera planta	F+N (T)	37940.00	37940.00	1.00	12.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x70)	0,6/1 kV	164.29	276.46	0.51	0.80	Tubo 50 mm
C1 - Oficina (planta baja)	F+N (T)	1250.00	1250.00	1.00	260.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	0,6/1 kV	5.41	78.26	2.42	2.70	Tubo 25 mm
C2 - Parte 1 (planta baja)	F+N (T)	1300.00	1300.00	1.00	110.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	0,6/1 kV	5.63	57.33	1.77	2.06	Tubo 20 mm
C3 - Parte 2 (planta baja)	F+N (T)	1200.00	1200.00	1.00	110.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	0,6/1 kV	5.20	44.59	2.46	2.74	Tubo 20 mm
C4 - Parte 3 (planta baja)	F+N (T)	2300.00	2300.00	1.00	160.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G16	0,6/1 kV	9.96	104.65	1.71	2.00	Tubo 32 mm
C1 - Oficina (primera planta)	F+N (T)	1250.00	1250.00	1.00	270.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	0,6/1 kV	5.41	78.26	2.51	2.79	Tubo 25 mm
C2 - Sala de descanso (primera Lelanta)	F+N (T)	1200.00	1200.00	1.00	115.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	0,6/1 kV	5.20	44.59	2.57	2.85	Tubo 20 mm
3 - Parte 1 Oprimera (planta)	F+N (T)	2000.00	2000.00	1.00	80.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	0,6/1 kV	8.66	57.33	1.99	2.27	Tubo 20 mm
©4 - Parte 2 (tprimera Planta)	F+N (T)	1100.00	1100.00	1.00	160.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	0,6/1 kV	4.76	57.33	2.18	2.47	Tubo 20 mm
ြေ - Máquina ပ(24U)	3F (RST)	18000.00	18000.00	1.00	20.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x6)	0,6/1 kV	25.98	40.04	0.80	1.09	Tubo 25 mm
- Máquina 2) (26U)	3F (RST)	19000.00	19000.00	1.00	20.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x6)	0,6/1 kV	27.42	40.04	0.85	1.14	Tubo 25 mm
Carlo - Máquina	3F (RST)	19000.00	19000.00	1.00	20.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x6)	0,6/1 kV	27.42	40.04	0.85	1.14	Tubo 25 mm
	3F (RST)	21000.00	21000.00	1.00	20.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x6)	0,6/1 kV	30.31	40.04	0.96	1.24	Tubo 25 mm
C5 - Unidades interiores (Hanta baja)	F+N (T)	5000.00	5000.00	1.00	200.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x35)	0,6/1 kV	21.65	132.86	2.13	2.42	Tubo 40 mm
©6 - Unidades iQeriores (pl imera (Qenta)	F+N (T)	4000.00	4000.00	1.00	250.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x35)	0,6/1 kV	17.32	132.86	2.13	2.41	Tubo 40 mm
.⊌ - Gimatización ⊕D	F+N (R)	5750.00	5750.00	1.00	25.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x4)	0,6/1 kV	24.90	44.59	2.82	3.11	Tubo 20 mm
Principal	F+N (S)	6000.00	6000.00	1.00	25.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	0,6/1 kV	25.98	44.59	2.96	3.24	Tubo 20 mm
C2 - Sala de formación 1	F+N (S)	5000.00	5000.00	1.00	40.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	0,6/1 kV	21.65	44.59	3.87	4.16	Tubo 20 mm
C3 - Sala de formación 2	F+N (S)	5000.00	5000.00	1.00	60.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	0,6/1 kV	21.65	57.33	3.81	4.10	Tubo 20 mm
C4 - Despacho 3, 4 y 5	F+N (S)	3680.00	3680.00	1.00	35.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G2.5	0,6/1 kV	15.93	32.76	3.99	4.28	Tubo 16 mm
C5 - Despacho 4 y 5, Pasillo 1	F+N (S)	4000.00	4000.00	1.00	35.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	0,6/1 kV	17.32	57.33	1.76	2.05	Tubo 20 mm
C1 - Alumbrado de emergencia (Planta baja)	F+N (S)	1000.00	1000.00	1.00	300.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	0,6/1 kV	4.33	78.26	2.23	2.52	Tubo 25 mm
C2 - Alumbrado de emergencia (Primera planta)	F+N (S)	1000.00	1000.00	1.00	300.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	0,6/1 kV	4.33	78.26	2.23	2.52	Tubo 25 mm
C1 - Cargador eléctrico	3F (RST)	3680.00	3680.00	1.00	20.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x6)	0,6/1 kV	5.31	42.24	0.14	0.43	Tubo 50 mm
Inversor fotovoltaico	3F (RST)	40000.00	40000.00	1.00	20.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 4(1x16)	0,6/1 kV	57.74	80.08	0.68	0.96	Tubo 32 mm

Descripción		I _n (A)	1 _z (A)	ICC _{máx} (A)	Pdc (kA)	ICC _{mín} (A)	I _m (kA)	I _d (A)	Sens.dif. (mA)
Instalación interior	478.84	500.00	595.00	12.00	20.00	4.69	3.80	-	-
Subcuadro A - Planta baja	166.71	250.00	276.46	7.20	10.00	3.00	2.50	1	-

Cuadro de resultados

Descripción		I _n (A)	I _z (A)	ICC _{máx} (A)	Pdc (kA)	ICC _{mín} (A)	I _m (kA)	I _d (A)	Sens.dif. (mA)
Subcuadro B - Planta baja		125.00	143.58	7.20	10.00	2.87	1.25	-	-
Subcuadro C - Primera planta	166.71	250.00	276.46	7.20	10.00	2.85	2.50	-	-
Subcuadro D - Primera planta	47.80	50.00	143.58	7.20	10.00	3.19	0.50	-	-
Subcuadro E - Primera planta	164.29	250.00	276.46	7.20	10.00	5.23	2.50	-	-
C1 - Oficina (planta baja)	5.41	6.00	78.26	7.20	10.00	0.23	0.06	4.56	300
C2 - Parte 1 (planta baja)	5.63	6.00	57.33	7.20	10.00	0.33	0.06	4.58	300
C3 - Parte 2 (planta baja)	5.20	6.00	44.59	7.20	10.00	0.23	0.06	4.56	300
C4 - Parte 3 (planta baja)	9.96	10.00	104.65	7.20	10.00	0.54	0.10	4.60	300
C1 - Oficina (primera planta)	5.41	6.00	78.26	7.20	10.00	0.22	0.06	4.56	300
C2 - Sala de descanso (primera planta)	5.20	6.00	44.59	7.20	10.00	0.22	0.06	4.56	300
C3 - Parte 1 (primera planta)	8.66	10.00	57.33	7.20	10.00	0.45	0.10	4.59	300
C4 - Parte 2 (primera planta)	4.76	6.00	57.33	7.20	10.00	0.23	0.06	4.56	300
C1 - Máquina 1 (24U)	25.98	32.00	40.04	10.96	15.00	1.45	0.32	4.61	30
C2 - Máquina 2 (26U)	27.42	32.00	40.04	10.96	15.00	1.45	0.32	4.61	30
C3 - Máquina 3 (26U)	27.42	32.00	40.04	10.96	15.00	1.45	0.32	4.61	30
C4 - Máquina 4 (26U) - Unidades interiores (planta baja)	30.31	32.00	40.04	10.96	15.00	1.45	0.32	4.61	30
	21.65	25.00	132.86	7.20	10.00	0.76	0.25	4.61	100
C6 - Unidades interiores (primera planta)	17.32	20.00	132.86	7.20	10.00	0.61	0.20	4.60	100
C7 - Climatización CPD C1 - Vestíbulo principal C2 - Sala de formación 1	24.90	25.00	44.59	7.20	10.00	0.93	0.25	4.61	30
C1 - Vestíbulo principal	25.98	32.00	44.59	7.20	10.00	0.93	0.32	4.61	30
C2 - Sala de formación 1	21.65	25.00	44.59	7.20	10.00	0.60	0.25	4.60	30
C3 - Sala de formación 2 C4 - Despacho 3, 4 y 5	21.65	25.00	57.33	7.20	10.00	0.60	0.25	4.60	30
© C4 - Despacho 3, 4 y 5	15.93	16.00	32.76	7.20	10.00	0.44	0.16	4.59	30
g C5 - Despacho 4 y 5, Pasillo 1	17.32	20.00	57.33	7.20	10.00	0.98	0.20	4.61	30
C5 - Despacho 4 y 5, Pasillo 1 - Alumbrado de emergencia (Planta ja)	4.33	6.00	78.26	7.20	10.00	0.20	0.06	4.56	30
C2 - Alumbrado de emergencia (Primera planta) C1 - Cargador eléctrico	4.33	6.00	78.26	7.20	10.00	0.20	0.06	4.56	30
C1 - Cargador eléctrico	5.31	6.00	42.24	10.96	15.00	1.45	0.06	4.61	30
Inversor fotovoltaico	57.74	63.00	80.08	10.96	15.00	2.44	0.63	4.62	30

Cuadro de resultados

Subcuadro A - Planta baja

Descripción	Fase	Pot.Calc. (W)	Pot.Dem. (W)	cos ф	Long. (m)	Sección (mm)	Aislam.	I _в (А)	l _z (A)	ΔU (%)	ΔU _{ac} (%)	Canaliz. (mm)
C1 - Oficina Norte	F+N (R)	5500.00	5500.00	1.00	20.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	0,6/1 kV	23.82	49.00	2.13	4.81	Tubo 20 mm
C2 - Oficina Norte	F+N (R)	5500.00	5500.00	1.00	35.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	0,6/1 kV	23.82	86.00	1.45	4.13	Tubo 25 mm
C3 - Oficina Norte	F+N (R)	5500.00	5500.00	1.00	40.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	0,6/1 kV	23.82	86.00	1.66	4.34	Tubo 25 mm
C4 - Oficina Central	F+N (R)	5500.00	5500.00	1.00	25.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	0,6/1 kV	23.82	63.00	1.75	4.43	Tubo 20 mm
C5 - Oficina Sur	F+N (R)	5500.00	5500.00	1.00	38.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	0,6/1 kV	23.82	86.00	1.57	4.25	Tubo 25 mm
C6 - Oficina Sur	F+N (R)	5500.00	5500.00	1.00	35.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	0,6/1 kV	23.82	86.00	1.45	4.13	Tubo 25 mm
C7 - Oficina Sur	F+N (R)	5500.00	5500.00	1.00	40.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	0,6/1 kV	23.82	86.00	1.66	4.34	Tubo 25 mm

Descripción	I _в (А)	I _n (A)	1 _z (A)	ICC _{máx} (A)	Pdc (kA)	ICC _{mín} (A)	I _m (kA)	I _d (A)	Sens.dif. (mA)			
C1 - Oficina Norte	23.82	25.00	49.00	4.23	4.50	0.94	0.25	4.61	30			
C2 - Oficina Norte	23.82	25.00	86.00	4.23	4.50	1.16	0.25	4.61	30			
₩C3 - Oficina Norte	23.82	25.00	86.00	4.23	4.50	1.06	0.25	4.61	30			
C4 - Oficina Central	23.82	25.00	63.00	4.23	4.50	1.06	0.25	4.61	30			
C5 - Oficina Sur	23.82	25.00	86.00	4.23	4.50	1.10	0.25	4.61	30			
C6 - Oficina Sur	23.82	25.00	86.00	4.23	4.50	1.16	0.25	4.61	30			
C7 - Oficina Sur	23.82	25.00	86.00	4.23	4.50	1.06	0.25	4.61	30			
Subcuadro B - Planta baja												

Øescripción	Fase	Pot.Calc. (W)	Pot.Dem. (W)	cos ф	Long. (m)	Sección (mm)	Aislam.	I _в (А)	(A)	ΔU (%)	ΔU _{ac} (%)	Canaliz. (mm)
© - Despacho 1 52	F+N (R)	5000.00	5000.00	1.00	20.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	0,6/1 kV	21.65	44.59	1.94	4.81	Tubo 20 mm
©2 - Sala Gereuniones 1	F+N (R)	4500.00	4500.00	1.00	18.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	0,6/1 kV	19.49	44.59	1.56	4.43	Tubo 20 mm
Sala de uniones 2 yodespacho	F+N (R)	4500.00	4500.00	1.00	22.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	0,6/1 kV	19.49	44.59	1.90	4.78	Tubo 20 mm
C4 - Despacho 9 y despacho 10	F+N (R)	4500.00	4500.00	1.00	30.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	0,6/1 kV	19.49	57.33	1.71	4.58	Tubo 20 mm
C5 - Vestíbulo secundario	F+N (R)	3600.00	3600.00	1.00	24.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	0,6/1 kV	15.59	78.26	0.65	3.52	Tubo 25 mm
C6 - Sala de descanso	F+N (R)	4000.00	4000.00	1.00	13.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	0,6/1 kV	17.32	57.33	0.65	3.53	Tubo 20 mm

Descripción	I _в (А)	I _n (A)	1 _z (A)	ICC _{máx} (A)	Pdc (kA)	ICC _{mín} (A)	I _m (kA)	I _d (A)	Sens.dif. (mA)
C1 - Despacho 1 y 2	21.65	25.00	44.59	4.04	4.50	0.91	0.25	4.61	30
C2 - Sala de reuniones 1	19.49	20.00	44.59	4.04	4.50	0.98	0.20	4.61	30
C3 - Sala de reuniones 2 y despacho 8	19.49	20.00	44.59	4.04	4.50	0.85	0.20	4.60	30
C4 - Despacho 9 y despacho 10	19.49	20.00	57.33	4.04	4.50	0.91	0.20	4.61	30
C5 - Vestíbulo secundario	15.59	16.00	78.26	4.04	4.50	1.40	0.16	4.61	30
C6 - Sala de descanso	17.32	20.00	57.33	4.04	4.50	1.50	0.20	4.61	30

Cuadro de resultados

Subcuadro C - Primera planta

Descripción	Fase	Pot.Calc. (W)	Pot.Dem. (W)	cos ф	Long. (m)	Sección (mm)	Aislam.	I _в (А)	I _z (A)	ΔU (%)	ΔU _{ac} (%)	Canaliz. (mm)
C1 - Oficina Norte	F+N (S)	5500.00	5500.00	1.00	20.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	0,6/1 kV	23.82	86.00	0.83	3.73	Tubo 25 mm
C2 - Oficina Norte	F+N (S)	5500.00	5500.00	1.00	35.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	0,6/1 kV	23.82	86.00	1.45	4.35	Tubo 25 mm
C3 - Oficina Norte	F+N (S)	5500.00	5500.00	1.00	40.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	0,6/1 kV	23.82	86.00	1.66	4.56	Tubo 25 mm
C4 - Oficina Central	F+N (S)	5500.00	5500.00	1.00	25.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	0,6/1 kV	23.82	63.00	1.75	4.64	Tubo 20 mm
C5 - Oficina Sur	F+N (S)	5500.00	5500.00	1.00	38.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	0,6/1 kV	23.82	86.00	1.57	4.47	Tubo 25 mm
C6 - Oficina Sur	F+N (S)	5500.00	5500.00	1.00	35.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	0,6/1 kV	23.82	86.00	1.45	4.35	Tubo 25 mm
C7 - Oficina Sur	F+N (S)	5500.00	5500.00	1.00	40.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G10	0,6/1 kV	23.82	86.00	1.66	4.56	Tubo 25 mm

Descripción	I _в (А)	I _n (A)	I _z (A)	ICC _{máx} (A)	Pdc (kA)	ICC _{mín} (A)	I _m (kA)	I _d (A)	Sens.dif. (mA)
C1 - Oficina Norte	23.82	25.00	86.00	4.07	4.50	1.55	0.25	4.61	30
C2 - Oficina Norte	23.82	25.00	86.00	4.07	4.50	1.13	0.25	4.61	30
ш C3 - Oficina Norte	23.82	25.00	86.00	4.07	4.50	1.04	0.25	4.61	30
- Oficina Central	23.82	25.00	63.00	4.07	4.50	1.04	0.25	4.61	30
C5 - Oficina Sur	23.82	25.00	86.00	4.07	4.50	1.07	0.25	4.61	30
S C6 - Oficina Sur	23.82	25.00	86.00	4.07	4.50	1.13	0.25	4.61	30
C7 - Oficina Sur	23.82	25.00	86.00	4.07	4.50	1.04	0.25	4.61	30

Ö	C/ - C	Jucina s	Sur	23.82	25.	00	86.00	4.07	4.50	1.04	U.	25	4.0		30
in Adu	bcuad	ro D - I	Primera	a planta											
De	scripción	Fase	Pot.Calc. (W)	Pot.Dem. (W)	cos ф	Long. (m)		Sección (mm)		Aislam.	(A)	(A)	ΔU (%)	ΔU _{ac} (%)	Canaliz. (mm)
IA XI	- Sala estar	F+N (T)	3680.00	3680.00	1.00	23.00	RZ1-K (AS)	Cca-s1b,d1,a	1 3G2.5	0,6/1 kV	15.93	32.76	2.62	3.74	Tubo 16 mm
16 UK	- Sala estar	F+N (T)	3680.00	3680.00	1.00	8.00	RZ1-K (AS)	Cca-s1b,d1,a	1 3G1.5	0,6/1 kV	15.93	23.66	1.58	2.70	Tubo 16 mm
G BC	- Sala estar	F+N (T)	3680.00	3680.00	1.00	20.00	RZ1-K (AS)	Cca-s1b,d1,a	1 3G2.5	0,6/1 kV	15.93	32.76	2.28	3.40	Tubo 16 mm
$\overline{\mathcal{O}}$															

Descripción	Ι _Β (A)	I _n (A)	(A)	ICC _{máx} (A)	Pdc (kA)	ICC _{min} (A)	I _m (kA)	I _d (A)	Sens.dif. (mA)
C1 - Sala de estar	15.93	16.00	32.76	4.40	4.50	0.59	0.16	4.60	30
C2 - Sala de estar	15.93	16.00	23.66	4.40	4.50	0.91	0.16	4.61	30
C3 - Sala de estar	15.93	16.00	32.76	4.40	4.50	0.66	0.16	4.60	30

Cuadro de resultados

Subcuadro E - Primera planta

Descripción	Fase	Pot.Calc. (W)	Pot.Dem. (W)	cos ф	Long. (m)	Sección (mm)	Aislam.	I _в (А)	I _z (A)	ΔU (%)	ΔU _{ac} (%)	Canaliz. (mm)
C1 - Archivo	F+N (T)	3680.00	3680.00	1.00	25.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G2.5	0,6/1 kV	15.93	32.76	2.85	3.65	Tubo 16 mm
C2 - SAI CPD	F+N (T)	20000.00	20000.00	1.00	10.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x25)	0,6/1 kV	86.60	121.03	0.65	-	Tubo 32 mm
Bypass	F+N (T)	6680.00	6680.00	1.00	10.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3(1x25)	0,6/1 kV	28.93	143.58	0.20	1.00	Tubo 32 mm
C3 - Almacén	F+N (T)	3680.00	3680.00	1.00	8.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G1.5	0,6/1 kV	15.93	23.66	1.58	2.38	Tubo 16 mm
C4 - Pasillos y Escalera 2	F+N (T)	5500.00	5500.00	1.00	45.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	0,6/1 kV	23.82	57.33	3.16	3.96	Tubo 20 mm
C5 - Aseos y cuarto de la limpieza	F+N (T)	3680.00	3680.00	1.00	25.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G2.5	0,6/1 kV	15.93	32.76	2.85	3.65	Tubo 16 mm
C6 - Sala de formación	F+N (T)	3680.00	3680.00	1.00	40.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	0,6/1 kV	15.93	44.59	2.80	3.60	Tubo 20 mm
C7 - Sala de formación	F+N (T)	3680.00	3680.00	1.00	30.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G2.5	0,6/1 kV	15.93	32.76	3.42	4.22	Tubo 16 mm
C8 - Despacho 1, 2 y 3	F+N (T)	3680.00	3680.00	1.00	42.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G4	0,6/1 kV	15.93	44.59	2.94	3.74	Tubo 20 mm
C9 - Despacho 4 y sala de reuniones	F+N (T)	3680.00	3680.00	1.00	35.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G2.5	0,6/1 kV	15.93	32.76	3.99	4.79	Tubo 16 mm

Щ										
	Descripción	I _в (А)	I _n (A)	I _z (A)	ICC _{máx} (A)	Pdc (kA)	ICC _{mín} (A)	I _m (kA)	I _d (A)	Sens.dif. (mA)
'a	C1 - Archivo	15.93	16.00	32.76	6.31	10.00	0.59	0.16	4.60	30
ativ	C2 - SAI CPD	86.60	100.00	121.03	6.31	10.00	3.99	1.00	-	-
educativ	Bypass	28.93	32.00	143.58	6.31	10.00	3.99	0.32	-	-
	C3 - Almacén	15.93	16.00	23.66	6.31	10.00	1.05	0.16	4.61	30
iór	C4 - Pasillos y Escalera 2	23.82	25.00	57.33	6.31	10.00	0.76	0.25	4.60	30
/ers	C5 - Aseos y cuarto de la limpieza	15.93	16.00	32.76	6.31	10.00	0.59	0.16	4.60	30
a \	C6 - Sala de formación	15.93	16.00	44.59	6.31	10.00	0.59	0.16	4.60	30
ב	C7 - Sala de formación	15.93	16.00	32.76	6.31	10.00	0.50	0.16	4.59	30
por	C8 - Despacho 1, 2 y 3	15.93	16.00	44.59	6.31	10.00	0.56	0.16	4.60	30
Q	- Despacho 4 y sala de reuniones	15.93	16.00	32.76	6.31	10.00	0.43	0.16	4.59	30

G - SAI CPD / Instalación interior

Descripción	Fase	Pot.Calc. (W)	Pot.Dem. (W)	cos ф	Long. (m)	Sección (mm)	Aislam.	I _в (А)	I _z (A)	ΔU (%)	ΔU _∞ (%)	Canaliz. (mm)
C2 - CPD	F+N (T)	6680.00	6680.00	1.00	16.00	RZ1-K (AS) Cca-s1b,d1,a1 3G6	0,6/1 kV	28.93	57.33	1.38	2.38	Tubo 20 mm

Descripción	I _в (А)	I _n (A)	I _Z (A)	ICC _{máx} (A)	Pdc (kA)	ICC _{min} (A)	I _m (kA)	I _d (A)	Sens.dif. (mA)
C2 - CPD	28.93	32.00	57.33	5.21	6.00	1.58	0.32	4.61	30

FIGURA DE COME	DOD A CIONICO	Aguas arriba	Instalación Co	onsumo	478.84 A	Aguas arriba	Instalación Co	onsumo	166.71 A	Aguas arriba	Instalación	Consumo	113.02 A
FICHA DE COMP	ROBACIONES	Referencia	Instalación Lo	ongitud	18.00 m	Referencia	Subcuadro A- Lo	ongitud	55.00 m	Referencia	Subcuadro B-	Longitud	30.00 m
CONDICIONES		NC*	F	Resultados		NC*	F	Resultados		NC*		Resultados	
SOBRECARGAS													
lz >	·= In	Sí	595.	00 >= 500.0	0 A	Sí	276.	46 >= 250.00	Α	Sí	14	3.58 >= 125.00	Α
1.45 lz	z >= ₂	Sí	862.	75 >= 800.0	0 A	Sí	400.	86 >= 362.50	Α	Sí	20	8.19 >= 181.25	Α
	>= I _B	Sí	500.	00 >= 478.8	4 A	Sí	250.	00 >= 166.71	Α	Sí	12	5.00 >= 113.02	Α
CAÍDA DE TENSIÓN													
	>= dU acum	Sí	5.0	0.00 %	*	Sí	5.0	00 >= 2.68 %	*	Sí	5	.00 >= 2.87 % *	•
CONTACTOS INDIRECT	TOS												
I _n (DDR) >=	= I _n (DPCS)												
If < I	_												
	e >= tcc	Sí	12	2.78 >= 0.10	s	Sí	1.	.93 >= 0.10 s		Sí		0.25 >= 0.10 s	
_	\n > UL												
DISPOSITIVOS DE PRO													
<u> </u>	lcc máx	Sí	20.0	00 >= 12.00	kA	Sí	10.	00 >= 7.20 k/	4	Sí	1	0.00 >= 7.20 k/	A
lcu con filiaci	ión >= Icc máx												
Sel. mag. cabeza	Sel. term. cabeza (IGA)												
(0)	Sel. term. cabeza (Arriba)												
el. mag. pie (IGA)	Sel. term. pie (IGA)												
Sel. mag. pie (Arriba)	Sel. term. pie (Arriba)												
Sel. diferencial	Sel. cronométrico	Sí	500 > 300 mA	4	Sí	Sí	300 > 30 mA		Sí	Sí	300 > 30 m	A	Sí
K CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR FASE												
C	ı >= lm	Sí	4.6	69 >= 3.80 k	A	Sí	3.0	00 >= 2.50 kA		Sí	2	.87 >= 1.25 kA	
K ₂ S ₂ >=		Sí	1840410000	0.00 >= 108	962.55 A²s	Sí	100200100	0.00 >= 5670	7.57 A²s	Sí	1278062	25.00 >= 52784	.41 A²s
K CORTOCIRCUITO C													
	n >= Im	Sí		69 >= 3.80 k		Sí		00 >= 2.50 kA		Sí		.87 >= 1.25 kA	
K ₂ S ₂ >=		Sí	1840410000	0.00 >= 108	962.55 A²s	Sí	100200100	0.00 >= 5670	7.57 A²s	Sí	1278062	25.00 >= 52784	.41 A²s
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR PROTECC	IÓN											
lccmin		Sí		69 >= 3.80 k/		Sí		00 >= 2.50 kA		Sí		2.87 >= 1.25 kA	
K ₂ S ₂ >=	lat límite	Sí	184041000	0.00 >= 108	962.55 A²s	Sí	10020010	0.00 >= 5670	7.57 A²s	Sí	127806	25.00 >= 52784	1.41 A²s
<u> </u>		Proyecto:					Tipo de document	:o:Ficha de	comproba	ciones		<u> </u>	
		Nombre del titul	ar:				Observaciones:					T	Página:
Prod													1/22
<u> </u>		Fecha: 17/05/20)23			•	Normas: REBT						

FIGUR DE COME	DODAOIONEO	Aguas arriba	Instalación Consur	mo 1	166.71 A	Aguas arriba	Instalación	Consumo	47.80 A	Aguas arriba	Instalación	Consumo	164.29 A
FICHA DE COMP	ROBACIONES	Referencia	Subcuadro C- Longitu	ıd (60.00 m	Referencia	Subcuadro D-	Longitud	25.00 m	Referencia	Subcuadro E- I	Longitud	12.00 m
CONDICIONES		NC*	Resul	Itados		NC*		Resultados		NC*		Resultados	
SOBRECARGAS													
lz >	-= In	Sí	276.46 >=	= 250.00 A		Sí	14	13.58 >= 50.00	A	Sí	27	6.46 >= 250.00	A
1.45 lz	z >= ₂	Sí	400.86 >=	= 362.50 A		Sí	20	08.19 >= 72.50	A	Sí	40	0.86 >= 362.50	A
	>= I _B	Sí	250.00 >=	= 166.71 A		Sí	5	0.00 >= 47.80	4	Sí	25	0.00 >= 164.29	Α
CAÍDA DE TENSIÓN													
	>= dU acum	Sí	5.00 >=	2.90 % *		Sí	5	5.00 >= 1.12 %	*	Sí	5	.00 >= 0.80 % *	,
CONTACTOS INDIRECT	TOS												
I _n (DDR) >=	= I _n (DPCS)												
If < 1,	_												
	e >= tcc	Sí	1.93 >=	= 0.10 s		Sí		0.25 >= 0.10 s		Sí		1.93 >= 0.10 s	
	∆n > UL												
DISPOSITIVOS DE PRO													
<u> </u>	lcc máx	Sí	10.00 >=	= 7.20 kA		Sí	1	0.00 >= 7.20 k/	A	Sí	1	0.00 >= 7.20 k/	4
	ión >= Icc máx												
Sel. mag. cabeza	Sel. term. cabeza (IGA)												
0	Sel. term. cabeza (Arriba)												
el. mag. pie (IGA)	Sel. term. pie (IGA)												
Sel. mag. pie (Arriba)	Sel. term. pie (Arriba)												
Sel. diferencial	Sel. cronométrico	Sí	300 > 30 mA	S	ií	Sí	300 > 30 m	ıA	Sí	Sí	300 > 100 n	nA	Sí
K CORTOCIRCUITO CO	ONDUCTOR FASE												
Iccmin	ר >= lm	Sí	2.85 >=	2.50 kA		Sí	3	3.19 >= 0.50 kA		Sí	5	5.23 >= 2.50 kA	
K ₂ S ₂ >= I		Sí	100200100.00	>= 52357.41	l A²s	Sí	1278062	25.00 >= 22378	3.72 A²s	Sí	10020010	00.00 >= 12702	.7.86 A²s
K CORTOCIRCUITO CO	ONDUCTOR NEUTRO												
	n >= Im	Sí	2.85 >=			Sí		3.19 >= 0.50 kA		Sí	_	5.23 >= 2.50 kA	
K ₂ S ₂ >= I		Sí	100200100.00	>= 52357.41	l A²s	Sí	1278062	25.00 >= 22378	3.72 A²s	Sí	10020010	00.00 >= 12702	.7.86 A²s
K CORTOCIRCUITO CO	ONDUCTOR PROTECC	IÓN											
Iccmin		Sí	2.85 >=			Sí		3.19 >= 0.50 kA		Sí	_	5.23 >= 2.50 kA	
K ₂ S ₂ >=	lat límite	Sí	100200100.00	>= 52357.4	1 A²s	Sí	127806	25.00 >= 2237	8.72 A²s	Sí	1002001	00.00 >= 12702	27.86 A²s
<u> </u>		Proyecto:					Tipo de docume	ento:Ficha de	comproba	ciones	<u> </u>		<u> </u>
		Nombre del titu	lar:				Observaciones:					I	Página:
Prod			· ····					_					2/22
<u></u> 니		Fecha: 17/05/20	023				Normas: REB	Т					

FIGUR DE COME	DODACIONEC	Aguas arriba	Instalación	Consumo	5.41 A	Aguas arriba	Instalación	Consumo	5.63 A	Aguas arriba		Consumo	5.20 A
FICHA DE COMP	PROBACIONES	Referencia	C1 - Oficina	Longitud	260.00 m	Referencia	C2 - Parte 1	Longitud	110.00 m	Referencia	C3 - Parte 2 L		110.00 m
CONDICIONES		NC*		Resultados		NC*		Resultados		NC*		Resultados	
SOBRECARGAS													
-	>= In	Sí		78.26 >= 6.00 A		Sí		57.33 >= 6.00 A		Sí	44	4.59 >= 6.00 A	
1.45 I	z >= ₂	Sí		113.48 >= 8.70	A	Sí		83.13 >= 8.70 A	A	Sí	64	4.66 >= 8.70 A	
	>= I _B	Sí		6.00 >= 5.41 A	١	Sí		6.00 >= 5.63 A		Sí	6	6.00 >= 5.20 A	
CAÍDA DE TENSIÓN													
	>= dU acum	Sí		3.00 >= 2.70 %	*	Sí		3.00 >= 2.06 %	*	Sí	3.	00 >= 2.74 %	*
CONTACTOS INDIREC													
, ,	= I _n (DPCS)												
	l∆n/2												
	e >= tcc	No		0.04 >= 0.10 s	5	No		0.01 >= 0.10 s	•	No		0.01 >= 0.10 s	į
-	∆n > UL	No		0.30 >= 24.00 /	A	No		0.30 >= 24.00 A	4	No	0	.30 >= 24.00 A	4
DISPOSITIVOS DE PR											_		
lcu>=	lcc máx	Sí		10.00 >= 7.20 k	:A	Sí		10.00 >= 7.20 k	A	Sí	10	0.00 >= 7.20 k	A
lcu con filiac	ión >= Icc máx												
Sel. mag. cabeza	Sel. term. cabeza (IGA)												
Sel. mag. cabeza (Arriba)	Sel. term. cabeza (Arriba)												
Sel. mag. pie (IGA)	Sel. term. pie (IGA)												
Sel. mag. pie (Arriba)	Sel. term. pie (Arriba)												
Sel. diferencial	Sel. cronométrico												
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR FASE												
☐ Iccmir	n >= lm	Sí		0.23 >= 0.06 kA	4	Sí		0.33 >= 0.06 kA	١	Sí	0.	.23 >= 0.06 kA	
K ₂ S ₂ >=	lzt límite	Sí	20449	900.00 >= 1755	.99 A²s	Sí	7361	64.00 >= 2154.	51 A²s	Sí	327184	4.00 >= 1749.3	38 A²s
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR NEUTRO												
> lccmir	n >= lm	Sí		0.23 >= 0.06 k/	4	Sí		0.33 >= 0.06 kA	١	Sí	0.	.23 >= 0.06 kA	
K ₂ S ₂ >=		Sí	20449	900.00 >= 1755	.99 A²s	Sí	7361	64.00 >= 2154.	51 A²s	Sí	327184	4.00 >= 1749.3	38 A²s
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR PROTECC	IÓN											
Ccmir	n >= lm	Sí		0.23 >= 0.06 kA	A	Sí		0.33 >= 0.06 kA	4	Sí	0.	.23 >= 0.06 kA	
K ₂ S ₂ >=	lzt límite	Sí	2044	900.00 >= 1755	5.99 A²s	Sí	736	164.00 >= 2154.	.51 A²s	Sí	32718	4.00 >= 1749.	38 A²s
000		Proyecto:					Tipo de docum	ento:Ficha de	e comproba	ciones			
		Nombre del titu	lar:				Observacione	<u>s:</u>					Página:
7		Fecha: 17/05/20	023				Normas: REE	RT					3/22
							inormas: MEE	וכ					<u> </u>

FIGUR DE COMP	DODAGIONEO	Aguas arriba	Instalación Consumo	9.96 A	Aguas arriba	Instalación	Consumo	5.41 A	Aguas arriba	Instalación	Consumo	5.20 A
FICHA DE COMPI	ROBACIONES	Referencia	C4 - Parte 3 Longitud	160.00 m	Referencia	C1 - Oficina	Longitud	270.00 m	Referencia	C2 - Sala de	Longitud	115.00 m
CONDICIONES		NC*	Resultados		NC*		Resultados		NC*		Resultados	
SOBRECARGAS												
z >=	= In	Sí	104.65 >= 10.00) A	Sí		78.26 >= 6.00 /	4	Sí	4	4.59 >= 6.00 A	4
1.45 lz	: >= I ₂	Sí	151.74 >= 14.50) A	Sí		113.48 >= 8.70	A	Sí	6	64.66 >= 8.70 A	4
In >=	= I _B	Sí	10.00 >= 9.96	A	Sí		6.00 >= 5.41 A		Sí		6.00 >= 5.20 A	
CAÍDA DE TENSIÓN												
dU admis >		Sí	3.00 >= 2.00 %	· *	Sí		3.00 >= 2.79 %	*	Sí	3	.00 >= 2.85 %	*
CONTACTOS INDIRECT												
$I_n(DDR) >=$, ,											
If < I∠	-											
tcable:		Sí	0.10 >= 0.10	s	No		0.04 >= 0.10 s		No		0.01 >= 0.10 s	3
RA. I ∆ı		No	0.30 >= 24.00	A	No		0.30 >= 24.00	A	No	(0.30 >= 24.00	A
DISPOSITIVOS DE PRO												
lcu >= lo		Sí	10.00 >= 7.20	κA	Sí		10.00 >= 7.20 k	A	Sí	1	0.00 >= 7.20 k	A
lcu con filiació	ón >= Icc máx											
Sel. mag. cabeza	Sel. term. cabeza (IGA)											
Sel. mag. cabeza (Arriba	, ,											
Sel. mag. pie (IGA)	Sel. term. pie (IGA)											
	Sel. term. pie (Arriba)											
Sel. diferencial	Sel. cronométrico											
CORTOCIRCUITO CO												
lccmin	>= Im	Sí	0.54 >= 0.10 k	A	Sí		0.22 >= 0.06 k/s	١	Sí	C	0.22 >= 0.06 kA	\
K2S2 >= 12		Sí	5234944.00 >= 2940).87 A²s	Sí	20449	900.00 >= 1724	.07 A²s	Sí	32718	4.00 >= 1712.	31 A²s
CORTOCIRCUITO CO												
> Iccmin	>= Im	Sí	0.54 >= 0.10 k	A	Sí		0.22 >= 0.06 k/s	\	Sí	C	0.22 >= 0.06 kA	\
K2S2 >= 12		Sí	5234944.00 >= 2940).87 A²s	Sí	20449	900.00 >= 1724	.07 A²s	Sí	32718	4.00 >= 1712.	31 A²s
CORTOCIRCUITO CO	ONDUCTOR PROTECC	IÓN										
Iccmin	>= Im	Sí	0.54 >= 0.10 k	A	Sí		0.22 >= 0.06 k/		Sí	(0.22 >= 0.06 k/s	١
K2S2 >= l:	2t límite	Sí	5234944.00 >= 294	0.87 A²s	Sí	2044	900.00 >= 1724	.07 A²s	Sí	32718	34.00 >= 1712.	31 A²s
00		Proyecto:				Tipo de docum	ento:Ficha d	e comproba	ciones			
<u> </u>								·				
ਰੂ		Nombre del titul	lar:			Observacione	s:					Página:
L COO												4/22
L		Fecha: 17/05/20	023			Normas: REE	<u></u>]

FIGUR DE COMP	PORACIONES	Aguas arriba		Consumo	8.66 A	Aguas arriba	Instalación	Consumo	4.76 A	Aguas arriba		Consumo	25.98 A
FICHA DE COMP	ROBACIONES	Referencia	C3 - Parte 1	Longitud	80.00 m	Referencia	C4 - Parte 2	Longitud	160.00 m	Referencia	C1 - Máquina	Longitud	20.00 m
CONDICIONES		NC*		Resultados		NC*		Resultados		NC*		Resultados	
SOBRECARGAS													
z >=		Sí		57.33 >= 10.00		Sí		57.33 >= 6.00 A		Sí		40.04 >= 32.00 /	4
1.45 lz	z >= I ₂	Sí		83.13 >= 14.50	A	Sí		83.13 >= 8.70 A		Sí		58.06 >= 46.40 A	4
In >	= I _B	Sí		10.00 >= 8.66 A	4	Sí		6.00 >= 4.76 A		Sí		32.00 >= 25.98 /	٨
CAÍDA DE TENSIÓN													
dU admis >		Sí		3.00 >= 2.27 %	*	Sí		3.00 >= 2.47 %	*	Sí		5.00 >= 1.09 %	*
CONTACTOS INDIRECT	TOS												
$I_n(DDR) >=$	= I _n (DPCS)												
f <	∆n/2									Sí	(0.0019 < 0.0150	A
tcable	>= tcc	No		0.01 >= 0.10 s		No		0.01 >= 0.10 s		No		0.01 >= 0.10 s	
RA. I ∆	\n > UL	No		0.30 >= 24.00 A	A	No		0.30 >= 24.00 A	\	No		0.03 >= 24.00 A	
DISPOSITIVOS DE PRO	OTECCIÓN												
lcu >= I	lcc máx	Sí		10.00 >= 7.20 k	A	Sí		10.00 >= 7.20 k/	4	Sí	1	5.00 >= 10.96 k	A
lcu con filiaci	ón >= Icc máx												
Sel. mag. cabeza	Sel. term. cabeza (IGA)												
	Sel. term. cabeza (Arriba)												
Sel. mag. pie (IGA)	Sel. term. pie (IGA)												
Sel. mag. pie (Arriba)	Sel. term. pie (Arriba)												
Sel. diferencial	Sel. cronométrico												
CORTOCIRCUITO CO	ONDUCTOR FASE												
Iccmin	ı >= lm	Sí		0.45 >= 0.10 kA	\	Sí		0.23 >= 0.06 kA		Sí		1.45 >= 0.32 kA	
K2S2>= I	l2t límite	Sí	7361	64.00 >= 2608.	93 A²s	Sí	7361	64.00 >= 1765.	17 A²s	Sí	7361	64.00 >= 6266.1	8 A²s
CORTOCIRCUITO CO	ONDUCTOR NEUTRO												
> Iccmin	ı >= lm	Sí		0.45 >= 0.10 kA	1	Sí		0.23 >= 0.06 kA		Sí		1.45 >= 0.32 kA	
K2S2 >= I		Sí	7361	64.00 >= 2608.	93 A²s	Sí	7361	64.00 >= 1765.	17 A²s	Sí	7361	64.00 >= 6266.1	8 A²s
CORTOCIRCUITO CO	ONDUCTOR PROTECCI	ÓN											
Iccmin	>= Im	Sí		0.45 >= 0.10 kA	1	Sí		0.23 >= 0.06 kA		Sí		1.45 >= 0.32 kA	
K ₂ S ₂ >=	lat límite	Sí	7361	164.00 >= 2608.	93 A²s	Sí	7361	64.00 >= 1765.	17 A²s	Sí	7361	164.00 >= 6266.	18 A²s
		Proyecto:					Tipo de docum	ento:Ficha de	comproba	ciones			
		Nombre del titu	lar [.]				Observaciones	<u>.</u>					Página:
			<u></u>				22301740101100	<u>=</u>					5/22
口		Fecha: 17/05/20	023				Normas: REE	BT					

FICHA DE COMP	POPACIONES	Aguas arriba	Instalación Consumo	27.42 A	Aguas arriba	Instalación	Consumo	27.42 A	Aguas arriba		Consumo	30.31 A
	ROBACIONES	Referencia	C2 - Máquina Longitud	20.00 m	Referencia	C3 - Máquina	Longitud	20.00 m	Referencia	C4 - Máquina	Longitud	20.00 m
CONDICIONES		NC*	Resultados		NC*		Resultados		NC*		Resultados	
SOBRECARGAS												
lz >	•••	Sí	40.04 >= 32.00		Sí		40.04 >= 32.00		Sí		40.04 >= 32.00 /	
1.45 lz	z >= I ₂	Sí	58.06 >= 46.40		Sí		58.06 >= 46.40		Sí		58.06 >= 46.40 /	
In >	= I _B	Sí	32.00 >= 27.42	2 A	Sí	;	32.00 >= 27.42	A	Sí	;	32.00 >= 30.31 /	4
CAÍDA DE TENSIÓN												
dU admis >		Sí	5.00 >= 1.14 %	6*	Sí		5.00 >= 1.14 %	*	Sí		5.00 >= 1.24 %	*
CONTACTOS INDIRECT												
I _n (DDR) >=	= I _n (DPCS)											
If < I	∆n/2	Sí	0.0019 < 0.015		Sí	C	0.0019 < 0.0150		Sí	(0.0019 < 0.0150	A
tcable	>= tcc	No	0.01 >= 0.10	s	No		0.01 >= 0.10 s		No		0.01 >= 0.10 s	
RA. I <u>/</u>	•	No	0.03 >= 24.00	A	No		0.03 >= 24.00 A	A	No		0.03 >= 24.00 A	
DISPOSITIVOS DE PRO	DTECCIÓN											
lcu >= 1	cc máx	Sí	15.00 >= 10.96	kA	Sí	1	5.00 >= 10.96 k	:A	Sí	1	5.00 >= 10.96 k	4
lcu con filiaci	ón >= Icc máx											
Sel. mag. cabeza	Sel. term. cabeza (IGA)											
.0	Sel. term. cabeza (Arriba)											
el. mag. pie (IGA)	Sel. term. pie (IGA)											
Sel. mag. pie (Arriba)	Sel. term. pie (Arriba)											
Sel. diferencial	Sel. cronométrico											
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR FASE											
Iccmin	>= Im	Sí	1.45 >= 0.32 k	Α	Sí		1.45 >= 0.32 kA		Sí		1.45 >= 0.32 kA	
K ₂ S ₂ >=	lzt límite	Sí	736164.00 >= 6266	5.18 A²s	Sí	7361	64.00 >= 6266.	18 A²s	Sí	7361	64.00 >= 6266.1	8 A²s
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR NEUTRO											
lccmin	>= Im	Sí	1.45 >= 0.32 k	Α	Sí		1.45 >= 0.32 kA		Sí		1.45 >= 0.32 kA	
K ₂ S ₂ >=	l2t límite	Sí	736164.00 >= 6266	5.18 A²s	Sí	7361	64.00 >= 6266.	18 A²s	Sí	7361	64.00 >= 6266.1	8 A²s
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR PROTECCI	ÓN										
5 Iccmin	>= Im	Sí	1.45 >= 0.32 k	:A	Sí		1.45 >= 0.32 kA	1	Sí		1.45 >= 0.32 kA	
K ₂ S ₂ >=	lzt límite	Sí	736164.00 >= 6266	6.18 A²s	Sí	7361	64.00 >= 6266.	18 A²s	Sí	7361	64.00 >= 6266.	18 A²s
00		Proyecto:				Tipo de docum	ento:Ficha de	e comproba	aciones			
		Nombre del titu	ılar:			Observaciones	<u>s:</u>					Página:
<u>7</u>		Fecha: 17/05/20	022				·-					6/22
		Fecha. 17/05/20	023			Normas: REE	31					

FIGUR DE COMPROPACIONES	Aguas arriba	Instalación Consumo	21.65 A	Aguas arriba	Instalación	Consumo	17.32 A	Aguas arriba	Instalación	Consumo	24.90 A
FICHA DE COMPROBACIONES	Referencia	C5 - Unidades Longitud	200.00 m	Referencia	C6 - Unidades	Longitud	250.00 m	Referencia	C7 -	Longitud	25.00 m
CONDICIONES	NC*	Resultados		NC*		Resultados		NC*		Resultados	
SOBRECARGAS											
lz >= In	Sí	132.86 >= 25.00	Α	Sí	1	32.86 >= 20.00	Α	Sí		44.59 >= 25.00	Ā
1.45 lz >= l ₂	Sí	192.65 >= 36.25	Α	Sí	1:	92.65 >= 29.00	Α	Sí		64.66 >= 36.25	A
In >= I _B	Sí	25.00 >= 21.65	A	Sí	2	20.00 >= 17.32	A	Sí		25.00 >= 24.90	A
CAÍDA DE TENSIÓN											
dU admis >= dU acum	Sí	5.00 >= 2.42 %	*	Sí		5.00 >= 2.41 %	*	Sí		5.00 >= 3.11 %	*
CONTACTOS INDIRECTOS											
$I_n(DDR) >= I_n(DPCS)$											
If < I∆n/2	Sí	0.0096 < 0.0500) A	Sí	0	.0120 < 0.0500	Α	Sí		0.0012 < 0.0150	A
tcable >= tcc	Sí	0.48 >= 0.10 s	5	Sí		0.48 >= 0.10 s	•	No		0.01 >= 0.10 s	
RA. I ∆n > UL	No	0.10 >= 24.00 A	A	No		0.10 >= 24.00 A	4	No		0.03 >= 24.00 A	
DISPOSITIVOS DE PROTECCIÓN											
lcu >= lcc máx	Sí	10.00 >= 7.20 k	Α	Sí		10.00 >= 7.20 k	A	Sí		10.00 >= 7.20 k/	4
lcu con filiación >= lcc máx											
Sel. mag. cabeza Sel. term. cabeza (IGA)											
Sel. mag. cabeza (Arriba Sel. term. cabeza (Arriba)											
Sel. mag. pie (IGA) Sel. term. pie (IGA)											
Sel. mag. pie (Arriba) Sel. term. pie (Arriba)											
Sel. diferencial Sel. cronométrico											
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR FASE											
c lccmin >= lm	Sí	0.76 >= 0.25 kA	4	Sí		0.61 >= 0.20 kA	1	Sí		0.93 >= 0.25 kA	
K ₂ S ₂ >= l ₂ t límite	Sí	25050025.00 >= 3739	9.52 A²s	Sí	25050	025.00 >= 3208	3.94 A²s	Sí	327	184.00 >= 4393.	54 A²s
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR NEUTRO											
> Iccmin >= Im	Sí	0.76 >= 0.25 kA	A	Sí		0.61 >= 0.20 kA	4	Sí		0.93 >= 0.25 kA	
K ₂ S ₂ >= l ₂ t límite	Sí	25050025.00 >= 3739	9.52 A²s	Sí	25050	025.00 >= 3208	3.94 A²s	Sí	327	184.00 >= 4393.5	54 A²s
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR PROTECCIO	ÓN										
lccmin >= Im	Sí	0.76 >= 0.25 kA	Α	Sí		0.61 >= 0.20 kA		Sí		0.93 >= 0.25 kA	
K ₂ S ₂ >= l ₂ t límite	Sí	25050025.00 >= 3739	9.52 A²s	Sí	25050	025.00 >= 320	8.94 A²s	Sí	327	184.00 >= 4393.	54 A²s
<u> </u>	Proyecto:				Tipo de docume	ento:Ficha de	e comproba	ciones	•		
	Nombre del titu	ılar:			Observaciones	<u>::</u>					Página:
Prod	Fecha: 17/05/20	023			Normas: REB	вт					7 / 22

FICHA DE COMPRO	OBACIONES	Aguas arriba	Instalación Consumo				Consumo	21.65 A	Aguas arriba		Consumo	21.65 A
	OBACIONES	Referencia	C1 - Vestíbulo Longitud	25.00		C2 - Sala de		40.00 m	Referencia	C3 - Sala de		60.00 m
CONDICIONES		NC*	Resulta	dos	NC*		Resultados		NC*		Resultados	
SOBRECARGAS												
lz >= Ir		Sí	44.59 >= 3		Sí		14.59 >= 25.00		Sí		57.33 >= 25.00	
1.45 lz >:	= I ₂	Sí	64.66 >= 4	16.40 A	Sí	6	64.66 >= 36.25	Α	Sí	8	33.13 >= 36.25	4
In >= I _E	В	Sí	32.00 >= 2	25.98 A	Sí	2	25.00 >= 21.65	Α	Sí	2	25.00 >= 21.65	4
CAÍDA DE TENSIÓN												
dU admis >= o		Sí	5.00 >= 3.	24 % *	Sí	!	5.00 >= 4.16 %	*	Sí		5.00 >= 4.10 %	*
CONTACTOS INDIRECTOS	S											
$I_n(DDR) >= I_n$	(DPCS)											
If < I∆n/	/2	Sí	0.0006 < 0		Sí	-	.0010 < 0.0150		Sí	0	.0014 < 0.0150	Α
tcable >=	= tcc	No	0.01 >= (0.10 s	No		0.01 >= 0.10 s	5	No		0.01 >= 0.10 s	
RA. I ∆n >	> UL	No	0.03 >= 24	4.00 A	No		0.03 >= 24.00 /	A	No		0.03 >= 24.00 A	
DISPOSITIVOS DE PROTE	ECCIÓN											
lcu >= lcc	máx	Sí	10.00 >= 7	7.20 kA	Sí		10.00 >= 7.20 k	A	Sí		10.00 >= 7.20 k	4
lcu con filiación	>= Icc máx											
Sel. mag. cabeza Se	el. term. cabeza (IGA)											
Sel. mag. cabeza (Arriba Se	el. term. cabeza (Arriba)											
Sel. mag. pie (IGA) S	Sel. term. pie (IGA)											
Sel. mag. pie (Arriba) S	Sel. term. pie (Arriba)											
Sel. diferencial	Sel. cronométrico											
CORTOCIRCUITO CON	IDUCTOR FASE											
lccmin >=	= Im	Sí	0.93 >= 0.	.32 kA	Sí		0.60 >= 0.25 kA	4	Sí		0.60 >= 0.25 kA	
K2S2 >= l2t li	ímite	Sí	327184.00 >= 4	4392.52 A²s	Sí	3271	84.00 >= 3171.	65 A²s	Sí	7361	64.00 >= 3145.0	63 A²s
CORTOCIRCUITO CON	IDUCTOR NEUTRO				·							
lccmin >=	= Im	Sí	0.93 >= 0.	.32 kA	Sí		0.60 >= 0.25 kA	4	Sí		0.60 >= 0.25 kA	
K2S2 >= l2t li	ímite	Sí	327184.00 >= 4	4392.52 A²s	Sí	3271	84.00 >= 3171.	65 A²s	Sí	7361	64.00 >= 3145.0	63 A²s
CORTOCIRCUITO CON	IDUCTOR PROTECCI	ÓN										
lccmin >=	= lm	Sí	0.93 >= 0.	.32 kA	Sí		0.60 >= 0.25 k/	A	Sí		0.60 >= 0.25 kA	
K2S2 >= l2t l	límite	Sí	327184.00 >=	4392.52 A²s	Sí	3271	84.00 >= 3171	.65 A²s	Sí	7361	64.00 >= 3145.	63 A²s
)		Proyecto:	•		•	Tipo de docume	ento:Ficha d	e comproba	aciones			
		Nombro dal sis.	lor			Observaciones						Página:
<u>7</u>		Nombre del titu	<u>lial.</u>			Observaciones	<u> </u>					8 / 22
<u></u>		Fecha: 17/05/20	023			Normas: REB	BT					

FICHA DE COMPROBACIONES	Aguas arriba	Instalación Consumo	15.93 A	Aguas arriba	Instalación	Consumo	17.32 A	Aguas arriba	Instalación	Consumo	4.33 A
	Referencia	C4 - Despacho Longitud	35.00 m	Referencia	C5 - Despacho		35.00 m	Referencia	C1 -	Longitud	300.00 m
CONDICIONES	NC*	Resultados		NC*		Resultados		NC*		Resultados	
SOBRECARGAS											
lz >= In	Sí	32.76 >= 16.00		Sí		57.33 >= 20.00 /		Sí		78.26 >= 6.00 /	
1.45 lz >= l ₂	Sí	47.50 >= 23.20		Sí		83.13 >= 29.00 /		Sí		113.48 >= 8.70	
In >= I _B	Sí	16.00 >= 15.93	Α	Sí	:	20.00 >= 17.32 /	4	Sí		6.00 >= 4.33 A	1
CAÍDA DE TENSIÓN	_										
dU admis >= dU acum	Sí	5.00 >= 4.28 %	*	Sí		5.00 >= 2.05 %	*	Sí		3.00 >= 2.52 %	*
CONTACTOS INDIRECTOS											
$I_n(DDR) >= I_n(DPCS)$											
If < I∆n/2	Sí	0.0008 < 0.0150	Α	Sí	C	0.0008 < 0.0150					
tcable >= tcc	No	0.00 >= 0.10 s	i	No		0.01 >= 0.10 s		No		0.04 >= 0.10	5
RA. I ∆n > UL	No	0.03 >= 24.00 A	4	No		0.03 >= 24.00 A		No		0.03 >= 24.00	A
DISPOSITIVOS DE PROTECCIÓN											
lcu >= lcc máx	Sí	10.00 >= 7.20 kg	A	Sí		10.00 >= 7.20 k/	4	Sí		10.00 >= 7.20 k	A
lcu con filiación >= lcc máx											
Sel. mag. cabeza Sel. term. cabeza (IGA											
Sel. mag. cabeza (Arriba Sel. term. cabeza (Arriba)										
Sel. mag. pie (IGA) Sel. term. pie (IGA)											
Sel. mag. pie (Arriba) Sel. term. pie (Arriba)											
Sel. diferencial Sel. cronométrico											
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR FASE											
lccmin >= Im	Sí	0.44 >= 0.16 kA	1	Sí		0.98 >= 0.20 kA		Sí		0.20 >= 0.06 k/	4
K ₂ S ₂ >= l ₂ t límite	Sí	127806.25 >= 2560.	09 A²s	Sí	7361	64.00 >= 4569.8	33 A²s	Sí	2044	900.00 >= 1640	.80 A²s
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR NEUTRO											
lccmin >= Im	Sí	0.44 >= 0.16 kA	4	Sí		0.98 >= 0.20 kA		Sí		0.20 >= 0.06 k/	4
K ₂ S ₂ >= l ₂ t límite	Sí	127806.25 >= 2560.	09 A²s	Sí	7361	64.00 >= 4569.8	33 A²s	Sí	2044	900.00 >= 1640	.80 A²s
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR PROTEC	CIÓN										
lccmin >= lm	Sí	0.44 >= 0.16 kA	4	Sí		0.98 >= 0.20 kA		Sí		0.20 >= 0.06 k/	4
K ₂ S ₂ >= l ₂ t límite	Sí	127806.25 >= 2560.	.09 A²s	Sí	7361	64.00 >= 4569.	83 A²s	Sí	2044	1900.00 >= 1640	0.80 A²s
	Proyecto:				Tipo de docum	ento:Ficha de	comproba	ciones			
	Nombre del titu	ılar:			Observaciones	<u>s:</u>					Página:
	Fecha: 17/05/2	023			Normas: REE	RT					9/22

FIGUR DE COME	DOD A CIONEO	Aguas arriba	Instalación	Consumo	4.33 A	Aguas arriba	Instalación	Consumo	5.31 A	Aguas arriba	Instalación	Consumo	57.74 A
FICHA DE COMP	ROBACIONES	Referencia	C2 -	Longitud	300.00 m	Referencia	C1 - Cargador	Longitud	20.00 m	Referencia	Inversor	Longitud	20.00 m
CONDICIONES		NC*		Resultados		NC*		Resultados		NC*		Resultados	
SOBRECARGAS													
lz >	≔ In	Sí		78.26 >= 6.00 /	A	Sí		42.24 >= 6.00 A		Sí		80.08 >= 63.00	A
1.45 l:	z >= ₂	Sí		113.48 >= 8.70	A	Sí		61.25 >= 8.70 A		Sí		116.12 >= 91.35	Α
	·= I _B	Sí		6.00 >= 4.33 A	4	Sí		6.00 >= 5.31 A		Sí		63.00 >= 57.74	A
CAÍDA DE TENSIÓN													
	>= dU acum	Sí		3.00 >= 2.52 %	*	Sí		5.00 >= 0.43 %	*	Sí		5.00 >= 0.96 %	*
CONTACTOS INDIREC	TOS												
I _n (DDR) >:	= I _n (DPCS)					Sí		25.00 >= 6.00 A	١				
If <	l∆n/2					Sí	(0.0019 < 0.0150	A	Sí		0.0019 < 0.0150	Α
tcable	e >= tcc	No		0.04 >= 0.10 s	3	No		0.01 >= 0.10 s		No		0.04 >= 0.10 s	3
-	∆n > UL	No		0.03 >= 24.00	A	No		0.03 >= 24.00 A	\	No		0.03 >= 24.00	4
DISPOSITIVOS DE PRO	OTECCIÓN												
lcu>=	lcc máx	Sí		10.00 >= 7.20 k	:A	Sí	1	15.00 >= 10.96 k	A	Sí		15.00 >= 10.96 I	κA
lcu con filiaci	ión >= Icc máx												
Sel. mag. cabeza	Sel. term. cabeza (IGA)												
Sel. mag. cabeza (Arriba	Sel. term. cabeza (Arriba)												
el. mag. pie (IGA)	Sel. term. pie (IGA)												
Sel. mag. pie (Arriba)	Sel. term. pie (Arriba)												
Sel. diferencial	Sel. cronométrico												
K CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR FASE												
C Iccmir	ı >= lm	Sí		0.20 >= 0.06 kA	4	Sí		1.45 >= 0.06 kA		Sí		2.44 >= 0.63 k/	4
K2S2 >=	lzt límite	Sí	2044	900.00 >= 1640	.80 A²s	Sí	7361	64.00 >= 6266.	18 A²s	Sí	5234	944.00 >= 1856	0.54 A²s
k CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR NEUTRO												
> lccmir	ı >= lm	Sí		0.20 >= 0.06 k/	4	Sí		1.45 >= 0.06 kA		Sí		2.44 >= 0.63 k/	4
K2S2 >=		Sí	2044	900.00 >= 1640	.80 A²s	Sí	7361	64.00 >= 6266.	18 A²s	Sí	5234	944.00 >= 1856	0.54 A²s
IK CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR PROTECCI	IÓN											
lccmin	ı >= lm	Sí		0.20 >= 0.06 k/	4	Sí		1.45 >= 0.06 kA		Sí		2.44 >= 0.63 k/	4
K₂S₂ >=	lzt límite	Sí	2044	1900.00 >= 1640).80 A²s	Sí	736	164.00 >= 6266.	18 A²s	Sí	5234	944.00 >= 1856	0.54 A²s
o i d		Proyecto:					Tipo de docum	ento:Ficha de	e comproba	ciones			
2 roduc		Nombre del titul	lar:				Observacione	<u>s:</u>					Página: 10 / 22
회		Fecha: 17/05/20)23				Normas: REBT						10/22

FICHA DE COMPROBA	ACIONES	-	Subcuadro A-		23.82 A		Subcuadro A-		23.82 A	-	Subcuadro A- Consumo	23.82 A
	ACIONES	Referencia	C1 - Oficina		20.00 m	Referencia	C2 - Oficina		35.00 m	Referencia	C3 - Oficina Longitud	40.00 m
CONDICIONES		NC*		Resultados		NC*		Resultados		NC*	Resultados	
SOBRECARGAS												
lz >= In		Sí		49.00 >= 25.00		Sí		86.00 >= 25.00		Sí	86.00 >= 25.0	
1.45 lz >= l ₂		Sí		71.05 >= 36.25		Sí		24.70 >= 36.25		Sí	124.70 >= 36.2	
In >= I _B		Sí	2	25.00 >= 23.82	A	Sí	:	25.00 >= 23.82	Α	Sí	25.00 >= 23.8	2 A
CAÍDA DE TENSIÓN										_		
dU admis >= dU a	acum	Sí	Ľ,	5.00 >= 4.81 %	*	Sí		5.00 >= 4.13 %	*	Sí	5.00 >= 4.34	% *
CONTACTOS INDIRECTOS										_		
$I_n(DDR) >= I_n(DP)$	PCS)											
If < I∆n/2		Sí	-	0.0005 < 0.0150		Sí	(0.0008 < 0.0150		Sí	0.0010 < 0.01	50 A
tcable >= tcc	:	No		0.02 >= 0.10 s		Sí		0.11 >= 0.10 s		Sí	0.11 >= 0.10	s
RA. I ∆n > UL		No		0.03 >= 24.00 A	A	No		0.03 >= 24.00 A	١	No	0.03 >= 24.00) A
DISPOSITIVOS DE PROTECC	IÓN											
lcu >= lcc máx	x	Sí		4.50 >= 4.23 kA	\	Sí		4.50 >= 4.23 kA		Sí	4.50 >= 4.23	kA
lcu con filiación >= I	lcc máx											
Sel. mag. cabeza Sel. te	rm. cabeza (IGA)											
Sel. mag. cabeza (Arriba Sel. te	erm. cabeza (Arriba)											
Sel. mag. pie (IGA) Sel. t	term. pie (IGA)											
Sel. mag. pie (Arriba) Sel. t	term. pie (Arriba)											
_	. cronométrico											
CORTOCIRCUITO CONDU	CTOR FASE											
lccmin >= Im	1	Sí		0.94 >= 0.25 kA	\	Sí		1.16 >= 0.25 kA		Sí	1.06 >= 0.25	kA
K2S2 >= I2t límite	•	Sí	32718	84.00 >= 4413.	05 A²s	Sí	20449	900.00 >= 5200.	81 A²s	Sí	2044900.00 >= 484	6.38 A²s
CORTOCIRCUITO CONDU	CTOR NEUTRO											
lccmin >= Im	1	Sí		0.94 >= 0.25 kA	1	Sí		1.16 >= 0.25 kA		Sí	1.06 >= 0.25	kA
$K_2S_2 >= 12t \text{ límite}$	•	Sí	32718	84.00 >= 4413.	05 A²s	Sí	20449	900.00 >= 5200.	81 A²s	Sí	2044900.00 >= 484	6.38 A²s
CORTOCIRCUITO CONDU	CTOR PROTECCIO	ÓN										
lccmin >= Im		Sí		0.94 >= 0.25 kA	١	Sí		1.16 >= 0.25 kA		Sí	1.06 >= 0.25	kA
$K_2S_2 >= I_2t \text{ límite}$	Э	Sí	3271	84.00 >= 4413.	05 A²s	Sí	2044	900.00 >= 5200	.81 A²s	Sí	2044900.00 >= 484	16.38 A²s
001		Proyecto:					Tipo de docum	ento:Ficha de	e comproba	aciones		
		Nombre del titu	lar:				Observaciones	<u>s:</u>				Página:
	-	Fecha: 17/05/20	023				Normas: REE	RT				11 / 22

FICHA DE COMPI	DODACIONES	_	Subcuadro A-		23.82 A		Subcuadro A-		23.82 A		Subcuadro A- Consumo	23.82 A
	ROBACIONES	Referencia	C4 - Oficina		25.00 m	Referencia	C5 - Oficina		38.00 m	Referencia	C6-Oficina Longitud	35.00 m
CONDICIONES		NC*		Resultados		NC*		Resultados		NC*	Resultado	S
SOBRECARGAS												
z >=	***	Sí		63.00 >= 25.00		Sí		86.00 >= 25.00		Sí	86.00 >= 25.0	-
1.45 lz	: >= I ₂	Sí	-	91.35 >= 36.25		Sí		24.70 >= 36.25		Sí	124.70 >= 36.	
In >=	= I _B	Sí	2	25.00 >= 23.82	A	Sí	:	25.00 >= 23.82	A	Sí	25.00 >= 23.8	32 A
CAÍDA DE TENSIÓN						_						
dU admis >		Sí	ί	5.00 >= 4.43 %	*	Sí		5.00 >= 4.25 %	*	Sí	5.00 >= 4.13	% *
CONTACTOS INDIRECT	os											
$I_n(DDR) >=$	I _n (DPCS)											
If < I∠	∆n/2	Sí		0.0006 < 0.0150		Sí	(0.0009 < 0.0150		Sí	0.0008 < 0.01	50 A
tcable	>= tcc	No		0.04 >= 0.10 s	3	Sí		0.11 >= 0.10 s		Sí	0.11 >= 0.1	0 s
RA. I ∆ı		No		0.03 >= 24.00 A	4	No		0.03 >= 24.00 A	A	No	0.03 >= 24.0	0 A
DISPOSITIVOS DE PRO	TECCIÓN											
cu >= lo	cc máx	Sí	4	4.50 >= 4.23 kA	4	Sí		4.50 >= 4.23 kA		Sí	4.50 >= 4.23	kA
lcu con filiació	ón >= Icc máx											
Sel. mag. cabeza	Sel. term. cabeza (IGA)											
Sel. mag. cabeza (Arriba	Sel. term. cabeza (Arriba)											
sel. mag. pie (IGA)	Sel. term. pie (IGA)											
Sel. mag. pie (Arriba)	Sel. term. pie (Arriba)											
Sel. diferencial	Sel. cronométrico											
CORTOCIRCUITO CO	ONDUCTOR FASE											
Iccmin	>= Im	Sí		1.06 >= 0.25 kA	4	Sí		1.10 >= 0.25 kA		Sí	1.16 >= 0.25	kA
K ₂ S ₂ >= I ₂	2t límite	Sí	73616	64.00 >= 4839.	74 A²s	Sí	20449	900.00 >= 4981.	.14 A²s	Sí	2044900.00 >= 52	00.81 A²s
CORTOCIRCUITO CO	ONDUCTOR NEUTRO											
lccmin	>= Im	Sí		1.06 >= 0.25 kA	4	Sí		1.10 >= 0.25 kA		Sí	1.16 >= 0.25	kA
K2S2 >= 12	2t límite	Sí	73616	64.00 >= 4839.	74 A²s	Sí	20449	900.00 >= 4981.	.14 A²s	Sí	2044900.00 >= 52	00.81 A²s
CORTOCIRCUITO CO	ONDUCTOR PROTECCI	IÓN										
Iccmin	>= lm	Sí		1.06 >= 0.25 kA	4	Sí		1.10 >= 0.25 kA	١	Sí	1.16 >= 0.25	kA
K2S2 >= l2	2t límite	Sí	7361	64.00 >= 4839.	.74 A²s	Sí	2044	900.00 >= 4981	.14 A²s	Sí	2044900.00 >= 52	00.81 A²s
000		Proyecto:					Tipo de docum	ento:Ficha de	e comproba	aciones		
		Nombre del titu	lar:				Observaciones	<u>s:</u>				Página:
		Fecha: 17/05/20	023				Normas: REE	BT				12 / 22

FIGUR DE COMPRODA CIONES	Aguas arriba	Subcuadro A- Consumo	23.82 A	Aguas arriba	Subcuadro B- Consumo	21.65 A	Aguas arriba	Subcuadro B- Consumo	19.49 A
FICHA DE COMPROBACIONES	Referencia	C7 - Oficina Longitud	40.00 m		C1 - Despacho Longitud	20.00 m	Referencia	C2 - Sala de Longitud	18.00 m
CONDICIONES	NC*	Resultados		NC*	Resultados		NC*	Resultados	
SOBRECARGAS									
Iz >= In	Sí	86.00 >= 25.00	A	Sí	44.59 >= 25.00 A	A	Sí	44.59 >= 20.00	A
1.45 lz >= l ₂	Sí	124.70 >= 36.25	Α	Sí	64.66 >= 36.25 A	4	Sí	64.66 >= 29.00	A
In >= I _B	Sí	25.00 >= 23.82	A	Sí	25.00 >= 21.65 A	4	Sí	20.00 >= 19.49	A
CAÍDA DE TENSIÓN									
dU admis >= dU acum	Sí	5.00 >= 4.34 %	*	Sí	5.00 >= 4.81 %	*	Sí	5.00 >= 4.43 %	*
CONTACTOS INDIRECTOS							•		
$I_n(DDR) >= I_n(DPCS)$									
lf < l∆n/2	Sí	0.0010 < 0.0150	Α	Sí	0.0005 < 0.0150	A	Sí	0.0004 < 0.0150	A
tcable >= tcc	Sí	0.11 >= 0.10 s	3	No	0.02 >= 0.10 s		No	0.02 >= 0.10 s	
RA. I ∆n > UL	No	0.03 >= 24.00 Å	4	No	0.03 >= 24.00 A		No	0.03 >= 24.00 A	\
DISPOSITIVOS DE PROTECCIÓN									
lcu >= lcc máx	Sí	4.50 >= 4.23 kA	4	Sí	4.50 >= 4.04 kA		Sí	4.50 >= 4.04 kA	
lcu con filiación >= lcc máx									
Sel. mag. cabeza Sel. term. cabeza (IGA)									
Sel. mag. cabeza (Arriba Sel. term. cabeza (Arriba)									
Sel. mag. pie (IGA) Sel. term. pie (IGA)									
Sel. mag. pie (Arriba) Sel. term. pie (Arriba)									
Sel. diferencial Sel. cronométrico									
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR FASE									
c Iccmin >= Im	Sí	1.06 >= 0.25 kA	4	Sí	0.91 >= 0.25 kA		Sí	0.98 >= 0.20 kA	
K ₂ S ₂ >= l ₂ t límite	Sí	2044900.00 >= 4846.	.38 A²s	Sí	327184.00 >= 4323.5	52 A²s	Sí	327184.00 >= 4577.7	77 A²s
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR NEUTRO									
> Iccmin >= Im	Sí	1.06 >= 0.25 kA	4	Sí	0.91 >= 0.25 kA		Sí	0.98 >= 0.20 kA	
K ₂ S ₂ >= l ₂ t límite	Sí	2044900.00 >= 4846	.38 A²s	Sí	327184.00 >= 4323.5	52 A²s	Sí	327184.00 >= 4577.1	77 A²s
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR PROTECCIO	ÓN								
lccmin >= lm	Sí	1.06 >= 0.25 kA	4	Sí	0.91 >= 0.25 kA		Sí	0.98 >= 0.20 kA	
K ₂ S ₂ >= l ₂ t límite	Sí	2044900.00 >= 4846	5.38 A²s	Sí	327184.00 >= 4323.5	52 A²s	Sí	327184.00 >= 4577.	77 A²s
000	Proyecto:				Tipo de documento: Ficha de	comproba	ciones		
	Nombre del titu	ılar:			Observaciones:				Página:
Prod	Fecha: 17/05/2	023			Normas: REBT				13 / 22

FICHA DE COMP		_	Subcuadro B-		19.49 A	_	Subcuadro B-		19.49 A		Subcuadro B- Consumo	15.59 A
	ROBACIONES	Referencia	C3 - Sala de		22.00 m		C4 - Despacho		30.00 m	Referencia	C5 - Vestíbulo Longitud	24.00 m
CONDICIONES		NC*		Resultados		NC*		Resultados		NC*	Resultados	
SOBRECARGAS												
·-	-= In	Sí		44.59 >= 20.00		Sí		57.33 >= 20.00		Sí	78.26 >= 16.00	
1.45 l	z >= I ₂	Sí		64.66 >= 29.00		Sí		83.13 >= 29.00		Sí	113.48 >= 23.20	
	>= I _B	Sí	2	20.00 >= 19.49	A	Sí		20.00 >= 19.49	A	Sí	16.00 >= 15.59	A
CAÍDA DE TENSIÓN						_				_		
	>= dU acum	Sí		5.00 >= 4.78 %	*	Sí		5.00 >= 4.58 %	*	Sí	5.00 >= 3.52 %	*
CONTACTOS INDIREC												
$I_n(DDR) > $	= I _n (DPCS)											
If <	l∆n/2	Sí	0	0.0005 < 0.0150		Sí	(0.0007 < 0.0150		Sí	0.0006 < 0.0150	
tcable	e >= tcc	No		0.02 >= 0.10 s	•	No		0.05 >= 0.10 s		Sí	0.13 >= 0.10 s	i
	∆n > UL	No		0.03 >= 24.00 A	4	No		0.03 >= 24.00 A	١	No	0.03 >= 24.00 A	A
DISPOSITIVOS DE PRO	OTECCIÓN											
lcu>=	lcc máx	Sí		4.50 >= 4.04 kA	1	Sí		4.50 >= 4.04 kA		Sí	4.50 >= 4.04 kA	١
lcu con filiaci	ión >= Icc máx											
Sel. mag. cabeza	Sel. term. cabeza (IGA)											
Sel. mag. cabeza (Arriba	Sel. term. cabeza (Arriba)											
Sel. mag. pie (IGA)	Sel. term. pie (IGA)											
Sel. mag. pie (Arriba)	Sel. term. pie (Arriba)											
Sel. diferencial	Sel. cronométrico											
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR FASE											
Iccmir	n >= lm	Sí		0.85 >= 0.20 kA	1	Sí		0.91 >= 0.20 kA		Sí	1.40 >= 0.16 kA	١
K ₂ S ₂ >=	lat límite	Sí	3271	84.00 >= 4101.4	45 A²s	Sí	7361	64.00 >= 4290.0	01 A²s	Sí	2044900.00 >= 6069	.31 A²s
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR NEUTRO											
Iccmir	n >= lm	Sí		0.85 >= 0.20 kA	1	Sí		0.91 >= 0.20 kA		Sí	1.40 >= 0.16 kA	١
K ₂ S ₂ >=	lzt límite	Sí	3271	84.00 >= 4101.4	45 A²s	Sí	7361	64.00 >= 4290.0	01 A²s	Sí	2044900.00 >= 6069	.31 A²s
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR PROTECC	ÓN										
Iccmin	ı >= lm	Sí		0.85 >= 0.20 kA	4	Sí		0.91 >= 0.20 kA	L	Sí	1.40 >= 0.16 kA	١
K ₂ S ₂ >=	lzt límite	Sí	3271	84.00 >= 4101.	.45 A²s	Sí	7361	164.00 >= 4290.	01 A²s	Sí	2044900.00 >= 6069	.31 A²s
0		Proyecto:					Tipo de docum	ento:Ficha de	e comprob	aciones		
		Nombre del titu	lar:				Observaciones	<u>S:</u>				Página:
<u>7</u>		Fecha: 17/05/20	023				Normas: REE	ΣT				14 / 22
		- CONG. 17700720					INOrmas: INEE	וע				

FIGUR DE COMPROPACIONES	-	Subcuadro B- Consumo	17.32 A		Subcuadro C-		23.82 A		Subcuadro C- Consumo	23.82 A
FICHA DE COMPROBACIONES	Referencia	C6 - Sala de Longitud	13.00 m	Referencia	C1 - Oficina	Longitud	20.00 m	Referencia	C2-Oficina Longitud	35.00 m
CONDICIONES	NC*	Resultados		NC*		Resultados		NC*	Resultados	
OBRECARGAS										
lz >= In	Sí	57.33 >= 20.00	Α	Sí	_	6.00 >= 25.00 /		Sí	86.00 >= 25.00	Α
1.45 lz >= l ₂	Sí	83.13 >= 29.00	Α	Sí	12	4.70 >= 36.25	Α	Sí	124.70 >= 36.25	iΑ
In >= I _B	Sí	20.00 >= 17.32	Α	Sí	2	5.00 >= 23.82	Ą	Sí	25.00 >= 23.82	Α
AIDA DE TENSIÓN										
dU admis >= dU acum	Sí	5.00 >= 3.53 %	*	Sí	5	.00 >= 3.73 %	*	Sí	5.00 >= 4.35 %	,*
CONTACTOS INDIRECTOS										
$I_n(DDR) >= I_n(DPCS)$										
lf < l∆n/2	Sí	0.0003 < 0.0150) A	Sí	0.	0005 < 0.0150	A	Sí	0.0008 < 0.0150) A
tcable >= tcc	No	0.05 >= 0.10	S	Sí		0.12 >= 0.10 s		Sí	0.12 >= 0.10 s	5
RA. I ∆n > UL	No	0.03 >= 24.00	A	No	C	0.03 >= 24.00 A	\	No	0.03 >= 24.00	A
ISPOSITIVOS DE PROTECCIÓN										
lcu >= lcc máx	Sí	4.50 >= 4.04 k	4	Sí	4	.50 >= 4.07 kA		Sí	4.50 >= 4.07 k	4
lcu con filiación >= lcc máx										
Sel. mag. cabeza Sel. term. cabeza (IGA)										
Sel. mag. cabeza (Arriba Sel. term. cabeza (Arriba)										
el. mag. pie (IGA) Sel. term. pie (IGA)										
Sel. mag. pie (Arriba) Sel. term. pie (Arriba)										
Sel. diferencial Sel. cronométrico										
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR FASE										
lccmin >= Im	Sí	1.50 >= 0.20 k	4	Sí	1	.55 >= 0.25 kA		Sí	1.13 >= 0.25 k/	4
K ₂ S ₂ >= I ₂ t límite	Sí	736164.00 >= 6441	.01 A²s	Sí	204490	00.00 >= 6596.	45 A²s	Sí	2044900.00 >= 5115	.36 A²s
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR NEUTRO										
ccmin >= Im	Sí	1.50 >= 0.20 k	4	Sí	1	.55 >= 0.25 kA		Sí	1.13 >= 0.25 k/	A
K ₂ S ₂ >= I ₂ t límite	Sí	736164.00 >= 6441	.01 A²s	Sí	204490	00.00 >= 6596.	45 A²s	Sí	2044900.00 >= 5115	.36 A²s
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR PROTECCIÓ	DN .									
lccmin >= lm	Sí	1.50 >= 0.20 k	A	Sí	1	.55 >= 0.25 kA		Sí	1.13 >= 0.25 k	4
K ₂ S ₂ >= l ₂ t límite	Sí	736164.00 >= 6441	.01 A²s	Sí	20449	00.00 >= 6596	.45 A²s	Sí	2044900.00 >= 5115	5.36 A²s
<u> </u>	Proyecto:				Tipo de docume	nto:Ficha de	e comproba	aciones		
- - - -	Nombre del titul	ar:			Observaciones:	-				Página:
[-] - -	echa: 17/05/20)23			Normas: REB	Т				15 / 22

FICHA DE COMPROBACIONES	-	Subcuadro C- Consumo	23.82 A	-	Subcuadro C-		23.82 A		Subcuadro C- Consumo	23.82 A
	Referencia	C3 - Oficina Longitud	40.00 m	Referencia	C4 - Oficina		25.00 m	Referencia	C5 - Oficina Longitud	38.00 m
CONDICIONES	NC*	Resultados		NC*		Resultados		NC*	Resultados	
SOBRECARGAS										
lz >= In	Sí	86.00 >= 25.00		Sí		63.00 >= 25.00		Sí	86.00 >= 25.00	
1.45 lz >= l ₂	Sí	124.70 >= 36.25		Sí		91.35 >= 36.25		Sí	124.70 >= 36.25	
In >= I _B	Sí	25.00 >= 23.82	Α	Sí	2	25.00 >= 23.82	A	Sí	25.00 >= 23.82	Α
CAÍDA DE TENSIÓN										
dU admis >= dU acum	Sí	5.00 >= 4.56 %	*	Sí		5.00 >= 4.64 %	*	Sí	5.00 >= 4.47 %	*
CONTACTOS INDIRECTOS										
$I_n(DDR) >= I_n(DPCS)$										
If < I∆n/2	Sí	0.0010 < 0.0150		Sí	_	.0006 < 0.0150		Sí	0.0009 < 0.0150	
tcable >= tcc	Sí	0.12 >= 0.10 s	5	No		0.04 >= 0.10 s		Sí	0.12 >= 0.10 s	5
RA. I ∆n > UL	No	0.03 >= 24.00	A	No		0.03 >= 24.00 A	١	No	0.03 >= 24.00	A
DISPOSITIVOS DE PROTECCIÓN										
lcu >= lcc máx	Sí	4.50 >= 4.07 k/	A	Sí		4.50 >= 4.07 kA		Sí	4.50 >= 4.07 k/	4
lcu con filiación >= lcc máx										
Sel. mag. cabeza Sel. term. cabeza (IGA)										
Sel. mag. cabeza (Arriba Sel. term. cabeza (Arriba)										
Sel. mag. pie (IGA) Sel. term. pie (IGA)										
Sel. mag. pie (Arriba) Sel. term. pie (Arriba)										
Sel. diferencial Sel. cronométrico										
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR FASE										
lccmin >= Im	Sí	1.04 >= 0.25 k/	4	Sí		1.04 >= 0.25 kA		Sí	1.07 >= 0.25 k/	4
K ₂ S ₂ >= l ₂ t límite	Sí	2044900.00 >= 4774	.34 A²s	Sí	73616	64.00 >= 4768.3	32 A²s	Sí	2044900.00 >= 4904	.14 A²s
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR NEUTRO										
lccmin >= Im	Sí	1.04 >= 0.25 k/	A	Sí		1.04 >= 0.25 kA		Sí	1.07 >= 0.25 k/	A
K ₂ S ₂ >= l ₂ t límite	Sí	2044900.00 >= 4774	.34 A²s	Sí	73616	64.00 >= 4768.3	32 A²s	Sí	2044900.00 >= 4904	.14 A²s
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR PROTECCIO	ÓN									
lccmin >= lm	Sí	1.04 >= 0.25 k/	4	Sí		1.04 >= 0.25 kA		Sí	1.07 >= 0.25 k/	4
K ₂ S ₂ >= l ₂ t límite	Sí	2044900.00 >= 4774	1.34 A²s	Sí	7361	64.00 >= 4768.	32 A²s	Sí	2044900.00 >= 4904	1.14 A²s
O C	Proyecto:				Tipo de docume	ento:Ficha de	e comproba	aciones		
	Nombre del titu	lar:			Observaciones	<u>:</u>				Página:
	Fecha: 17/05/20	023			Normas: REB	T				16 / 22

FICHA DE COMP	DODACIONES	-	Subcuadro C-		23.82 A	1 -	Subcuadro C-		23.82 A		Subcuadro D- Consumo	15.93 A
	ROBACIONES	Referencia	C6 - Oficina		35.00 m	Referencia	C7 - Oficina		40.00 m	Referencia	C1 - Sala de Longitud	23.00 m
CONDICIONES		NC*		Resultados		NC*		Resultados		NC*	Resultados	
SOBRECARGAS												
lz >	***	Sí		36.00 >= 25.00		Sí		86.00 >= 25.00		Sí	32.76 >= 16.00	
1.45 lz	z >= I ₂	Sí		24.70 >= 36.25		Sí		24.70 >= 36.25		Sí	47.50 >= 23.20	
ln >	= I _B	Sí	2	25.00 >= 23.82	Α	Sí		25.00 >= 23.82	A	Sí	16.00 >= 15.93	Α
CAÍDA DE TENSIÓN						_						
dU admis >		Sí	į	5.00 >= 4.35 %	*	Sí		5.00 >= 4.56 %	*	Sí	5.00 >= 3.74 %	, *
CONTACTOS INDIRECT	ros											
I _n (DDR) >=	I _n (DPCS)											
If < I	∆n/2	Sí	-	.0008 < 0.0150		Sí	(0.0010 < 0.0150		Sí	0.0006 < 0.015	0 A
tcable	>= tcc	Sí		0.12 >= 0.10 s	•	Sí		0.12 >= 0.10 s	•	No	0.01 >= 0.10	s
RA. I <u>A</u>	•	No		0.03 >= 24.00 A	4	No		0.03 >= 24.00 A	4	No	0.03 >= 24.00	A
DISPOSITIVOS DE PRO	DTECCIÓN											
lcu >= I	cc máx	Sí	4	4.50 >= 4.07 kA	1	Sí		4.50 >= 4.07 kA	\	Sí	4.50 >= 4.40 k	A
lcu con filiaci	ón >= Icc máx										PL-III	
Sel. mag. cabeza	Sel. term. cabeza (IGA)											
Sel. mag. cabeza (Arriba)	Sel. term. cabeza (Arriba)											
Sel. mag. pie (IGA)	Sel. term. pie (IGA)											
Sel. mag. pie (Arriba)	Sel. term. pie (Arriba)											
Sel. diferencial	Sel. cronométrico											
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR FASE											
Iccmin	>= Im	Sí		1.13 >= 0.25 kA	1	Sí		1.04 >= 0.25 kA	١	Sí	0.59 >= 0.16 k	A
K ₂ S ₂ >=	2t límite	Sí	20449	00.00 >= 5115	.36 A²s	Sí	20449	900.00 >= 4774	.34 A²s	Sí	127806.25 >= 3115	.67 A²s
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR NEUTRO											
Ccmin	>= Im	Sí		1.13 >= 0.25 kA	4	Sí		1.04 >= 0.25 kA	4	Sí	0.59 >= 0.16 k	A
K ₂ S ₂ >=		Sí	20449	00.00 >= 5115	.36 A²s	Sí	20449	900.00 >= 4774	.34 A²s	Sí	127806.25 >= 3115	.67 A²s
CORTOCIRCUITO CO	ONDUCTOR PROTECC	IÓN										
Iccmin	>= lm	Sí		1.13 >= 0.25 kA	4	Sí		1.04 >= 0.25 kA	4	Sí	0.59 >= 0.16 k	A
K ₂ S ₂ >=	l2t límite	Sí	20449	900.00 >= 5115	.36 A²s	Sí	2044	900.00 >= 4774	.34 A²s	Sí	127806.25 >= 311	5.67 A²s
00		Proyecto:					Tipo de docum	ento:Ficha de	e comproba	aciones		
		Nombre del titu	lar:				Observaciones	s:				Página:
		- 17/07/2						_				17 / 22
- •		Fecha: 17/05/20	023				Normas: REE	3T				

FIGURA DE COME	DODA GIONEG	Aguas arriba	Subcuadro D- Co	onsumo	15.93 A	Aguas arriba	Subcuadro D-	Consumo	15.93 A	Aguas arriba	Subcuadro E- Con		15.93 A
FICHA DE COMP	PROBACIONES	Referencia	C2 - Sala de Lo	ongitud	8.00 m	Referencia	C3 - Sala de	Longitud	20.00 m	Referencia	C1 - Archivo Lon	gitud	25.00 m
CONDICIONES		NC*		Resultados		NC*		Resultados		NC*	Re	esultados	
SOBRECARGAS													
lz >	•= In	Sí	23.	.66 >= 16.00	A	Sí	3	32.76 >= 16.00 /	A	Sí	32.76	6 >= 16.00 <i>A</i>	١
1.45 l	z >= I ₂	Sí	34.	.31 >= 23.20	A	Sí	4	17.50 >= 23.20 /	A	Sí	47.50) >= 23.20 <i>A</i>	١
ln >	>= I _B	Sí	16.	.00 >= 15.93	A	Sí	1	6.00 >= 15.93 /	A	Sí	16.00) >= 15.93 <i>A</i>	١
CAÍDA DE TENSIÓN													
dU admis :	>= dU acum	Sí	5.0	00 >= 2.70 %	*	Sí	5	5.00 >= 3.40 %	*	Sí	5.00	>= 3.65 % *	,
CONTACTOS INDIREC	TOS												
I _n (DDR) >	= I _n (DPCS)												
If <	l∆n/2	Sí	0.0	002 < 0.0150	Α	Sí	0.	.0005 < 0.0150	A	Sí	0.000	6 < 0.0150	A
tcable	e >= tcc	No	0	0.00 >= 0.10 s	1	No		0.01 >= 0.10 s		No	0.0	0 >= 0.10 s	
RA. I	Δn > UL	No	0.0	03 >= 24.00 /	4	No	(0.03 >= 24.00 A	\	No	0.03	>= 24.00 A	
DISPOSITIVOS DE PRO	OTECCIÓN												
lcu>=	lcc máx	Sí	4.5	50 >= 4.40 kA	1	Sí	4	4.50 >= 4.40 kA		Sí	10.00) >= 6.31 kA	
lcu con filiaci	ión >= Icc máx												
Sel. mag. cabeza	Sel. term. cabeza (IGA)												
Sel. mag. cabeza (Arriba	Sel. term. cabeza (Arriba)												
Sel. mag. pie (IGA)	Sel. term. pie (IGA)												
Sel. mag. pie (Arriba)	Sel. term. pie (Arriba)												
Sel. diferencial	Sel. cronométrico												
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR FASE												
☐ Iccmir	n >= lm	Sí	0.0	91 >= 0.16 kA	1	Sí	(0.66 >= 0.16 kA		Sí	0.59	>= 0.16 kA	
K ₂ S ₂ >=	lzt límite	Sí	46010.	25 >= 4311.6	8 A²s	Sí	12780	06.25 >= 3385.8	34 A²s	Sí	127806.2	5 >= 3135.8	9 A²s
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR NEUTRO												
> Iccmir	n >= lm	Sí	0.9	91 >= 0.16 k/	1	Sí	(0.66 >= 0.16 kA		Sí	0.59	>= 0.16 kA	
K ₂ S ₂ >=		Sí	46010.	25 >= 4311.6	8 A²s	Sí	12780	06.25 >= 3385.8	34 A²s	Sí	127806.2	5 >= 3135.8	9 A²s
K CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR PROTECC	IÓN											
Comir	ı >= lm	Sí	0.0	91 >= 0.16 k/	4	Sí	(0.66 >= 0.16 kA	1	Sí	0.59	>= 0.16 kA	
K ₂ S ₂ >=	lzt límite	Sí	46010.	.25 >= 4311.6	68 A²s	Sí	12780	06.25 >= 3385.	84 A²s	Sí	127806.2	5 >= 3135.8	39 A²s
000		Proyecto:					Tipo de docume	ento:Ficha de	comproba	aciones			
		Nombre del titu	lar:				Observaciones:	<u>:</u>					Página:
핏		Fecha: 17/05/20	023				Normas: REB	т					18 / 22
		17700/20	<u></u>				INOrmas: NED	1					

FIGUR DE COMPDODACIONES	_	Subcuadro E- Consumo	86.60 A	Aguas arriba	Subcuadro E-	Consumo	28.93 A	Aguas arriba	Subcuadro E- Consumo	15.93 A
FICHA DE COMPROBACIONES	Referencia	C2 - SAI CPD Longitud	10.00 m	Referencia	Bypass	Longitud	10.00 m	Referencia	C3 - Almacén Longitud	8.00 m
CONDICIONES	NC*	Resultados		NC*		Resultados		NC*	Resultados	
SOBRECARGAS										
lz >= ln	Sí	121.03 >= 100.00) A	Sí	1	43.58 >= 32.00	A	Sí	23.66 >= 16.00	A
1.45 lz >= l₂	Sí	175.49 >= 145.00	0 A	Sí	2	08.19 >= 46.40	A	Sí	34.31 >= 23.20	A
In >= I _B	Sí	100.00 >= 86.60	Α	Sí	3	32.00 >= 28.93	A	Sí	16.00 >= 15.93	A
AIDA DE TENSIÓN										
dU admis >= dU acum	Sí	5.00 >= 0.00 %	*	Sí		5.00 >= 1.00 %	*	Sí	5.00 >= 2.38 %	*
ONTACTOS INDIRECTOS				•	•					
$I_n(DDR) >= I_n(DPCS)$										
lf < I _Δ n/2								Sí	0.0002 < 0.0150	Α
tcable >= tcc	Sí	0.32 >= 0.10 s	3	Sí		0.32 >= 0.10 s		No	0.00 >= 0.10 s	
RA. I ∆n > UL								No	0.03 >= 24.00 A	Ą
ISPOSITIVOS DE PROTECCIÓN									•	
lcu >= lcc máx	Sí	10.00 >= 6.31 k	A	Sí		10.00 >= 6.31 k	4	Sí	10.00 >= 6.31 k/	A
lcu con filiación >= lcc máx										
Sel. mag. cabeza Sel. term. cabeza (IGA)										
el. mag. cabeza (Arriba Sel. term. cabeza (Arriba)										
el. mag. pie (IGA) Sel. term. pie (IGA)										
el. mag. pie (Arriba) Sel. term. pie (Arriba)										
Sel. diferencial Sel. cronométrico				Sí	100 > 30 r	mA	Sí			
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR FASE										
lccmin >= Im	Sí	3.99 >= 1.00 kA	A	Sí		3.99 >= 0.32 kA		Sí	1.05 >= 0.16 kA	١
K2S2 >= l2t límite	Sí	12780625.00 >=-10793	2.71 A²s	Sí	127806	625.00 >= 1450	6.69 A²s	Sí	46010.25 >= 4801.0	2 A²s
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR NEUTRO				•	•			•		
lccmin >= Im	Sí	3.99 >= 1.00 k/	4	Sí		3.99 >= 0.32 kA		Sí	1.05 >= 0.16 kA	\
K ₂ S ₂ >= l ₂ t límite	Sí	12780625.00 >=-10793	2.71 A²s	Sí	127806	625.00 >= 1450	6.69 A²s	Sí	46010.25 >= 4801.0	2 A²s
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR PROTECO	IÓN									
Iccmin >= Im	Sí	3.99 >= 1.00 k/	4	Sí		3.99 >= 0.32 kA		Sí	1.05 >= 0.16 kA	·
K ₂ S ₂ >= I ₂ t límite	Sí	12780625.00 >=-1079	2.71 A²s	Sí	127806	625.00 >= 1450	6.69 A²s	Sí	46010.25 >= 4801.0)2 A²s
5	Proyecto:			•	Tipo de docum	ento:Ficha de	e comproba	aciones	•	
	Nombre del titu	ılar:			Observaciones	<u>s:</u>				Página
	Fecha: 17/05/2	023			Normas: REE	BT				19 / 22

EICHA DE COME	DODACIONES	-	Subcuadro E-		23.82 A		Subcuadro E-		15.93 A	"	Subcuadro E- Consumo	15.93 A
FICHA DE COMP	ROBACIONES		C4 - Pasillos y	Longitud	45.00 m	Referencia	C5 - Aseos y	Longitud	25.00 m	Referencia	C6 - Sala de Longitud	40.00 m
CONDICIONES		NC*		Resultados		NC*		Resultados		NC*	Resultados	
SOBRECARGAS												
lz >	= In	Sí		57.33 >= 25.00		Sí		32.76 >= 16.00		Sí	44.59 >= 16.00	Α
1.45 l	z >= I ₂	Sí	8	83.13 >= 36.25	Α	Sí		47.50 >= 23.20	A	Sí	64.66 >= 23.20	Α
	·= I _B	Sí	2	25.00 >= 23.82	Α	Sí		16.00 >= 15.93	A	Sí	16.00 >= 15.93	Α
CAÍDA DE TENSIÓN												
	>= dU acum	Sí		5.00 >= 3.96 %	*	Sí		5.00 >= 3.65 %	*	Sí	5.00 >= 3.60 %	*
CONTACTOS INDIREC	TOS											
I _n (DDR) >=	= I _n (DPCS)											
If < 1	l∆n/2	Sí	C	0.0011 < 0.0150	Α	Sí	(0.0006 < 0.0150	Α	Sí	0.0010 < 0.0150) A
tcable	e >= tcc	No		0.02 >= 0.10 s	i	No		0.00 >= 0.10 s		No	0.01 >= 0.10 s	3
RA. I /	\n > UL	No		0.03 >= 24.00 A	4	No		0.03 >= 24.00 A	4	No	0.03 >= 24.00	A
DISPOSITIVOS DE PRO	OTECCIÓN											
lcu>=	lcc máx	Sí		10.00 >= 6.31 k	A	Sí		10.00 >= 6.31 k	A	Sí	10.00 >= 6.31 k	Α
lcu con filiaci	ón >= Icc máx											
Sel. mag. cabeza	Sel. term. cabeza (IGA)											
	Sel. term. cabeza (Arriba)											
Sel. mag. pie (IGA)	Sel. term. pie (IGA)											
Sel. mag. pie (Arriba)	Sel. term. pie (Arriba)											
Sel. diferencial	Sel. cronométrico											
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR FASE											
Iccmir	ı >= lm	Sí		0.76 >= 0.25 kA	1	Sí		0.59 >= 0.16 kA		Sí	0.59 >= 0.16 k/	4
K2S2 >=	l2t límite	Sí	7361	64.00 >= 3746.	21 A²s	Sí	1278	306.25 >= 3135.	89 A²s	Sí	327184.00 >= 3121.	58 A²s
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR NEUTRO											
> lccmir	ı >= lm	Sí		0.76 >= 0.25 kA	4	Sí		0.59 >= 0.16 kA		Sí	0.59 >= 0.16 k/	A
K ₂ S ₂ >=	-	Sí	7361	64.00 >= 3746.	21 A²s	Sí	1278	306.25 >= 3135.	89 A²s	Sí	327184.00 >= 3121.	58 A²s
CORTOCIRCUITO C	ONDUCTOR PROTECC	IÓN										
5 Iccmin	>= lm	Sí		0.76 >= 0.25 kA	4	Sí		0.59 >= 0.16 kA	١	Sí	0.59 >= 0.16 k	4
K ₂ S ₂ >=	lat límite	Sí	7361	64.00 >= 3746.	.21 A²s	Sí	1278	806.25 >= 3135.	89 A²s	Sí	327184.00 >= 3121	.58 A²s
		Proyecto:					Tipo de docum	nento:Ficha de	e comproba	aciones		
		Nombre del titu	ılar:				Observaciones	s:				Página:
		Fecha: 17/05/2	023				DE)T				20 / 22
		17/05/2	020				Normas: REE	31				

FIGURA DE COMPDODA CIONEO	Aguas arriba	Subcuadro E- Consumo	15.93 A	Aguas arriba	Subcuadro E- Consumo	15.93 A	Aguas arriba	Subcuadro E- Consumo	15.93 A
FICHA DE COMPROBACIONES	Referencia	C7 - Sala de Longitud	30.00 m		C8 - Despacho Longitud	42.00 m		C9 - Despacho Longitud	35.00 m
CONDICIONES	NC*	Resultados		NC*	Resultados		NC*	Resultados	
SOBRECARGAS									
lz >= In	Sí	32.76 >= 16.00	A	Sí	44.59 >= 16.00 /	4	Sí	32.76 >= 16.00 /	4
1.45 lz >= l ₂	Sí	47.50 >= 23.20	A	Sí	64.66 >= 23.20 /	4	Sí	47.50 >= 23.20	4
In >= I _B	Sí	16.00 >= 15.93	A	Sí	16.00 >= 15.93 /	4	Sí	16.00 >= 15.93 /	4
CAÍDA DE TENSIÓN									
dU admis >= dU acum	Sí	5.00 >= 4.22 %	*	Sí	5.00 >= 3.74 %	*	Sí	5.00 >= 4.79 %	*
CONTACTOS INDIRECTOS				•					
$I_n(DDR) >= I_n(DPCS)$									
lf < l∆n/2	Sí	0.0007 < 0.0150	Α	Sí	0.0010 < 0.0150	A	Sí	0.0008 < 0.0150	A
tcable >= tcc	No	0.00 >= 0.10 s	1	No	0.01 >= 0.10 s		No	0.00 >= 0.10 s	
RA. I ∆n > UL	No	0.03 >= 24.00 A	4	No	0.03 >= 24.00 A		No	0.03 >= 24.00 A	
DISPOSITIVOS DE PROTECCIÓN									
lcu >= lcc máx	Sí	10.00 >= 6.31 k	A	Sí	10.00 >= 6.31 kA	4	Sí	10.00 >= 6.31 k/	4
lcu con filiación >= lcc máx									
Sel. mag. cabeza Sel. term. cabeza (IGA)									
Sel. mag. cabeza (Arriba Sel. term. cabeza (Arriba)									
Sel. mag. pie (IGA) Sel. term. pie (IGA)									
Sel. mag. pie (Arriba) Sel. term. pie (Arriba)									
Sel. diferencial Sel. cronométrico									
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR FASE									
ccmin >= Im	Sí	0.50 >= 0.16 kA	١	Sí	0.56 >= 0.16 kA		Sí	0.43 >= 0.16 kA	
K ₂ S ₂ >= l ₂ t límite	Sí	127806.25 >= 2788.4	49 A²s	Sí	327184.00 >= 3024.1	13 A²s	Sí	127806.25 >= 2533.4	l4 A²s
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR NEUTRO									
> Iccmin >= Im	Sí	0.50 >= 0.16 kA	1	Sí	0.56 >= 0.16 kA		Sí	0.43 >= 0.16 kA	
K2S2 >= l2t límite	Sí	127806.25 >= 2788.	49 A²s	Sí	327184.00 >= 3024.1	13 A²s	Sí	127806.25 >= 2533.4	l4 A²s
CORTOCIRCUITO CONDUCTOR PROTECCI	ÓN								
lccmin >= Im	Sí	0.50 >= 0.16 kA	4	Sí	0.56 >= 0.16 kA		Sí	0.43 >= 0.16 kA	
K ₂ S ₂ >= l ₂ t límite	Sí	127806.25 >= 2788.	49 A²s	Sí	327184.00 >= 3024.	13 A²s	Sí	127806.25 >= 2533.4	44 A²s
000	Proyecto:				Tipo de documento: Ficha de	comproba	aciones		
Jinpo	Nombre del titu	ılar:			Observaciones:				Página:
Prod	Fecha: 17/05/2	023			Normas: REBT				21 / 22

		Aguas arriba	C2-SAI CPD	Consumo	28.93 A	Aguas arriba	Consumo)	Aguas arriba	Consumo	
FICHA DE COMP	PROBACIONES	Referencia	C2-CPD	Longitud	16.00 m	Referencia	Longitud		Referencia	Longitud	
CONDICIONES		NC*		Resultados		NC*	Resultad	dos	NC*	Resultados	
SOBRECARGAS											
lz >	-= In	Sí		57.33 >= 32.00	A						
1.45 l	z >= ₂	Sí		83.13 >= 46.40	Α						
	>= I _B	Sí	;	32.00 >= 28.93	Α						
CAÍDA DE TENSIÓN											
	>= dU acum	Sí		5.00 >= 2.38 %	*						
CONTACTOS INDIREC											
I _n (DDR) >=	= I _n (DPCS)										
	l∆n/2	Sí	C	0.0004 < 0.0150							
	e >= tcc	No		0.03 >= 0.10 s							
	∆n > UL	No		0.03 >= 24.00 /	4						
DISPOSITIVOS DE PRO											
	lcc máx	Sí		6.00 >= 5.21 kA	\						
	ión >= Icc máx										
	Sel. term. cabeza (IGA)										
	Sel. term. cabeza (Arriba)										
Sel. mag. pie (IGA)	Sel. term. pie (IGA)										
Sel. mag. pie (Arriba)	Sel. term. pie (Arriba)										
Sel. diferencial	Sel. cronométrico						and the state of t				
CORTOCIRCUITO C											
	n >= lm	Sí		1.58 >= 0.32 kA							
K ₂ S ₂ >=		Sí	7361	64.00 >= 2748.	27 A²s						
CORTOCIRCUITO C											
	n >= lm	Sí		1.58 >= 0.32 kA							
K2S2 >=		Sí	7361	64.00 >= 2748.	27 A²s						
	ONDUCTOR PROTECC										
\circ	n >= lm	Sí		1.58 >= 0.32 kA							
K ₂ S ₂ >=	lzt límite	Sí	7361	64.00 >= 2748.	27 A²s						
<u></u>		Proyecto:					Tipo de documento:Fich	a de comproba	aciones		
9											
<u></u>		Nombre del titu	lar:				Observaciones:				Página:
7 0 0											22 / 22
 1		Fecha: 17/05/20	023				Normas: REBT				

ÍNDICE

1.	PARÁMETROS GENERALES	2
2.	RESULTADOS DE CÁLCULO DE LOS RECINTOS	.2
3.	RESUMEN DE LOS RESULTADOS DE CÁLCULO DE LOS RECINTOS	68
1	DESTIMENT DE LOS DESTILTADOS DADA CONTIUNTOS DE DECINTOS	60



OFICINA DEFINITIVA Fecha: 06/05/23

1. PARÁMETROS GENERALES

Emplazamiento: Elx/Elche Latitud (grados): 38.27 grados Altitud sobre el nivel del mar: 82 m

Percentil para verano: 1.0 %

Temperatura seca verano: 29.13 °C Temperatura húmeda verano: 21.60 °C

Oscilación media diaria: 9.8 °C Oscilación media anual: 29 °C Percentil para invierno: 99.0 %

Temperatura seca en invierno: 4.60 °C Humedad relativa en invierno: 90 %

Velocidad del viento: 5.9 m/s Temperatura del terreno: 7.80 °C

Porcentaje de mayoración por la orientación N: 20 %
Porcentaje de mayoración por la orientación S: 0 %
Porcentaje de mayoración por la orientación E: 10 %
Porcentaje de mayoración por la orientación O: 10 %
Suplemento de intermitencia para calefacción: 5 %
Porcentaje de cargas debido a la propia instalación: 3 %
Porcentaje de mayoración de cargas (Invierno): 0 %
Porcentaje de mayoración de cargas (Verano): 0 %

RESULTADOS DE CÁLCULO DE LOS RECINTOS

1. Refrigeración

Producido por una versió



OFICINA DEFINITIVA Fecha: 06/05/23

Primera planta

Recinto C	Conjunto de recintos						
	lanta ba						
Condiciones de proyecto							
Internas	Externas						
Temperatura interior = 25.0 °C	Temperatura exterior =	: 29.1 °C					
Humedad relativa interior = 50.0 %	Temperatura húmeda =	: 21.6 ℃					
Cargas de refrigeración a la	s 17h (15 hora sol	ar) del día 1	de Julio			C. LATENTE (W)	C. SENSIBI (W)
Cerramientos exteriores							
_Tipo Or	ientación Superficie	e (m²) U (W/(m²·K)) Peso (k	.g/m²) Col	or Teq. (°C)		
Fachada	N	3.3	0.55	195 Cla	ro 23.6		-2
Ventanas exteriores							
Núm. ventanas Orientación	Superficie total (m²)	U (W/(m²⋅K))	Coef. radiación	solar Gan	ancia (W/m²)		
1 N	8.5	3.74		0.30	23.6		200
Cerramientos interiores							
	Tipo S	Superficie (m²)	U (W/(m²·K))	Peso (kg/n	n²) Teq. (°C)		
	Pared interior	11.8	0.48		85 24.3		-:
	Pared interior	2.9	0.60		25 26.7		
	Forjado	20.9	0.58	7	91 25.5		į
						Total estructural	202
Ocupantes							
	Activi			lat/per (W)	C.sen/per (W)		
	Emple	ado de oficina	3	64.55	62.19	193.64	18
Huminación							
		Tipo			oef. iluminación		
		Fluorescente con	reactancia	292.73	1.04		30
Instalaciones y otras cargas	5						33
					Cargas interiores		82
		4-1-				nteriores totales	101
Cargas debidas a la propia i	nstalación				3.0 %		3
FACTOR CALOR SENSIBLE: 0.85				Cargas	internas totales	193.64	105
					Potencia térm	nica interna total	125
Ventilación			No Petrogram				
			Caudal	de ventilación	n total (m³/h)		
					104.5	280.07	14
				Caro	jas de ventilación		14
					encia térmica de	_	42
					Potencia térmica	473.71	1199



Recinto	Conjunto de rec	intos							
Desp. 2 - Planta baja (Despach									
Condiciones de proyecto	,								
Internas	Externas								
Temperatura interior = 25.0 °C	Temperatura e	xterior = 29.1 °C	 :						
Humedad relativa interior = 50	.0 % Temperatura h	úmeda = 21.6 °C							
Cargas de refrigeración	n a las 17h (15 h	ora solar) de	l día 1 de Jul	io				C. LATENTE (W)	C. SENSIBL (W)
Cerramientos exteriore	s								
_Tipo	Orientación Su	perficie (m²)	U (W/(m²·K))	Peso (k	(g/m²)	Color	Teq. (°C)		
Fachada	a N	3.3	0.55		195	Claro	23.6		-2.
Ventanas exteriores									
Núm. ventanas Orientacio	ón Superficie tota	ıl (m²) U (W/	(m ² ·K)) Coef	. radiaciór	solar	Gananc	ia (W/m²)		
1 N		8.5	3.74		0.30		23.6		200.
Cerramientos interiores	3								
	Tipo	Superfic	. ,	/(m².K))	Peso ((kg/m²)	Teq. (°C)		
	Pared inte		10.6	0.48		85	24.3		-3
	Pared inte		2.9	0.60		25	26.7		2
	Forj	ado	20.2	0.58		791	25.5	F-+-!+	202
0								Total estructural	202
Ocupantes			NIO	0		(141)			
		Actividad Empleado de o	Nº pers	3	lat/per	4.55	sen/per (W) 62.19	193.64	186
Huminación		Empleado de C	лспа			7.55	02.13	193.04	100
Hummacion		T:		D-4-	:- ()A(06	. iluminación		
		Tipo Fluores	cente con reactan		ncia (W 283.1		1.04		294
Instalaciones y otras ca	arnas	1140140	conta con redetan	c.u	200.1		1.01		323
matalaciones y otras co	ai gas					Car	gas interiores	193.64	804
							•	nteriores totales	998
Cargas debidas a la pro	opia instalación						3.0 %		30.
FACTOR CALOR SENSIBLE :	0.84				Ca	argas inte	ernas totales	193.64	1037
							Potencia térm	ica interna total	1231
Ventilación									
				Caudal	de venti	lación to	tal (m³/h)		
			market size 1				101.1	270.94	136
							de ventilación	270.94	136
							ia térmica de encia térmica	ventilación total 464.58	407 1173



Recinto	Conjunto de rec	intos							
Desp. 3 - Planta baja (Despacho)) Planta ba								
Condiciones de proyecto									
Internas	Externas								
Temperatura interior = 25.0 °C Humedad relativa interior = 50.0		xterior = 29.1 °0 úmeda = 21.6 °0							
Cargas de refrigeración	a las 17h (15 ho	ora solar) de	el día 1 de J	lulio				C. LATENTE (W)	C. SENSIBL (W)
Cerramientos exteriores									
Tipo	Orientación Su	perficie (m²)	U (W/(m²-k	()) Peso (F	(g/m²)	Color	Teq. (°C)		
Fachada	N	2.2	0	.55	195	Claro	23.6		-1.
Ventanas exteriores									
Núm. ventanas Orientación	n Superficie tota	I (m²) U (W,	/(m²·K)) Cc	ef. radiación	n solar	Ganancia	a (W/m²)		
1 N		5.6	4.02		0.30		24.8		139
Cerramientos interiores									
	Tipo	Superfic	ie (m²) U (¹	W/(m²⋅K))	Peso (k	g/m²)	Teq. (°C)		
	Pared inter	ior	4.5	0.60		25	26.7		4
	Forja	ido	10.3	0.58		791	25.5		2
								Total estructural	145
Ocupantes									
		Actividad		ersonas C.			en/per (W)		
		Empleado de	oficina	2	64	.55	62.19	129.09	124
Huminación									
		Tipo			encia (W)		iluminación_		
		Fluores	scente con react	ancia	143.60		1.04		149
I nstalaciones y otras car	rgas								164
						Carg	as interiores		437
								nteriores totales	566
Cargas debidas a la prop	oia instalación						3.0 %		17
FACTOR CALOR SENSIBLE :	0.82				Car	gas inter	nas totales	129.09	600
						Р	otencia térm	ica interna total	729
Ventilación									
				Caudal	de ventila	ación tota	al (m³/h)		
				_			51.3	137.39	69
				III.		Cargas d	e ventilación	137.39	69
						Potencia	térmica de	ventilación total	206
						1 01011010			



CARGA MÁXIMA (RECINTO AISLADO)		
Recinto Conjunto de recintos		
Desp. 4 - Planta baja (Despacho) Planta ba		
Condiciones de proyecto		
Internas Externas		
Temperatura interior = 25.0 °C Temperatura exterior = 29.1 °C Humedad relativa interior = 50.0 % Temperatura húmeda = 21.6 °C		
Cargas de refrigeración a las 17h (15 hora solar) del día 1 de Julio	C. LATENTE (W)	C. SENSIBL (W)
Cerramientos exteriores		
Tipo Orientación Superficie (m²) U (W/(m²·K)) Peso (kg/m²) Color Teq. (°C)	ļ	
Fachada N 2.2 0.55 195 Claro 23.6	-	-1.7
Ventanas exteriores		
Núm. ventanas Orientación Superficie total (m²) U (W/(m²·K)) Coef. radiación solar Ganancia (W/m²)	ļ	
1 N 5.7 4.01 0.30 24.8	-	140.4
Cerramientos interiores	-	
Tipo Superficie (m²) U (W/(m²·K)) Peso (kg/m²) Teq. (°C)	ļ	
Forjado 9.9 0.58 791 25.5	-	2.
	Total estructural	141.
Ocupantes		
Actividad Nº personas C.lat/per (W) C.sen/per (W)	ļ	
Empleado de oficina 2 64.55 62.19	129.09	124
luminación		
Tipo Potencia (W) Coef. iluminación	ļ	
Fluorescente con reactancia 139.15 1.04	-	144.
Instalaciones y otras cargas		159
Cargas interiore	s 129.09	428.
Cargas	interiores totales	557.
Cargas debidas a la propia instalación 3.0 %)	17.
FACTOR CALOR SENSIBLE : 0.82 Cargas internas totales	129.09	586.
Potencia téri	mica interna total	715.
Ventilación Caudal de ventilación total (m³/h)		
	133.13	66.
49.7		66.
49.7 Cargas de ventilació	133.13	00.
		200.
Cargas de ventilación	ventilación total	



Recinto	Conjunto de rec	intos							
Desp. 5 - Planta baja (Despacho) Planta ba								
Condiciones de proyecto	:								
Internas	Externas								
Temperatura interior = 25.0 °C Humedad relativa interior = 50.0	•	xterior = 29.1 ° úmeda = 21.6 °							
Cargas de refrigeración	a las 17h (15 ho	ora solar) de	el día 1 de .	Julio				C. LATENTE (W)	C. SENSIBL (W)
Cerramientos exteriores									
Tipo	Orientación Su	perficie (m²)	U (W/(m²-I	K)) Peso (k	kg/m²)	Color T	eq. (°C)		
Fachada	N	2.3	0	.55	195	Claro	23.6		-1.
Ventanas exteriores									
Núm. ventanas Orientación	n Superficie tota	I (m²) U (W.	/(m²·K)) Co	ef. radiación	n solar (Sanancia ((W/m²)		
1 N		5.7	4.00		0.30		24.7		141
Cerramientos interiores									
	Tipo	Superfic	ie (m²) U (W/(m²⋅K))	Peso (kg	_J /m²) T	eq. (°C)		
	Pared inter	rior	5.1	0.60		25	26.7		5
	Forja	ado	10.2	0.58		791	25.5		2
							,	Total estructural	147
Ocupantes									
		Actividad	N∘ p	ersonas C.	lat/per (V	V) C.ser	n/per (W)		
		Empleado de	oficina	2	64.	55	62.19	129.09	124
Huminación									
		Tipo		Pote	encia (W)	Coef. ilu	ıminación		
		Fluores	scente con reac	tancia	142.21		1.04		147
Instalaciones y otras ca	rgas								162
						Carga:	s interiores		434
							Cargas ii	nteriores totales	563
Cargas debidas a la pro	pia instalación						3.0 %		17
FACTOR CALOR SENSIBLE :	0.82				Caro	gas intern	as totales	129.09	600
						9		ica interna total	729
			1 2 1 1				toricia toriri	loa intorna total	,,,
Ventilación				Caudal	de ventila	ción total	(m3/h)		
Ventilación				Caudai	uc ventilla	CIOII (Utal	50.8	136.05	68
Ventilación									
Ventilación					(Cargas de			68
Ventilación				Maria		0	ventilación		68



Recinto	Conjunto de i	ecintos				
Desp. 6 - Planta baja (Despacho)	Planta ba					
Condiciones de proyecto						
Internas	Externas					
Temperatura interior = $25.0 ^{\circ}\text{C}$ Humedad relativa interior = $50.0 ^{\circ}$	•	a exterior = 28.5 °C a húmeda = 21.6 °C				
Cargas de refrigeración a	a las 18h (16 l	nora solar) del	día 1 d	e Julio	C. LATENTE (W)	C. SENSIBLE (W)
Cerramientos interiores						
Tipo Superficie	(m ²) U (W/(m	n²·K)) Peso (kg	J/m²) T	eq. (°C)		
Forjado	9.9	0.58	791	25.5		2.61
					Total estructural	2.6
Ocupantes Actividad	Nº person	as C.lat/per(V	V) C.se	n/per (W)		
Empleado de ofi	cina	2 64.	55	62.19	129.09	124.3
Huminación						
Tipo		Potencia (W)	Coef. ili	uminación		
Fluoresce	ente con reactancia	138.86		1.07		148.5
Instalaciones y otras car	gas					158.6
			Carga	s interiores	129.09	431.6
				Cargas	interiores totales	560.7
Cargas debidas a la prop	oia instalación			3.0 %		13.03
FACTOR CALOR SENSIBLE :	0.78	Car	gas interr	nas totales	129.09	447.2
			F	otencia tér	mica interna total	576.3
Ventilación	- L	Caudal de ventila	ación total	(m³/h)	201	
				49.6	142.93	57.0
			aranc do	ventilación	142.93	57.0
	1 1/10	(9			
	A LINE		Potencia		ventilación total 272.02	199.9 504.3



CARGA MÁXIMA (RECINT	O AISLADO)					
Recinto	Conjunto de recin	tos				
Desp. 7 - Planta baja (Despacho)	Planta ba					
Condiciones de proyecto						
Internas	Externas		_			
Temperatura interior = 25.0 °C	Temperatura ext					
Humedad relativa interior = 50.0	% Temperatura húr	neda = 21.6 °	C		T	T.
Cargas de refrigeración a	a las 18h (16 hora	solar) del	día 1 d	de Julio	C. LATENTE (W)	C. SENSIBLE (W)
Cerramientos interiores						
Tipo Superficie	(m²) U (W/(m²·K)) Peso (kg	_J /m²)	Teq. (°C)		
Forjado	10.4 0.5	8	791	25.5		2.74
					Total estructural	2.74
Ocupantes						
Actividad	N° personas	C.lat/per (V	V) C.s	en/per (W)		
Empleado de ofi	cina 2	64.	55	62.19	129.09	124.38
Huminación						
Tipo	Р	otencia (W)	Coef.	iluminación		
Fluoresce	nte con reactancia	145.51		1.07		155.70
Instalaciones y otras care	gas					166.30
			Carg	as interiores	129.09	446.38
				Cargas	interiores totales	575.48
Cargas debidas a la prop	ia instalación			3.0 %		13.47
FACTOR CALOR SENSIBLE : (0.78	Car	gas inter	nas totales	129.09	462.59
				Potencia tér	mica interna total	591.69
Ventilación					7.60	
	Cauc	dal de ventila	ción tota	al (m³/h)		
				52.0	149.78	59.80
	THE STATE OF	(Cargas de	e ventilación	149.78	59.80
					ventilación total	209.58
			Pote	ncia térmica	278.87	522.39
POTENCIA TÉRMICA POR SUP	PERFICIE 10.4 m ² 77	7.1 W/m ²		PO	TENCIA TÉRMICA	TOTAL: 801.3 W



Recinto	Conjunto	o de recintos				
Desp. 8 - Planta baja (De	spacho) Planta ba					
Condiciones de proyecto)					
Internas	Extern	nas				
Temperatura interior = 25	5.0 °C Tempe	eratura exterior = 28	.5 °C			
Humedad relativa interior	= 50.0 % Tempe	eratura húmeda = 21	6 °C			
Cargas de refrigera	ción a las 18h ((16 hora solar)	del día 1 d	e Julio	C. LATENTE (W)	C. SENSIBLE (W)
Cerramientos interi	ores					
Tipo Sup	erficie (m²) U (\	N/(m²·K)) Pesc	(kg/m²)	Teq. (°C)		
Pared interior	2.9	0.60	25	26.9		3.30
Forjado	12.2	0.58	791	25.5		3.22
					Total estructural	6.50
Ocupantes						
Activida	nd N° pe	ersonas C.lat/pe	er (W) C.se	n/per (W)		
Emplead	lo de oficina	2	64.55	62.19	129.09	124.38
Huminación						
Ti	ipo	Potencia (W) Coef. iI	uminación		
FI	uorescente con react	ancia 196	5.42	1.07		210.17
Instalaciones y otra	as cargas					224.48
			Carga	s interiores	129.09	559.03
				Cargas	interiores totales	688.12
Cargas debidas a la	a propia instalad	ción		3.0 %		16.97
FACTOR CALOR SENSI	BLE: 0.82		Cargas interr	nas totales	129.09	582.52
		MILL	F	Potencia tér	mica interna total	711.62
Ventilación						
		Caudal de vei	ntilación tota	I (m³/h)		
		UNIVERSITA	S Allegari	70.1	202.18	80.72
			Cargas de	ventilación	202.18	80.72
					ventilación total	282.90
			Poter	ncia térmica	331.27	663.25



Recinto	Conjunto de recin	itos						
Desp. 9 - Planta baja (Despacho)	Planta ba							
Condiciones de proyecto								
Internas	Externas							
Temperatura interior = 25.0 °C	Temperatura ext	erior = 23.3 °C	_					
Humedad relativa interior = 50.0 °	•							
Cargas de refrigeración a	las 13h (12 hor	a solar) del	día 1 de Marz	ZO			C. LATENTE (W)	C. SENSIBLE (W)
Cerramientos exteriores								
Tipo	Orientación Su	perficie (m²)	U (W/(m ² ·K))	Peso (kg/m²)	Color	Teq. (°C)		
Fachada	S	3.4	0.55	195	Claro	21.0		-7.5
Puente térmico (Dintel)	S	0.4	1.00	200	Claro	22.5		-0.9
Puente térmico (Alféizar)	S	0.4	1.00	200	Claro	22.5		-0.9
Ventanas exteriores								
Núm. ventanas Orientación	Superficie total (. ,			Ganancia	a (W/m²)		
1 S		8.6	3.73	0.30		144.6		1247.5
Cerramientos interiores								
	Tipo	Superficie	e (m²) U (W/(r	m².K)) Peso (k	g/m²)	Teq. (°C)		
	Pared interio	or	3.7	0.60	25	23.5		-3.3
							Total estructural	1234.7
Ocupantes								
		Actividad	Nº perso	nas C.lat/per(W) C.s	en/per (W)		
		Empleado de of	icina	2 64	.55	60.85	129.09	121.
Huminación								
		Tipo			Coof	iluminación		
				Potencia (W)	COCI.			
		Fluoresce	ente con reactancia	. ,		1.09		220.
Instalaciones y otras carç	jas	Fluoresco	ente con reactancia			1.09		
I nstalaciones y otras carç	gas	Fluoresco	ente con reactancia		!	1.09 as interiores	129.09	231.
Instalaciones y otras carç	gas	Fluoresc	ente con reactancia		!	as interiores	129.09 nteriores totales	231. 574.
Instalaciones y otras carç Cargas debidas a la propi		Fluoresc	ente con reactancia		!	as interiores		231. 574. 703.2
	ia Instalación	Fluoresc	ente con reactancia	202.62	Carg	as interiores Cargas i		231. 574. 703.2 54.2
Cargas debidas a la propi	ia Instalación	Fluoresc	ente con reactancia	202.62	Carg	as interiores Cargas ii 3.0 %	nteriores totales	231. 574. 703.2 54.2 1863.
Cargas debidas a la propi	ia Instalación	Fluoresc	ente con reactancia	202.62	Carg	as interiores Cargas ii 3.0 %	nteriores totales	231. 574. 703.2 54.2 1863.
Cargas debidas a la propi	ia Instalación	Fluoresc	ente con reactancia	202.62 Ca	Carg rgas inter	as interiores Cargas ii 3.0 % Thas totales otencia térm	nteriores totales	231.! 574.1 703.2 54.2 1863.1
Cargas debidas a la propi	ia Instalación	Fluoresc	ente con reactancia	202.62	Carg rgas inter	as interiores Cargas ii 3.0 % Thas totales otencia térm	nteriores totales	231. 574. 703.2 54.2 1863. 1992.2
Cargas debidas a la propi	ia Instalación	Fluoresc	ente con reactancia	202.62 Ca	Carg rgas inter P ación tota	as interiores Cargas ii 3.0 % That totales otencia term al (m³/h)	129.09 ica interna total	231.1 574.1 703.2 54.2 1863.1 1992.2
Cargas debidas a la propi	ia Instalación	Fluoresc	ente con reactancia	202.62 Ca	Carg rgas inter P ación tota Cargas d	as interiores Cargas in 3.0 % That stotales otencia term al (m³/h) 72.4 e ventilación	129.09 ica interna total	220.8 231.9 574.1 703.2 54.2 1863.1 1992.2 -39.2 -39.2
Cargas debidas a la propi	ia Instalación	Fluoresc	ente con reactancia	202.62 Ca	Carg rgas inter P ación tota Cargas d Potencia	as interiores Cargas in 3.0 % That stotales otencia term al (m³/h) 72.4 e ventilación	129.09 ica interna total 152.69	231 574. 703. 54. 1863. 199239



) ALC. ADO)							
CARGA MÁXIMA (RECINTO								
Recinto	Conjunto de recintos	_						
Desp. 10 - Planta baja (Despacho)	Planta ba							
Condiciones de proyecto								
Internas	Externas							
Temperatura interior = 25.0 °C	Temperatura exterior							
Humedad relativa interior = 50.0 %	6 Temperatura húmeda	= 19.3 °C						
Cargas de refrigeración a	las 13h (12 hora so	olar) del día 1	de Marzo				C. LATENTE (W)	C. SENSIBL (W)
Cerramientos exteriores								
Tipo	Orientación Superfi	cie (m²) U (W/	(m ² ·K)) Peso	(kg/m²)	Color	Teq. (°C)		
Fachada	S	3.5	0.55	195	Claro	21.0		-7.9
Puente térmico (Dintel)	S	0.4	1.00	200	Claro	22.5		-0.9
Puente térmico (Alféizar)	S	0.4	1.00	200	Claro	22.5		-0.9
Ventanas exteriores								
Núm. ventanas Orientación	Superficie total (m²)	U (W/(m²⋅K))	Coef. radiació	n solar	Ganancia	a (W/m²)		
1 S	9.0	3.70		0.30		144.7		1303.2
Cerramientos interiores								
	Tipo	Superficie (m²)	U (W/(m²⋅K))	Peso (I	kg/m²)	Teq. (°C)		
	Pared interior	9.7	0.48	(85	21.7		-15.1
	Pared interior	6.9	0.60		25	23.5		-6.2
							Total estructural	1271.9
Ocupantes								
	Acti	vidad 1	√° personas C	.lat/per (W) C.s	en/per (W)		
		leado de oficina	2		.55	60.85	129.09	121.
Huminación	·							
Training clott		Tipo	Pot	encia (W)	Coef	iluminación		
		Fluorescente con		210.15		1.09		229.
Instalaciones y otras carg		11401000011000011	- Caccarroia	210115	<u>'</u>	1.03		240.
matalaciones y otras carg	45				Caro	as interiores	129.09	590.9
					00.1		nteriores totales	720.0
Cargas debidas a la propia	n instalación					3.0 %		55.8
	_							
FACTOR CALOR SENSIBLE : 0.9	4			Ca	rgas inte	rnas totales	129.09	1918.8
					F	otencia térm	ica interna total	2047.8
Ventilación								
			Caudal	de ventil	ación tot	al (m³/h)		
						75.1	158.36	-40.
					Cargas c	le ventilación	158.36	-40.
					D : :		ventilación total	117.
					Potencia	a termica de		
						encia térmica de	287.46	1878.0



Recinto	<u> </u>	Conjunto de	recintos						
Sala de reuniones 1 - Planta baja (Sala de reuniones		reciritos						
Condiciones de proyecto	Daile de l'edinones	, rianta ba							
Internas	Externas								
Temperatura interior = 25.0 °C	Temperatura	exterior = 29.1 °	C						
Humedad relativa interior = 50.0 %	% Temperatura	húmeda = 21.6 °	С						
Cargas de refrigeración a	las 17h (15 h	nora solar) de	el día 1 de	Julio				C. LATENTE (W)	C. SENSIBL (W)
Cerramientos exteriores									
Tipo	Orientación S	Superficie (m²)	U (W/(m²	·K)) Peso (kg/m²)	Color	Teq. (°C)		
Fachada	N	6.8		0.55	195	Claro	23.6		-5
Ventanas exteriores									
Núm. ventanas Orientación	Superficie tot	al (m²) U (W.	/(m²·K))	Coef. radiació	n solar	Ganancia	a (W/m²)		
1 N		17.4	3.45		0.30		22.5		390
Cerramientos interiores									
	Tipo	Superfic	ie (m²) U	$(W/(m^2 \cdot K))$	Peso (k	g/m²)	Teq. (°C)		
	Pared into	erior	9.2	0.60		25	26.7		9
	For	jado	33.0	0.58		791	25.5		8
								Total estructural	403
Ocupantes									
		Actividad			.lat/per (en/per (W)		
		Sentado o en	reposo	18	37	'.80	60.03	680.36	1080
Huminación									
		Tipo		Pote	encia (W)	Coef. i	iluminación		
		Fluores	scente con re	actancia	598.20)	1.04		622
Instalaciones y otras carg	yas -								383
						Carg	as interiores	680.36	2089
							Cargas ir	nteriores totales	2770
Cargas debidas a la propi	a instalación						3.0 %		74
FACTOR CALOR SENSIBLE : 0.7	79				Ca	rgas inter	nas totales	680.36	2568
						Р	otencia térm	ica interna total	3248
Ventilación				Caudal	de ventil	ación tota	al (m³/h)		
Ventilación							791.7	2120.91	106
Ventilación									
Ventilación				- 3.77		Cargas d	e ventilación	2120.91	1065
Ventilación				i Mign	-111	0	e ventilación		
Ventilación		unive		Mig		Potencia	e ventilación	2120.91	1065 3186 3633



Recinto		(Conjunto de	recinto)S		
Sala de reuniones 2 - Plant	a baja (Sala d	e reuniones) F	lanta ba				
Condiciones de proyecto							
Internas	Ex	xternas					
Temperatura interior = 25. Humedad relativa interior =		emperatura exter emperatura húm					
Cargas de refrigerac	ión a las 1	8h (16 hora	solar) del	día 1	de Julio	C. LATENTE (W)	C. SENSIBLE (W)
Cerramientos interio	res						
Tipo Supe	rficie (m²)	U (W/(m ² ·K))	Peso (kg	/m²)	Teq. (°C)		
Forjado	12.7	0.58		791	25.5		3.34
						Total estructural	3.3
Ocupantes							
Actividad	1	Nº personas	C.lat/per (W	/) C.	sen/per (W)		
Sentado o	en reposo	7	37.8	30	60.03	264.58	420.2
Huminación							
_Tip	0	Po	tencia (W)	Coef	. iluminación		
Flu	orescente con	reactancia	221.94		1.07		237.4
Instalaciones y otras	s cargas						143.6
				Car	gas interiores		801.2
					Cargas	interiores totales	1065.8
Cargas debidas a la	propia inst	talación			3.0 %		24.14
FACTOR CALOR SENSIB	LE: 0.76		Caro	gas inte	ernas totales	264.58	828.7
					Potencia tér	mica interna total	1093.3
Ventilación							
		Cauda	al de ventila	ción to	tal (m³/h)		
					293.8	846.61	338.0
		CHIVE	C	J	de ventilación	846.61	338.0
						ventilación total	1184.6
					encia térmica	1111.19	1166.7



	TO AISLADO)	do rocintos						
Recinto Sala de formación - Planta baja		de recintos						
Condiciones de proyecto	Aula) Halita ba							
Internas	Externas							
			_					
Temperatura interior = 25.0 °C Humedad relativa interior = 50.0		exterior = 29.1 °C húmeda = 21.6 °C						
Cargas de refrigeración	•		l día 1 de Juli	0			C. LATENTE (W)	C. SENSIBL (W)
Cerramientos exteriores							(**)	(11)
Tipo	Orientación	Superficie (m²)	U (W/(m²·K))	Peso (kg/m²)) Color	Teg. (°C)		
Fachada	N	10.0	0.55	195	Claro	23.6		-7.
Fachada	E	15.4	0.55	195	Claro	26.4		11.8
Puente térmico (Dintel)	E	0.7	1.00	200	Claro	27.8		1.8
Puente térmico (Jambas)	E	0.5	1.00	200	Claro	27.8		1.3
Puente térmico (Alféizar)	E	0.7	1.00	200	Claro	27.8		1.8
Ventanas exteriores								
Núm. ventanas Orientación	n Superficie tot		. ,,	radiación solar	Gananci	ia (W/m²)		
1 N		14.6	3.51	0.30		22.7		330.9
1 E		14.8	3.50	0.30		33.6		496.4
Cerramientos interiores	Tipo	Superfici			(kg/m²)	Teq. (°C)		
	Pared int		23.6	0.48	85	24.3		-7.9
	Pared int		10.0	0.60	25	26.7		10.2
	Fo	rjado	71.8	0.58	791	25.5		19.1
							Total estructural	857.9
Ocupantes								
		Actividad	Nº perso		(W) C.:	sen/per (W)	1050 71	24.54
		Sentado o en re	eposo	36 3	37.80	60.03	1360.71	2161.
Huminación								
		Tipo		Potencia (W		iluminación		
		Fluoresc	ente con reactanci	a 1220.3	30	1.04		1269.
Instalaciones y otras ca	rgas							789.
					Car	gas interiores		4219.
						Cargas i	nteriores totales	5580.4
Cargas debidas a la pro	pia instalación					3.0 %		152.3
FACTOR CALOR SENSIBLE :	0.79			C	argas inte	ernas totales	1360.71	5230.0
						Potencia térm	nica interna total	6590.
Ventilación				Caudal de vent	ilación to	tal (m³/h)		
Ventilación						1615.1	4326.61	2174.
Ventilación								
Ventilación					Cargas	de ventilación	4326.61	2174.
Ventilación								2174.1 6500.1
Ventilación					Potenci		4326.61 ventilación total	

ÍNDICE

1.	JUSTIFICACIÓN DEL CUMPLIMIENTO DE LA EXIGENCIA DE EFICIENCIA ENERGÉTICA EN LA GENERACIÓN DE CALOR Y FRÍO DEL APARTADO 1.2.4.1	2
	1.1. Generalidades	2
	1.2. Cargas térmicas	2
	1.2.1. Cargas máximas simultáneas	2
	1.2.2. Cargas parciales y mínimas	3
2.	ENERGÉTICA EN LAS REDES DE TUBERÍAS Y CONDUCTOS DE CALOR Y FRÍO DEL	4
	2.1. Eficiencia energética de los motores eléctricos	4
	2.2. Redes de tuberías	4
3.	ENERGÉTICA EN EL CONTROL DE INSTALACIONES TÉRMICAS DEL APARTADO 1.2.4.3.	
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
4.	ENERGÍA DEL APARTADO 1.2.4.5	
5.	ENERGÍAS RENOVABLES Y APROVECHAMIENTO DE ENERGÍAS RESIDUALES DEL	5
6.		5
7.	LISTA DE LOS EQUIPOS CONSUMIDORES DE ENERGÍA	5
	 3. 4. 6. 	ENERGÉTICA EN LA GENERACIÓN DE CALOR Y FRÍO DEL APARTADO 1.2.4.1 1.1. Generalidades



Fecha: 06/05/23

1. JUSTIFICACIÓN DEL CUMPLIMIENTO DE LA EXIGENCIA DE EFICIENCIA ENERGÉTICA EN LA GENERACIÓN DE CALOR Y FRÍO DEL APARTADO 1.2.4.1

1.1. Generalidades

Las unidades de producción del proyecto cumplen con los requisitos establecidos en los reglamentos europeos de diseño ecológico y la potencia suministrada se ajusta a la carga máxima simultánea de las instalaciones servidas, considerando las ganancias o pérdidas de calor a través de las redes de tuberías de los fluidos portadores, así como el equivalente térmico de la potencia absorbida por los equipos de transporte de fluidos.

1.2. Cargas térmicas

1.2.1. Cargas máximas simultáneas

A continuación se muestra el resumen de la carga máxima simultánea para cada uno de los conjuntos de recintos:

Refrigeración

ΥP						Conjunto: F	lanta ba							
\sim				Subtotales		Carga	interna		Ventilació	n		Poter	ncia térmica	
Θ	Recinto	Planta	Estructural (W)	Sensible interior (W)	Total interior (W)	Sensible (W)	Total (W)	Caudal (m³/h)	Sensible (W)	Carga total (W)	Por superficie (W/m²)	Sensible (W)	Máxima simultánea (W)	Máxima (W)
\circ	Desp. 1 - Planta baja	Primera planta	202.81	825.57	1019.21	1059.23	1252.87	104.55	140.73	420.80	80.04	1199.96	1627.64	1673.67
ത	Desp. 2 - Planta baja	Primera planta	202.83	804.75	998.39	1037.80	1231.44	101.14	136.15	407.09	81.00	1173.95	1593.29	1638.52
~	Desp. 3 - Planta baja	Primera planta	145.06	437.84	566.93	600.39	729.48	51.29	69.04	206.42	91.24	669.42	907.61	935.90
\equiv	Desp. 4 - Planta baja	Primera planta	141.40	428.13	557.22	586.61	715.71	49.70	66.90	200.03	92.13	653.51	889.47	915.73
Ø	Desp. 5 - Planta baja	Primera planta	147.79	434.80	563.89	600.07	729.16	50.79	68.37	204.42	91.91	668.44	905.62	933.58
읙	Desp. 6 - Planta baja	Primera planta	2.61	431.65	560.74	447.29	576.39	49.59	57.07	199.99	78.28	504.36	758.11	776.38
ㅎ	Desp. 7 - Planta baja	Primera planta	2.74	446.38	575.48	462.59	591.69	51.97	59.80	209.58	77.09	522.39	780.10	801.27
Φ	Desp. 8 - Planta baja	Primera planta	6.53	559.03	688.12	582.52	711.62	70.15	80.72	282.90	70.89	663.25	973.91	994.52
_	Desp. 9 - Planta baja	Primera planta	1234.75	574.14	703.23	1863.16	1992.25	72.37	-39.28	113.41	145.49	1823.88	1789.36	2105.66
ý	Desp. 10 - Planta baja	Primera planta	1271.97	590.94	720.03	1918.80	2047.89	75.05	-40.74	117.62	144.27	1878.06	1850.40	2165.51
-5	Sala de reuniones 1 - Planta baja	Primera planta	403.68	2089.70	2770.05	2568.18	3248.54	791.73	1065.75	3186.67	182.88	3633.94	6335.26	6435.21
υ,	Sala de reuniones 2 - Planta baja	Primera planta	3.34	801.29	1065.87	828.77	1093.35	293.75	338.02	1184.63	174.48	1166.79	2250.47	2277.98
Φ	Sala de formación - Planta baja	Primera planta	857.94	4219.74	5580.45	5230.00	6590.71	1615.11	2174.11	6500.72	182.38	7404.12	12821.43	13091.43
~	Oficina central - planta baja	Primera planta	35.11	2352.92	2804.74	2459.67	2911.49	309.49	356.13	1248.09	67.20	2815.80	4067.06	4159.59
σ	Oficina norte - planta baja	Primera planta	2971.45	8047.23	9596.35	11349.24	12898.36	1057.88	1217.31	4266.21	81.13	12566.56	16242.57	17164.58
\subseteq	Oficina sur - planta baja	Primera planta	7284.03	6256.69	7483.07	13946.94	15173.32	854.06	398.67	2429.44	103.05	14345.61	16805.65	17602.77
\supset	Vestíbulo principal - planta baja	Primera planta	3957.46	3164.06	4132.26	7335.17	8303.37	666.84	537.14	2266.03	79.25	7872.31	10224.39	10569.40
_	Vestíbulo secundario - planta baja	Primera planta	32.53	1099.38	1422.12	1165.87	1488.60	220.97	254.27	891.13	53.85	1420.14	2317.05	2379.73
8	Sala de descanso - planta baja	Primera planta	13.52	657.01	786.10	690.64	819.73	85.96	98.92	346.67	67.84	789.56	1134.13	1166.40
9	Pasillo 1 - Planta baja	Primera planta	11.65	789.76	1047.95	825.46	1083.65	151.62	174.48	611.47	55.90	999.94	1658.58	1695.12
0					·		Total	6724.0		·	Carga total sin	nultánea	85932.1	

5														
J					Co	njunto: Prin	nera planta							
7			Subtotales			Carga	Carga interna		Ventilación		Potencia térmica			
2	Recinto	Planta	Estructural (W)	Sensible interior (W)	Total interior (W)	Sensible (W)	Total (W)	Caudal (m³/h)	Sensible (W)	Carga total (W)	Por superficie (W/m²)	Sensible (W)	Máxima simultánea (W)	Máxima (W)
-1	Desp. 1 - Primera planta	Segunda planta	147.11	313.53	378.08	474.46	539.01	41.12	55.36	165.52	85.66	529.82	702.01	704.53
	Desp. 2 - Primera planta	Segunda planta	139.51	320.83	385.37	474.15	538.69	42.32	56.96	170.32	83.78	531.11	706.53	709.01
	Desp. 3 - Primera planta	Segunda planta	134.84	308.22	372.76	456.34	520.89	40.25	54.18	162.01	84.83	510.53	680.52	682.91
	Desp. 4 - Primera planta	Segunda planta	11.91	308.32	372.86	329.83	394.38	39.72	45.71	160.19	69.81	375.54	546.77	554.58
	Sala de reuniones - Primera planta	Segunda planta	1.36	1044.66	1384.84	1077.41	1417.59	388.81	447.40	1567.97	172.77	1524.81	2973.45	2985.56
	Sala de formación - Primera planta	Segunda planta	1596.28	3499.96	4671.68	5249.13	6420.85	1357.52	1562.11	5474.59	197.16	6811.23	11602.14	11895.44
	Oficina central - Primera planta	Segunda planta	20.49	2353.02	2804.84	2444.72	2896.54	309.50	356.15	1248.16	66.96	2800.86	4113.36	4144.70
	Sala de descanso - primera planta	Segunda planta	1657.69	7522.29	9006.86	9455.38	10939.95	996.71	1341.68	4011.70	75.01	10797.06	14869.89	14951.65
	Pasillo 2 - Primera planta	Segunda planta	22.45	1031.33	1354.07	1085.40	1408.13	201.90	232.33	814.22	55.04	1317.73	2205.85	2222.35
	CPD	Segunda planta	1174.56	642.41	771.51	1871.49	2000.58	87.19	40.70	248.02	128.95	1912.19	1840.16	2248.60
	Oficina Norte - Primera planta	Segunda planta	2933.26	8044.38	9593.50	11306.97	12856.09	1057.42	1216.78	4264.36	80.95	12523.76	16948.29	17120.45
	Oficina sur - Primera planta	Segunda planta	6769.75	6256.94	7483.32	13417.49	14643.87	854.11	687.98	2902.39	102.72	14105.46	16211.59	17546.26
							Total	E 114 4			Corgo total sir	nultánon	72400.4	

Producido por una versión educativa de CYPE

Exigencia de eficiencia energética y energías renovables y residuales

OFICINA DEFINITIVA Fecha: 06/05/23

Calefacción

	Conjunto: Planta ba								
		Corne interne concible	Ven	tilación		Potencia			
Recinto	Planta	Carga interna sensible (W)	Caudal (m³/h)	Carga total (W)	Por superficie (W/m²)	Máxima simultánea (W)	Máxima (W)		
Desp. 1 - Planta baja	Primera planta	979.41	104.55	558.39	73.55	1537.80	1537.80		
Desp. 2 - Planta baja	Primera planta	966.99	101.14	540.19	74.51	1507.18	1507.18		
Desp. 3 - Planta baja	Primera planta	626.70	51.29	273.92	87.80	900.62	900.62		
Desp. 4 - Planta baja	Primera planta	603.98	49.70	265.43	87.47	869.41	869.41		
Desp. 5 - Planta baja	Primera planta	640.12	50.79	271.26	89.72	911.38	911.38		
Desp. 6 - Planta baja	Primera planta	128.87	49.59	264.87	39.70	393.73	393.73		
Desp. 7 - Planta baja	Primera planta	151.04	51.97	277.57	41.24	428.61	428.61		
Desp. 8 - Planta baja	Primera planta	152.50	70.15	374.67	37.57	527.17	527.17		
Desp. 9 - Planta baja	Primera planta	770.51	72.37	386.50	79.94	1157.01	1157.01		
Desp. 10 - Planta baja	Primera planta	845.77	75.05	400.86	83.05	1246.63	1246.63		
Sala de reuniones 1 - Planta baja	Primera planta	1738.01	791.73	4228.64	169.57	5966.65	5966.65		
Sala de reuniones 2 - Planta baja	Primera planta	127.01	293.75	1568.93	129.90	1695.93	1695.93		
Sala de formación - Planta baja	Primera planta	3245.71	1615.11	8626.32	165.39	11872.03	11872.03		
Oficina central - planta baja	Primera planta	767.95	309.49	1652.97	39.11	2420.93	2420.93		
Oficina norte - planta baja	Primera planta	7077.81	1057.88	5650.17	60.16	12727.98	12727.98		
Oficina sur - planta baja	Primera planta	5875.91	854.06	4561.57	61.10	10437.48	10437.48		
Vestíbulo principal - planta baja	Primera planta	4814.37	666.84	3561.61	62.80	8375.98	8375.98		
Vestíbulo secundario - planta baja	Primera planta	604.14	220.97	1180.21	40.38	1784.35	1784.35		
Sala de descanso - planta baja	Primera planta	257.67	85.96	459.13	41.69	716.80	716.80		
Pasillo 1 - Planta baja	Primera planta	326.54	151.62	809.83	37.47	1136.37	1136.37		
		Total	6724.0	Carga tota	al simultánea	66614.1			

		Conjunto: Prin	nera plant	а					
		Cargo interna concible	Ver	itilación		Potencia			
Recinto	Planta	Carga interna sensible (W)	Caudal (m³/h)	Carga total (W)	Por superficie (W/m²)	Máxima simultánea (W)	Máxima (W)		
Desp. 1 - Primera planta	Segunda planta	604.89	41.12	219.64	100.25	824.52	824.52		
Desp. 2 - Primera planta	Segunda planta	571.32	42.32	226.01	94.21	797.33	797.33		
Desp. 3 - Primera planta	Segunda planta	564.70	40.25	214.99	96.85	779.69	779.69		
Desp. 4 - Primera planta	Segunda planta	158.26	39.72	212.16	46.63	370.42	370.42		
Sala de reuniones - Primera planta	Segunda planta	133.13	388.81	2076.62	127.88	2209.75	2209.75		
Sala de formación - Primera planta	Segunda planta	1800.20	1357.52	7250.54	150.01	9050.74	9050.74		
Oficina central - Primera planta	Segunda planta	614.62	309.50	1653.06	36.63	2267.68	2267.68		
Sala de descanso - primera planta	Segunda planta	7142.69	996.71	5323.44	62.54	12466.14	12466.14		
Pasillo 2 - Primera planta	Segunda planta	424.84	201.90	1078.35	37.23	1503.19	1503.19		
CPD	Segunda planta	1025.49	87.19	465.69	85.51	1491.18	1491.18		
Oficina Norte - Primera planta	Segunda planta	6621.17	1057.42	5647.72	58.01	12268.89	12268.89		
Oficina sur - Primera planta	Segunda planta	5515.26	854.11	4561.79	58.99	10077.06	10077.06		
	Total					54106.6			

En el anexo aparece el cálculo de la carga térmica para cada uno de los recintos de la instalación.

1.2.2. Cargas parciales y mínimas

Se muestran a continuación las demandas parciales por meses para cada uno de los conjuntos de recintos.

Refrigeración:

Conjunto de recintos				Car	ga máx	kima sir (k)	nultáne W)	a por n	nes			
	01	02	03	04	05	06	07	08	09	10	11	12
Planta ba	63.25	68.01	72.21	73.76	76.17	73.60	83.30	85.93	83.33	79.64	67.78	62.55
Primera planta	53.77	57.82	61.50	62.75	65.30	63.49	71.40	73.40	70.67	67.37	57.66	53.25

Calefacción:

Conjunto de recintos	Carga máxima simultánea por mes (kW)						
	Diciembre	Enero	Febrero				
Planta ba	66.61	66.61	66.61				
Primera planta	54.11	54.11	54.11				

2. JUSTIFICACIÓN DEL CUMPLIMIENTO DE LA EXIGENCIA DE EFICIENCIA ENERGÉTICA EN LAS REDES DE TUBERÍAS Y CONDUCTOS DE CALOR Y FRÍO DEL APARTADO 1.2.4.2

2.1. Eficiencia energética de los motores eléctricos

Los motores eléctricos utilizados en la instalación quedan excluidos de la exigencia de rendimiento mínimo, según el punto 3 de la instrucción técnica I.T. 1.2.4.2.6.

2.2. Redes de tuberías

El trazado de las tuberías se ha diseñado teniendo en cuenta el horario de funcionamiento de cada subsistema, la longitud hidráulica del circuito y el tipo de unidades terminales servidas.

3. JUSTIFICACIÓN DEL CUMPLIMIENTO DE LA EXIGENCIA DE EFICIENCIA ENERGÉTICA EN EL CONTROL DE INSTALACIONES TÉRMICAS DEL APARTADO 1.2.4.3

3. Generalidades

La instalación térmica proyectada está dotada de los sistemas de control automático necesarios para que se puedan mantener en los recintos las condiciones de diseño previstas.

2. Control de las condiciones termohigrométricas

El equipamiento mínimo de aparatos de control de las condiciones de temperatura y humedad estribución de los recintos, según las categorías descritas en la tabla 2.4.2.1, es el siguiente:

THM-C1:

Variación de la temperatura del fluido portador (agua-aire) en función de la temperatura exterior y/o centrol de la temperatura del ambiente por zona térmica.

T₽M-C2:

Como THM-C1, más el control de la humedad relativa media o la del local más representativo.

THM-C3:

Como THM-C1, más variación de la temperatura del fluido portador frío en función de la temperatura exterior y/o control de la temperatura del ambiente por zona térmica.

THM-C4:

Como THM-C3, más control de la humedad relativa media o la del recinto más representativo.

THM-C5:

Como THM-C3, más control de la humedad relativa en locales.

A continuación se describe el sistema de control empleado para cada conjunto de recintos:

Conjunto de recintos	Sistema de control
Planta ba	THM-C1
Primera planta	THM-C1

3.3. Control de la calidad del aire interior en las instalaciones de climatización

El control de la calidad de aire interior puede realizarse por uno de los métodos descritos en la tabla 2.4.3.2.



Exigencia de eficiencia energética y energías renovables y residuales

OFICINA DEFINITIVA Fecha: 06/05/23

Categoría	Tipo	Descripción
IDA-C1		El sistema funciona continuamente
IDA-C2	Control manual	El sistema funciona manualmente, controlado por un interruptor
IDA-C3	Control por tiempo	El sistema funciona de acuerdo a un determinado horario
IDA-C4	Control por presencia	El sistema funciona por una señal de presencia
IDA-C5	Control por ocupación	El sistema funciona dependiendo del número de personas presentes
IDA-C6	Control directo	El sistema está controlado por sensores que miden parámetros de calidad del aire interior

Se ha empleado en el proyecto el método IDA-C1.

4. JUSTIFICACIÓN DEL CUMPLIMIENTO DE LA EXIGENCIA DE RECUPERACIÓN DE ENERGÍA DEL APARTADO 1.2.4.5

4.1. Zonificación

El diseño de la instalación ha sido realizado teniendo en cuenta la zonificación, para obtener un elevado bienestar y ahorro de energía. Los sistemas se han dividido en subsistemas, considerando los espacios interiores y su orientación, así como su uso, ocupación y horario de funcionamiento.

JUSTIFICACIÓN DEL CUMPLIMIENTO DE LA EXIGENCIA DE UTILIZACIÓN DE ENERGÍAS RENOVABLES Y APROVECHAMIENTO DE ENERGÍAS RESIDUALES DEL APARTADO 1.2.4.6

Los sistemas de las instalaciones térmicas se han diseñado para alcanzar, al menos, la contribución renovable mínima para agua caliente sanitaria establecida en la sección HE4 del Código Técnico de la Edificación, y los valores límite de consumo de energía primaria no renovable de acuerdo con lo establecido en la sección HE0 del Código Técnico de la Edificación, mediante la justificación de su documento básico.

JUSTIFICACIÓN DEL CUMPLIMIENTO DE LA EXIGENCIA DE MITACIÓN DE LA UTILIZACIÓN DE ENERGÍA CONVENCIONAL DEL APARTADO 1.2.4.7

senumeran los puntos para justificar el cumplimiento de esta exigencia:

- El sistema de calefacción empleado no es un sistema centralizado que utilice la energía eléctrica por "efecto Joule".
- No se ha climatizado ninguno de los recintos no habitables incluidos en el proyecto.
- No se realizan procesos sucesivos de enfriamiento y calentamiento, ni se produce la interaccionan de dos fluidos con temperatura de efectos opuestos.
- No se contempla en el proyecto el empleo de ningún combustible sólido de origen fósil en las instalaciones térmicas.

7. LI STA DE LOS EQUI POS CONSUMI DORES DE ENERGÍA

Se incluye a continuación un resumen de todos los equipos proyectados, con su consumo de energía.



ÍNDICE

1.	VRV	2
_	ACR OTTEN WA	_
2.	AEROTERMI A	3.
2	THREDIAS	3





1. VRV

CÓDIGO	UD	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	
001.001	Ud	Unidad exterior VRV, con recuperación de calor (3 tubos), tipo Heat Recovery VRV IV, modelo REYQ26U	2	
001.002	Ud	Unidad exterior VRV, con recuperación de calor (3 tubos), tipo Heat Recovery VRV IV, modelo REYQ24U	1	
001.003	Ud	Unidad exterior VRV, con recuperación de calor (3 tubos), tipo Heat Recovery VRV IV, modelo REYQ30U	1	
002.001		Unidad interior VRV, cassette, tipo de 4 vías, circular, modelo FXFQ32A	63	
002.002		Unidad interior VRV, cassette, tipo de 4 vías, circular, modelo FXFQ40A	6	
002.003		Unidad interior VRV, de pared, modelo FXAQ20P	6	
002.004		Unidad interior VRV, cassette, tipo de 4 vías, circular, modelo FXFQ50A	5	
002.005		Unidad interior VRV, cassette, tipo de 4 vías, circular, modelo FXFQ20A	2	
004.001	Ud	Unidad de selección de flujo, múltiple (8 salidas), modelo BS8Q14A	3	
004.002	Ud	Unidad de selección de flujo, múltiple (6 salidas), modelo BS6Q14A	2	
006.001	Ud	Derivación en Y, modelo KHRQ22M20T	56	
006.002	Ud	Derivación en Y, modelo KHRQ23M75T	1	



2. AEROTERMIA

CÓDIGO	UD	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	
007.001	Ud	Aerotermia, DAIKIN, tipo Bibloc (Monofásica), Sobrepotenciada, modelo ERLQ004CV3	1	
008.001	Ud	Sistema de aerotermia, DAIKIN ALTHERMA, tipo Bibloc, Monofásica (Sobrepotenciada), formado por una unidad exterior ERLQ004CV3 y un módulo hidrónico EHVX04S18CB3V	1	

3. TUBERÍAS

CÓDIGO	UD	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD
015.001	m	Tubería de refrigerante, diámetro 6.4 mm (1/4")	201.93
015.002	m	Tubería de refrigerante, diámetro 9.5 mm (3/8")	427.3
015.003	m	Tubería de refrigerante, diámetro 12.7 mm (1/2")	190.19
015.004	m	Tubería de refrigerante, diámetro 15.9 mm (5/8")	457.93
015.005	m	Tubería de refrigerante, diámetro 19.1 mm (3/4")	73.18
015.006	m	Tubería de refrigerante, diámetro 28.6 mm (1 1/8")	92.01
015.007	m	Tubería de refrigerante, diámetro 34.9 mm (1 3/8")	85.44



ÍNDICE

1.			2
	1.1.	Conformidad del proyecto	2
	1.2.	Lista de equipos	2
		Detalles	
	1.4.	Esquema	5
2.			7
	2.1.	Conformidad del proyecto	7
		Lista de equipos	
		Detalles	
	2.4.	Esquema	10
3.			12
	3.1.	Conformidad del proyecto	12
		Lista de equipos	
		Detalles	
	3.4.	Esquema	15
4.			17
	4.1.	Conformidad del proyecto	17
	4.2.	Lista de equipos	17
		Detalles	
		Esquema	20



1.

1.1. Conformidad del proyecto

Comprobaciones	Diseño	Especificación	Cumple
Indice de conexión	630.00	325.00 - 845.00	~
Ratio de conexión	97 %	50 % - 130 %	~
Número de IU conectadas	20	64	~
Longitud real de tubería entre todas las IU y OU	167.16 m	1000.00 m	*
Longitud real de tubería entre la OU y la IU mas alejada	53.57 m	165.00 m	~
Longitud equivalente de tubería entre la OU y la IU mas alejada	64.28 m	190.00 m	~
Longitud de tubería entre la primera derivación y la IU mas alejada	12.79 m	40.00 m	~
Longitud real de tubería desde la OU múltiple hasta la primera derivación	2.00 m	10.00 m	~
Longitud equivalente de tubería desde la OU múltiple hasta la primera derivación	2.40 m	13.00 m	~
Diferencia de altura entre OU	0.00 m	5.00 m	V
Diferencia de altura entre unidades exteriores y unidades interiores	1.40 m	90.00 m	V

1.2. Lista de equipos

Unidades exteriores

Modelo	Descripción	Cantidad
REYQ26U	Con recuperación de calor (3 tubos)	1

Unidades interiores

Modelo	Descripción	Cantidad
FXFQ32A	3600 W Cassette (de 4 vías, circular)	20

Derivaciones

Modelo	Descripción	Cantidad
KHRQ22M20T	Derivación en Y	14

Accesorios

Modelo	Descripción	Cantidad
BS8Q14A	Unidad de selección de flujo, múltiple	1

Longitud de tubería

Diámetro de la tubería	Gas (m)	Descarga (m)	Líquido (m)	Longitud total (m)
Ø6.4 mm (1/4")	0	0	36.36	36.36
Ø9.5 mm (3/8")	0	0	106.05	106.05
Ø12.7 mm (1/2")	36.36	0	0	36.36
Ø15.9 mm (5/8")	106.05	0	0	106.05
Ø19.1 mm (3/4")	0	0	20.76	20.76
Ø28.6 mm (1 1/8")	0	20.76	0	20.76
Ø34.9 mm (1 3/8")	20.76	0	0	20.76

1.3. Detalles

Refrigerante



Modelo	Macetra	Ecclava 1	Ecclava 2		Refrigerante (Kg)		
	Maestra	Esclava 1	Esclava 2	Tipo	Carga de refrigerante estándar de fábrica	Carga adicional	Total
REYQ26U	REYQ12U	REYQ13U		R-410A	21.70	13.45	35.15

Unidad exterior

Modelo	Calefacción (W)		Refrigeración (W)		Simultaneidad (%)	
Modelo	Nominal	Corregida	Nominal	Corregida	Sistema	
REYQ26U	82500	79995	73500	64263	96.9	

Temperatura exterior de diseño

Modo	Descripción	Temperatura (°C)
Refrigeración	Temperatura de bulbo seco	35
Calefacción	Temperatura de bulbo húmedo	4.5

Unidades interiores

Modelo	Referencia	Potencia nominal total de	Modo	Potencia (Total/Sensible) (W)			
Modelo	rerrigeracion		Modo	Nominal	Corregida	Requerida	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	



Modelo	Referencia	Potencia nominal total de	Modo	Potencia (Total/Sensible) (W)		
Modelo	Referencia	refrigeración (W)	Modo	Nominal	Corregida	Requerida
EVEO 22A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración	3600/2800	3600/2800	0/0
FAFQ3ZA	21.0°C	3000	Calefacción	4000	4000	0
EVEOSSA	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración	3600/2800	3600/2800	0/0
FAFQ32A	21.0°C	3600	Calefacción	4000	4000	0
EVEOSSA	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración	3600/2800	3600/2800	0/0
FAFQ32A	21.0°C	3600	Calefacción	4000	4000	0

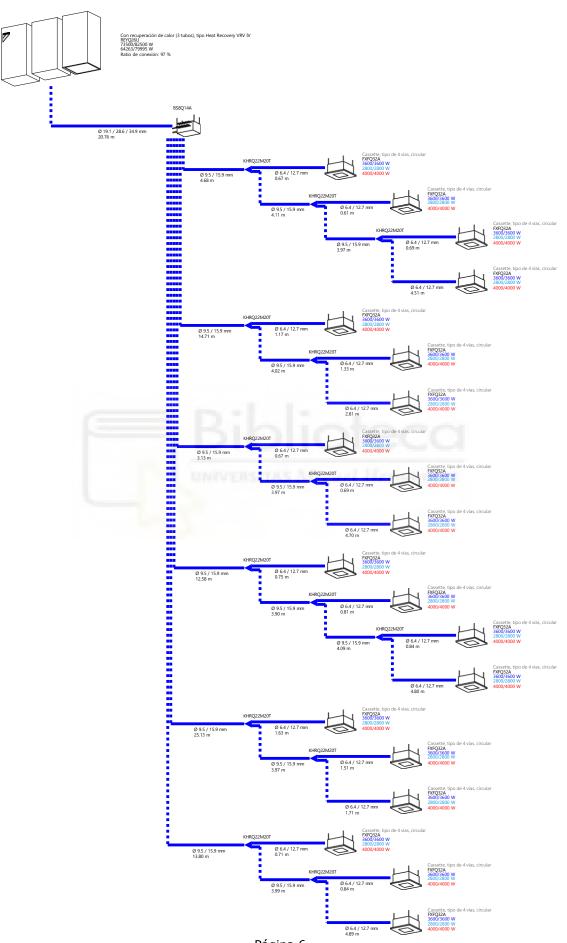




1.4. Esquema







Página 6



2.

2.1. Conformidad del proyecto

Comprobaciones	Diseño	Especificación	Cumple
Indice de conexión	630.00	325.00 - 845.00	~
Ratio de conexión	97 %	50 % - 130 %	~
Número de IU conectadas	20	64	~
Longitud real de tubería entre todas las IU y OU	180.40 m	1000.00 m	~
Longitud real de tubería entre la OU y la IU mas alejada	59.93 m	165.00 m	~
Longitud equivalente de tubería entre la OU y la IU mas alejada	71.92 m	190.00 m	~
Longitud de tubería entre la primera derivación y la IU mas alejada	13.18 m	40.00 m	~
Longitud real de tubería desde la OU múltiple hasta la primera derivación	2.00 m	10.00 m	~
Longitud equivalente de tubería desde la OU múltiple hasta la primera derivación	2.40 m	13.00 m	~
Diferencia de altura entre OU	0.00 m	5.00 m	~
Diferencia de altura entre unidades exteriores y unidades interiores	5.10 m	90.00 m	V

2.2. Lista de equipos

Unidades exteriores

Modelo	Descripción	Cantidad
REYQ26U	Con recuperación de calor (3 tubos)	1

Unidades interiores

Modelo Descripción		Cantidad
FXFQ32A	3600 W Cassette (de 4 vías, circular)	20

Derivaciones

Modelo	Descripción	Cantidad
KHRQ22M20T	Derivación en Y	14

Accesorios

Modelo	Descripción	Cantidad
BS8Q14A	Unidad de selección de flujo, múltiple	1

Longitud de tubería

Diámetro de la tubería	Gas (m)	Descarga (m)	Líquido (m)	Longitud total (m)
Ø6.4 mm (1/4")	0	0	40.87	40.87
Ø9.5 mm (3/8")	0	0	104.17	104.17
Ø12.7 mm (1/2")	40.87	0	0	40.87
Ø15.9 mm (5/8")	104.17	0	0	104.17
Ø19.1 mm (3/4")	0	0	31.35	31.35
Ø28.6 mm (1 1/8")	0	31.35	0	31.35
Ø34.9 mm (1 3/8")	31.35	0	0	31.35

2.3. Detalles

Refrigerante



	Madala	Magetra	Ecclava 1	Ecclava 2		Refrigerante (Kg)		
Modelo	Maestra	Esclava 1	Esclava 2	Tipo	Carga de refrigerante estándar de fábrica	Carga adicional	Total	
	REYQ26U	REYQ12U	REYQ13U		R-410A	21.70	16.31	38.01

Unidad exterior

Modelo	Calefacción (W)		Refrigeración (W)		Simultaneidad (%)	
Modelo	Nominal	Corregida	Nominal	Corregida	Sistema	
REYQ26U	82500	79995	73500	63312	96.9	

Temperatura exterior de diseño

Modo	Descripción	Temperatura (°C)
Refrigeración	Temperatura de bulbo seco	35
Calefacción	Temperatura de bulbo húmedo	4.5

Unidades interiores

Modelo	Referencia	Potencia nominal total de	Modo	Potencia (Total/Sensible) (W)			
Modelo	Referencia	refrigeración (W)	Modo	Nominal	Corregida	Requerida	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	



Modelo	Referencia	Potencia nominal total de	Modo	Potencia (Total/Sensible) (W)		
Modelo	Referencia	refrigeración (W)	Modo	Nominal	Corregida	Requerida
EVEOSSA	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración	3600/2800	3600/2800	0/0
FAFQ32A	21.0°C	3000	Calefacción	4000	4000	0
EVEO 22A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración	3600/2800	3600/2800	0/0
FAFQ32A	21.0°C	3600	Calefacción	4000	4000	0
EVEO 22A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración	3600/2800	3600/2800	0/0
FXFQ3ZA	21.0°C	3600	Calefacción	4000	4000	0

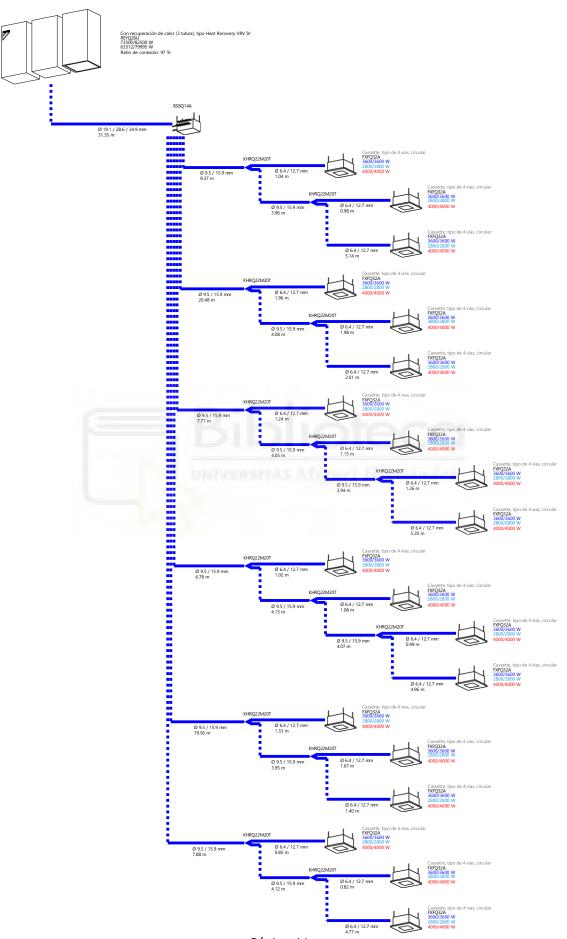




2.4. Esquema







Página 11



3.

3.1. Conformidad del proyecto

Comprobaciones	Diseño	Especificación	Cumple
Indice de conexión	590.50	300.00 - 780.00	*
Ratio de conexión	98 %	50 % - 130 %	*
Número de IU conectadas	18	64	*
Longitud real de tubería entre todas las IU y OU	153.41 m	1000.00 m	*
Longitud real de tubería entre la OU y la IU mas alejada	40.22 m	165.00 m	*
Longitud equivalente de tubería entre la OU y la IU mas alejada	48.27 m	190.00 m	*
Longitud de tubería entre la primera derivación y la IU mas alejada	15.99 m	40.00 m	*
Longitud real de tubería desde la OU múltiple hasta la primera derivación	2.00 m	10.00 m	*
Longitud equivalente de tubería desde la OU múltiple hasta la primera derivación	2.40 m	13.00 m	*
Diferencia de altura entre OU	0.00 m	5.00 m	V
Diferencia de altura entre unidades exteriores y unidades interiores	1.40 m	90.00 m	V

3.2. Lista de equipos

Unidades exteriores

Modelo	Descripción	Cantidad
REYQ24U	Con recuperación de calor (3 tubos)	1

Unidades interiores

Modelo	Descripción	Cantidad
FXFQ50A	5600 W Cassette (de 4 vías, circular)	5
FXFQ20A	2200 W Cassette (de 4 vías, circular)	2
FXAQ20P	2200 W De pared	4
FXFQ32A	3600 W Cassette (de 4 vías, circular)	7

Derivaciones

Modelo	Descripción	Cantidad
KHRQ22M20T	Derivación en Y	12

Accesorios

Modelo	Descripción	Cantidad
BS8Q14A	Unidad de selección de flujo, múltiple	1

Longitud de tubería

Diámetro de la tubería	Gas (m)	Descarga (m)	Líquido (m)	Longitud total (m)
Ø6.4 mm (1/4")	0	0	47.37	47.37
Ø9.5 mm (3/8")	0	0	87.56	87.56
Ø12.7 mm (1/2")	47.37	0	0	47.37
Ø15.9 mm (5/8")	87.56	0	14.49	102.04
Ø28.6 mm (1 1/8")	0	14.49	0	14.49
Ø34.9 mm (1 3/8")	14.49	0	0	14.49

3.3. Detalles

Refrigerante



Modelo	Modelo Maestra Esclava 1		Esclava 2	Refrigerante (Kg)			
Modelo	Maestra	Esclava 1	ESCIAVA Z	Tipo	Carga de refrigerante estándar de fábrica	Carga adicional	Total
REYQ24U	REYQ8U	REYQ14U		R-410A	21.50	10.97	32.47

Unidad exterior

Modelo	Calefac	ción (W)	Refriger	ación (W)	Simultaneidad (%)
Modelo	Nominal	Corregida	Nominal	Corregida	Sistema
REYQ24U	75000	73843	67400	60789	98.4

Temperatura exterior de diseño

Modo	Descripción	Temperatura (°C)
Refrigeración	Temperatura de bulbo seco	35
Calefacción	Temperatura de bulbo húmedo	4.5

Unidades interiores

Modelo	Referencia	Potencia nominal total de	Modo	Potencia	(Total/Sensi	ble) (W)
Modelo	Referencia	refrigeración (W)	Modo	Nominal	Corregida	Requerida
FXFQ50A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	5600	Refrigeración Calefacción	5600/4100 6300	5600/4100 6300	0/0 0
FXFQ50A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	5600	Refrigeración Calefacción	5600/4100 6300	5600/4100 6300	0/0 0
FXFQ50A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	5600	Refrigeración Calefacción	5600/4100 6300	5600/4100 6300	0/0 0
FXFQ50A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	5600	Refrigeración Calefacción	5600/4100 6300	5600/4100 6300	0/0 0
FXFQ50A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	5600	Refrigeración Calefacción	5600/4100 6300	5600/4100 6300	0/0 0
FXFQ20A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	2200	Refrigeración Calefacción	2200/1800 2500	2200/1800 2500	0/0 0
FXFQ20A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	2200	Refrigeración Calefacción	2200/1800 2500	2200/1800 2500	0/0 0
FXAQ20P	24.0°C - 50.00% 21.0°C	2200	Refrigeración Calefacción	2200/1900 2500	2200/1900 2500	0/0 0
FXAQ20P	24.0°C - 50.00% 21.0°C	2200	Refrigeración Calefacción	2200/1900 2500	2200/1900 2500	0/0 0
FXAQ20P	24.0°C - 50.00% 21.0°C	2200	Refrigeración Calefacción	2200/1900 2500	2200/1900 2500	0/0 0
FXAQ20P	24.0°C - 50.00% 21.0°C	2200	Refrigeración Calefacción	2200/1900 2500	2200/1900 2500	0/0 0
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0



Modelo	refrigeración (W)		Modo	Potencia	(Total/Sensi	ble) (W)
			Modo	Nominal	Corregida	Requerida
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0

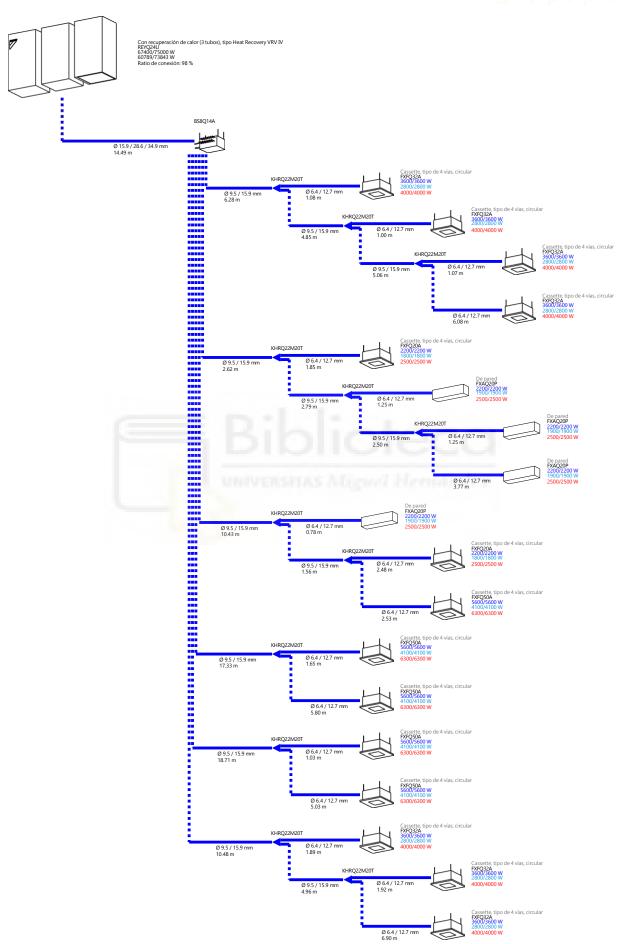




3.4. Esquema







Página 16



4.

4.1. Conformidad del proyecto

Comprobaciones	Diseño	Especificación	Cumple
Indice de conexión	784.00	375.00 - 975.00	~
Ratio de conexión	105 %	50 % - 130 %	~
Número de IU conectadas	24	64	~
Longitud real de tubería entre todas las IU y OU	220.13 m	1000.00 m	~
Longitud real de tubería entre la OU y la IU mas alejada	55.39 m	165.00 m	~
Longitud equivalente de tubería entre la OU y la IU mas alejada	66.46 m	190.00 m	~
Longitud de tubería entre la primera derivación y la IU mas alejada	34.54 m	40.00 m	~
Longitud real de tubería desde la OU múltiple hasta la primera derivación	2.00 m	10.00 m	~
Longitud equivalente de tubería desde la OU múltiple hasta la primera derivación	2.40 m	13.00 m	~
Diferencia de altura entre OU	0.00 m	5.00 m	~
Diferencia de altura entre unidades exteriores y unidades interiores	5.10 m	90.00 m	V

4.2. Lista de equipos

Unidades exteriores

Modelo	Descripción	Cantidad
REYQ30U	Con recuperación de calor (3 tubos)	1

Unidades interiores

Modelo	Descripción	Cantidad
FXFQ32A	3600 W Cassette (de 4 vías, circular)	16
FXFQ40A	4500 W Cassette (de 4 vías, circular)	6
FXAQ20P	2200 W De pared	2

Derivaciones

Modelo	Descripción	Cantidad
KHRQ22M20T	Derivación en Y	16
KHRQ23M75T	Derivación en Y	1

Accesorios

Modelo	Descripción	Cantidad
BS6Q14A	Unidad de selección de flujo, múltiple	2

Longitud de tubería

Diámetro de la tubería	Gas (m)	Descarga (m)	Líquido (m)	Longitud total (m)
Ø6.4 mm (1/4")	0	0	63.36	63.36
Ø9.5 mm (3/8")	0	0	129.52	129.52
Ø12.7 mm (1/2")	63.36	0	2.23	65.59
Ø15.9 mm (5/8")	129.52	0	2.17	131.69
Ø19.1 mm (3/4")	0	2.23	18.84	21.08
Ø28.6 mm (1 1/8")	4.4	21.01	0	25.41
Ø34.9 mm (1 3/8")	18.84	0	0	18.84



4.3. Detalles

Refrigerante

Modelo	Maestra	Esclava 1	Esclava 2	Refrigerante (Kg) Tipo Carga de refrigerante estándar de fábrica Carga adicional Total			
Modelo	Maesua	ESCIAVA 1	ESCIAVA Z				Total
REYQ30U	REYQ12U	REYQ16U		R-410A	21.70	18.38	40.08

Unidad exterior

Modelo	Calefacción (W)		Refrigeración (W)		Simultaneidad (%)
Modelo	Nominal	Corregida	Nominal	Corregida	Sistema
REYQ30U	94000	94608	83900	76166	104.5

Temperatura exterior de diseño

Modo	Descripción	Temperatura (°C)
Refrigeración	Temperatura de bulbo seco	35
Calefacción	Temperatura de bulbo húmedo	4.5

Unidades interiores

Modelo	Referencia	Potencia nominal total de	Modo	Potencia (Total/Sensible) (W)				
Modelo	Referencia	refrigeración (W)	Modo	Nominal	Corregida	Requerida		
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0		
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0		
FXFQ40A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	4500	Refrigeración Calefacción	4500/3400 5000	4500/3400 5000	0/0 0		
FXFQ40A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	4500	Refrigeración Calefacción	4500/3400 5000	4500/3400 5000	0/0 0		
FXAQ20P	24.0°C - 50.00% 21.0°C	2200	Refrigeración Calefacción	2200/1900 2500	2200/1900 2500	0/0 0		
FXAQ20P	24.0°C - 50.00% 21.0°C	2200	Refrigeración Calefacción	2200/1900 2500	2200/1900 2500	0/0 0		
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0		
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0		
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0		
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0		
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0		
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0		
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0		
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0		
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0		



Modelo	Referencia	Potencia nominal total de	Modo	Potencia (Total/Sensible) (W)			
Modelo	Referencia	refrigeración (W)	Modo	Nominal	Corregida	Requerida	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0	
FXFQ40A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	4500	Refrigeración Calefacción	4500/3400 5000	4500/3400 5000	0/0	
FXFQ40A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	4500	Refrigeración Calefacción	4500/3400 5000	4500/3400 5000	0/0	
FXFQ40A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	4500	Refrigeración Calefacción	4500/3400 5000	4500/3400 5000	0/0	
FXFQ40A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	4500	Refrigeración Calefacción	4500/3400 5000	4500/3400 5000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	
FXFQ32A	24.0°C - 50.00% 21.0°C	3600	Refrigeración Calefacción	3600/2800 4000	3600/2800 4000	0/0 0	

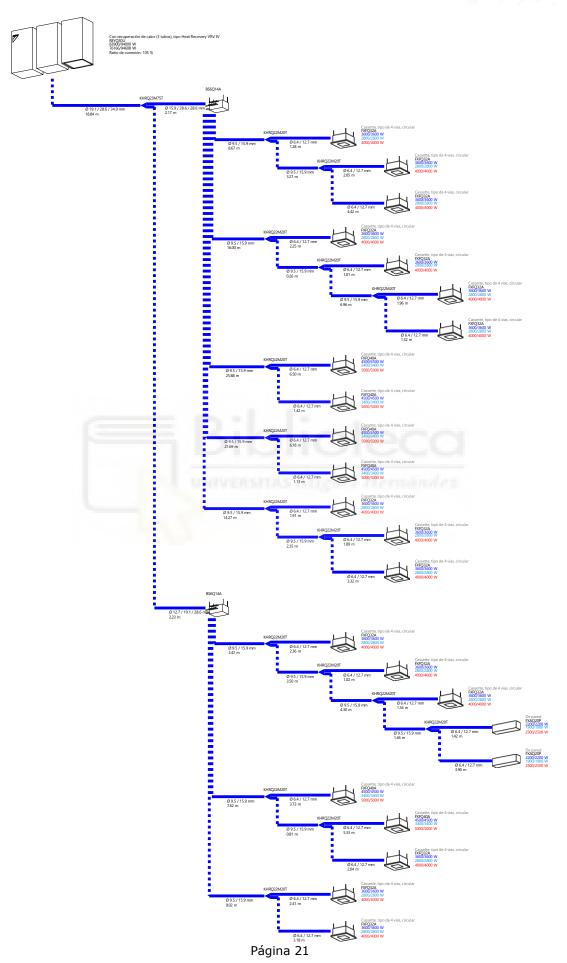




4.4. Esquema







ÍNDICE

1.	SISTEMAS DE CONDUCCIÓN DE AIRE. CONDUCTOS	2
2	SISTEMAS DE CONDUCCIÓN DE ALDE DIFLISADES Y DE ILLIAS	20







Cálculo de la instalación

OFICINA DEFINITIVA Fecha: 14/05/23

1. SI STEMAS DE CONDUCCIÓN DE AIRE. CONDUCTOS

Conductos										
Tramo		Q	wxh	V	Φ	L	ΔP_1	ΔP	D	
In	icio	Final	(m ³ /h)	(mm)	(m/s)	(mm)	(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)
A1-Prin	mera	A14-Primera	854.1	400x350	1.8	408.8	1.07	1.88	2.59	
planta		planta	034.1	400/330	1.0	400.0	1.07	1.00	2.37	
A1-Prin	mera	N2-Primera	854.1	400x350	1.8	408.8	5.52		3.56	
planta		planta	001.1	100/1000	1.0	100.0	0.02		0.00	
A1-Prin	mera	N22-Primera	854.1	400x350	1.8	408.8	0.39		2.82	
planta		planta				,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,				
A1-Prin	nera	A15-Primera	854.1	400x350	1.8	408.8	1.07	2.67	2.78	
planta N1-Prir	mara	planta								
planta	пега	A13-Primera planta	142.3	400x350	0.3	408.8	0.62		4.32	
N2-Prir	mora	N1-Primera								
planta	ricia	planta	142.3	400x350	0.3	408.8	2.36		4.31	
N2-Prir	mera	N5-Primera								
anta	nora	planta	711.7	400x350	1.5	408.8	2.49		4.36	
AB-Prin	mera	A8-Primera								
anta		planta	142.3	400x350	0.3	408.8	0.40	14.42	19.10	0.43
≜ 13-Pr	imera	A13-Primera	140.0	400250	0.0	400.0	0.40	1 4 40	10.75	0.77
anta		planta	142.3	400x350	0.3	408.8	0.40	14.42	18.75	0.77
₹5-Prir	mera	N7-Primera	569.4	400x350	1.2	408.8	4.06		4.51	
<u>p</u> anta		planta	509.4	400x350	1.2	408.8	4.06		4.51	
₩5-Prir	mera	A12-Primera	142.3	400x350	0.3	408.8	0.66		5.09	
Ø anta		planta	142.5	400/330	0.5	400.0	0.00	77	3.07	
<u>₹</u> 12-Pr	imera	A12-Primera	142.3	400x350	0.3	408.8	0.40	14.42	19.52	
planta		planta	112.0	100/1000	0.0	100.0	0.10	1 1.12	17.02	
7-Prir	mera	N9-Primera	427.0	400x350	0.9	408.8	3.89		4.60	
planta N7-Prir		planta								
anta	пега	A11-Primera planta	142.3	400x350	0.3	408.8	0.80		4.78	
0	lma a na									
A11-Pr planta	imera	A11-Primera planta	142.3	400x350	0.3	408.8	0.40	14.42	19.21	0.31
N9-Prir	mera	N11-Primera								
planta	nora	planta	284.7	400x350	0.6	408.8	3.26		4.63	
N9-Prir	mera	A10-Primera								
planta		planta	142.3	400x350	0.3	408.8	0.84		4.72	
A10-Pr	imera	A10-Primera	1.40.0	100 050	0.0	400.0	0.40	1 4 40	10.15	0.07
planta		planta	142.3	400x350	0.3	408.8	0.40	14.42	19.15	0.37
N11-Pr	imera	A8-Primera	140.0	400,4250	0.0	400.0	2.01		4 / 7	
planta		planta	142.3	400x350	0.3	408.8	3.91		4.67	
N11-Pr	imera	A9-Primera	142.3	400x350	0.3	408.8	0.82		4.70	
planta		planta	142.3	400x350	0.3	400.0	0.02		4.70	
A9-Prin	mera	A9-Primera	142.3	400x350	0.3	408.8	0.40	14.42	19.13	0.40
planta planta 142.3 400X3		100/300	0.5	100.0	5.70	17.72	17.13	5. 10		
	Abreviaturas utilizadas									
Q	Caudal				L	Longitud				
W X h Dimensiones (Ancho x Altura)			ΔP_1 Pérdida de presión							
V Velocidad				ΔP Pérdida de presión acumulada						
Φ Diámetro equivalente					Diferencia de presión respecto al difusor o rejilla más					
Φ Diámetro equivalente.					U	desfavorable				



Cálculo de la instalación

Conductos									
Tramo		Q	wxh	V	Φ	L	ΔP_1	ΔP	D
Inicio	Final	(m³/h)	(mm)	(m/s)) (mm)	(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)
A7-Primera	A7-Primera planta	142.3	400x350	0.3	408.8	0.40	14.62	18.58	
planta N14-Primera	A7-Primera								
planta	planta	142.3	400x350	0.3	408.8	3.77		3.94	
N14-Primera	A6-Primera								
planta	planta	142.3	400x350	0.3	408.8	0.55		3.91	
A6-Primera	A6-Primera	142.3	400x350	0.3	408.8	0.40	14.62	18.55	0.03
planta	planta	142.5	400/330	0.5	400.0	0.40	14.02	10.55	0.03
N16-Primera	N14-Primera	284.7	400x350	0.6	408.8	3.29		3.90	
planta N16-Primera	planta A5-Primera								
planta	planta	142.3	400x350	0.3	408.8	0.49		3.80	
A5-Primera	A5-Primera								
planta	planta	142.3	400x350	0.3	408.8	0.40	14.62	18.44	0.14
№18-Primera	N16-Primera	427.0	400x350	0.9	408.8	3.89		3.80	
anta	planta	427.0	400x350	0.9	400.0	3.09		3.60	
N 18-Primera	A4-Primera	142.3	400x350	0.3	408.8	0.55		3.55	
planta	planta								
A4-Primera Manta	A4-Primera planta	142.3	400x350	0.3	408.8	0.40	14.62	18.19	0.39
₹20-Primera	N18-Primera	E D							
planta	planta	569.4	400x350	1.2	408.8	3.87		3.55	
20-Primera	A3-Primera	142.3	400x350	0.3	408.8	0.47		3.14	
p anta	planta	142.3	400X330	0.3	400.0	0.47	77	3.14	
Ag3-Primera	A3-Primera	142.3	400x350	0.3	408.8	0.40	14.62	17.78	0.80
anta Na 22-Primera	planta N20-Primera								
planta	planta	711.7	400x350	1.5	408.8	3.35		3.16	
22-Primera	A2-Primera								
anta	planta	142.3	400x350	0.3	408.8	0.31		2.82	
₹2-Primera	A2-Primera	142.3	400x350	0.3	408.8	0.40	14.62	17.46	1.12
planta	planta	142.5	+00/330	0.5	400.0	0.40	14.02	17.40	1.12
A16-Primera	A27-Primera	1057.9	250x250	5.0	273.3	5.22	2.89	13.46	
planta A16-Primera	planta N13-Primera								
planta	planta	1057.9	250x250	5.0	273.3	7.42		24.35	
A16-Primera	N8-Primera	1057.0	250::250		070.0	7.07		20.25	
planta	planta	1057.9	250x250	5.0	273.3	7.07		20.25	
A16-Primera	A28-Primera	1057.9	250x250	5.0	273.3	5.22	4.10	9.75	
planta	planta	1007.7	200/200	0.0	2,0.0	0.22	1.10	7.75	
N6-Primera	A21-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	1.26		34.98	
planta N8-Primera	N31-Primera								
planta planta		634.7	200x200	4.7	218.6	0.63		23.44	
	1 *	Λ	breviatura	s utili-	zadas	l			
Q Caudal			ioi oviatara	T T	Longitud				
W x h Dimensiones (Ancho x Altura)				Pérdida de pr	esión				
V Velocidad									
Φ Diámetro equivalente.			D	Diferencia de presión respecto al difusor o rejilla más					
Diametro	desfavorable								



	Conductos										
	Tr	amo	Q	wxh	V	Φ	L	ΔP_1	ΔP	D	
Inici	io	Final	(m ³ /h)	(mm)	(m/s)) (mm)	(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)	
N8-Prime planta	era	N33-Primera planta	423.2	200x150	4.2	188.9	4.02		27.57		
N10-Prim	nera	A17-Primera	211.6	200x150	2.1	188.9	0.83		30.73		
planta		planta	211.0	2000100		100.7	0.00		00.70		
N12-Prim planta	nera	A22-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.73		38.25		
N13-Prim planta	nera	N24-Primera planta	423.2	200x150	4.2	188.9	4.14		34.84		
N13-Prim	nera	N26-Primera planta	634.7	200x200	4.7	218.6	0.78		31.42		
N15-Prim	nera	A26-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.99		38.82		
A22-Prim planta	nera	A22-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.40	21.32	60.25	1.15	
A26-Prim Planta		A26-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.40	21.32	60.82	0.58	
N21-Prim Danta	nera	N15-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	4.47		37.93		
21-Prim	nera	A25-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.99		39.40		
₹25-Prim	nera	A25-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.40	21.32	61.40		
24-Prim	nera	N12-Primera	211.6	200x150	2.1	188.9	5.71		37.45		
Manta M24-Prim Planta	nera	planta A23-Primera	211.6	200x150	2.1	188.9	0.83	0732	38.43		
A23-Prim	nera	planta A23-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.40	21.32	60.44	0.96	
26-Prim	nera	N21-Primera planta	423.2	200x150	4.2	188.9	3.69		35.75		
N26-Prim	nera	A24-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.91		35.72		
A24-Prim	nera	A24-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.40	21.32	57.72	3.68	
A21-Prim	nera	A21-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.40	14.36	50.02		
N29-Prim	nera	N6-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	4.84		34.00		
N29-Prim	nera	A20-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.61		32.26		
A20-Prim	nera	A20-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.40	14.36	47.30	2.72	
N31-Prim	nera	N29-Primera planta	423.2	200x150	4.2	188.9	4.21		31.72		
		·	Δ	breviatura	s utiliz	zadas	l	I	I		
Q Cau	udal			o viatara		Longitud					
		es (Ancho x Altura)				Pérdida de pr	esión				
	locidad					Pérdida de pr		ılada			
						Diferencia de desfavorable			sor o rejilla m	nás	
Ψ Dia	c U C	датинство.		D	desfavorable						



	Conductos										
	Tramo	Q	wxh	V	Φ	L	ΔP_1	ΔP	D		
Inicio	Final	(m³/h)	(mm)	(m/s)) (mm)	(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)		
N31-Primera planta	A19-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.63		22.97			
A19-Primera planta	A19-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.40	14.36	38.01	12.02		
N33-Primera planta	N10-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	4.98		29.90			
N33-Primera planta	A18-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.81		28.19			
A18-Primera planta	A18-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.40	14.36	43.23	6.80		
A17-Primera planta	A17-Primera planta	211.6	200x150	2.1	188.9	0.40	14.36	45.77	4.25		
A29-Primera planta	A78-Primera planta	2686.9	400×400	5.0	437.3	1.14	18.61	23.81			
A29-Primera	N86-Primera planta	2686.9	400x400	5.0	437.3	1.68		24.82			
A29-Primera Danta	N94-Primera planta	2686.9	400×400	5.0	437.3	7.77		31.79			
29-Primera Danta	A79-Primera planta	2686.9	400×400	5.0	437.3	1.14	26.42	27.11			
₹30-Primera	A50-Primera planta	1815.7	300x300	6.0	327.9	2.99	8.50	22.70			
\$30-Primera	N25-Primera planta	1815.7	300x300	6.0	327.9	9.86	72	34.54			
A30-Primera	N4-Primera planta	1815.7	300x300	6.0	327.9	11.08		36.12			
\$30-Primera	A51-Primera planta	1815.7	300x300	6.0	327.9	4.52	12.07	21.61			
3-Primera anta	N17-Primera planta	1740.6	300x300	5.7	327.9	0.68		45.07			
A40-Primera planta	A40-Primera planta	72.4	100x100	2.1	109.3	0.40	8.50	55.38	47.99		
N17-Primera planta	A40-Primera planta	72.4	100x100	2.1	109.3	0.68		45.30			
N17-Primera planta	N38-Primera planta	1668.3	300x300	5.5	327.9	4.13		39.85			
N19-Primera planta	A49-Primera planta	101.1	150x100	2.0	133.2	0.42		85.33			
A31-Primera planta	A31-Primera planta	72.4	100x100	2.1	109.3	0.40	8.38	58.71	26.17		
N25-Primera planta	A31-Primera planta	72.4	100x100	2.1	109.3	2.23		49.59			
N25-Primera planta	N34-Primera planta	1743.3	300x300	5.7	327.9	0.95		40.60			
		А	breviatura	s utiliz	zadas						
Q Caudal				L	Longitud						
wxh Dimensio	nes (Ancho x Altura)			ΔP_1	Pérdida de pr	esión					
V Velocidad					ΔP Pérdida de presión acumulada Diferencia de presión respecto al difusor o rejilla más						
Φ Diámetro	equivalente.				Diferencia de desfavorable	presión resp	ecto al difus	or o rejilla n	nás		



	Conductos										
	Tramo	Q	wxh	V	Φ	L	ΔP_1	ΔP	D		
Inicio	Final	(m³/h)	(mm)	(m/s)) (mm)	(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)		
A37-Primera planta	A37-Primera planta	101.1	150x100	2.0	133.2	0.40	16.38	74.87	10.01		
N28-Primera planta	A37-Primera planta	101.1	150x100	2.0	133.2	3.61		57.80			
N28-Primera planta	A36-Primera planta	104.5	150x100	2.1	133.2	0.49		56.92			
A36-Primera planta	A36-Primera planta	104.5	150x100	2.1	133.2	0.40	17.50	75.16	9.72		
N32-Primera planta	N37-Primera planta	1291.2	300x250	5.1	299.1	2.79		52.00			
N32-Primera planta	A33-Primera planta	86.0	150x100	1.7	133.2	0.54		51.74			
A33-Primera planta	A33-Primera planta	86.0	150x100	1.7	133.2	0.40	11.83	64.07	20.81		
N35-Primera	N32-Primera planta	1377.1	300x300	4.5	327.9	0.92		47.05			
N35-Primera Danta	A32-Primera planta	70.1	100x100	2.1	109.3	1.40		56.16			
32-Primera	A32-Primera planta	70.1	100x100	2.1	109.3	0.40	7.88	64.73	20.15		
\$37-Primera	N39-Primera planta	997.4	250x250	4.7	273.3	1.66		53.06			
37-Primera planta	A34-Primera planta	293.8	200x200	2.2	218.6	2.65	72	56.33			
A34-Primera planta	A34-Primera planta	293.8	200x200	2.2	218.6	0.40	25.37	83.21	1.67		
39-Primera planta	N28-Primera planta	205.7	150x150	2.7	164.0	1.48		55.47			
39-Primera	N47-Primera planta	791.7	250x200	4.7	244.1	1.72		61.14			
₹47-Primera planta	A45-Primera planta	395.9	250x200	2.4	244.1	3.11		63.56			
N47-Primera planta	A35-Primera planta	395.9	250x200	2.4	244.1	0.43		65.42			
N23-Primera planta	N30-Primera planta	1557.8	300x300	5.1	327.9	4.91		45.67			
N23-Primera planta	A39-Primera planta	110.5	150x100	2.2	133.2	1.99		52.35			
A39-Primera planta	A39-Primera planta	110.5	150x100	2.2	133.2	0.40	8.69	61.86	23.02		
N30-Primera planta	N35-Primera planta	1447.3	300x300	4.8	327.9	1.23		46.51			
N30-Primera planta	A38-Primera planta	110.5	150x100	2.2	133.2	0.89		55.98			
		A	breviatura	s utiliz	zadas						
Q Caudal				L	Longitud						
w x h Dimensio	nnes (Ancho x Altura)			ΔP_1	Pérdida de pr	esión					
V Velocidad					ΔP Pérdida de presión acumulada Diferencia de presión respecto al difusor o rejilla más						
Φ Diámetro	equivalente.				Diferencia de desfavorable	presión resp	ecto al difus	sor o rejilla n	nás		



Conductos										
	Tramo	Q	wxh	V	Φ	L	ΔP_1	ΔP	D	
Inicio	Final	(m ³ /h)	(mm)	(m/s)	(mm)	(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)	
A38-Primera	A38-Primera	110 5	150100	2.2	100.0	0.40	0.70	/ F 40	10.00	
planta	planta	110.5	150x100	2.2	133.2	0.40	8.69	65.49	19.39	
N4-Primera	N3-Primera	1740.6	300x300	5.7	327.9	2.19		44.31		
planta	planta	1740.6	300x300	3.7	327.9	2.19		44.31		
N4-Primera	A43-Primera	75.1	100x100	2.2	109.3	0.32		34.92		
planta	planta	75.1	100×100	2.2	107.5	0.52		34.72		
A43-Primera	A43-Primera	75.1	100x100	2.2	109.3	0.40	9.15	45.76	57.61	
planta	planta	7 0.1	100%100	2.2	107.0	0.10	7.10	10.70	07.01	
N34-Primera	N23-Primera	1668.3	300x300	5.5	327.9	0.95		41.40		
planta	planta									
N34-Primera	A44-Primera	75.1	100x100	2.2	109.3	1.62		51.80		
planta A44-Primera	planta A44-Primera									
planta	planta	75.1	100x100	2.2	109.3	0.40	9.02	61.61	23.27	
N38-Primera	N41-Primera									
anta	planta	1557.8	300x300	5.1	327.9	4.92		48.91		
N38-Primera	A42-Primera									
panta	planta	110.5	150x100	2.2	133.2	0.66		38.82		
A42-Primera	A42-Primera									
B anta	planta	110.5	150x100	2.2	133.2	0.40	8.81	49.34	54.04	
N41-Primera	N36-Primera	- 0								
planta	planta	1447.3	300x300	4.8	327.9	1.10		53.76		
₹41-Primera	A41-Primera									
anta	planta	110.5	150x100	2.2	133.2	0.61	77	47.85		
♠41-Primera	A41-Primera	110 5	150100	2.2	100.0	0.40	0.01	FO 07	45 01	
p anta	planta	110.5	150x100	2.2	133.2	0.40	8.81	58.37	45.01	
№27-Primera	N45-Primera	997.4	250x250	4.7	273.3	0.75		70.26		
<u>p</u> anta	planta	997.4	230X230	4.7	2/3.3	0.75		70.20		
₩40-Primera	N58-Primera	1377.1	300x300	4.5	327.9	2.26		60.58		
anta	planta	1377.1	3002300	4.5	327.7	2.20		00.30		
¥43-Primera	N44-Primera	205.7	150x150	2.7	164.0	9.87		82.75		
planta	planta									
N43-Primera	A46-Primera	395.9	250x200	2.4	244.1	0.56		75.16		
planta A46-Primera	planta A46-Primera									
	planta	395.9	250x200	2.4	244.1	0.40	14.09	91.06	12.31	
planta N45-Primera	N43-Primera									
planta	planta	601.6	250x200	3.6	244.1	3.05		74.38		
N45-Primera	A47-Primera									
planta	planta	395.9	250x200	2.4	244.1	0.41		69.66		
A47-Primera	A47-Primera									
planta	planta	395.9	250x200	2.4	244.1	0.40	14.09	85.56	17.81	
A45-Primera	A45-Primera	0.5	050					00		
planta	planta	395.9	250x200	2.4	244.1	0.40	18.66	83.03	1.85	
	1	Δ	breviatura	s utiliz	radas	I.	li .	ı	I.	
Q Caudal			o viatai a		Longitud					
	ones (Ancho x Altura)				ΔP_1 Pérdida de presión					
V X II Dimension	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				Pérdida de pri		ılada			
				l ,	Perulua de pri Diferencia de			sor o reiilla n	าล์ร	
Φ Diámetro		desfavorable	p. 63/0/17/63p	.co.to ai unus	.c. o regina n					



	Conductos										
	Tramo	Q	wxh	V	Φ	L	ΔP_1	ΔP	D		
Inicio	Final	(m³/h)	(mm)	(m/s)) (mm)	(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)		
A35-Primera	A35-Primera	395.9	250x200	2.4	244.1	0.40	18.66	84.88			
planta	planta	373.7	200/200	2.1	211.1	0.10	10.00	01.00			
N44-Primera	N19-Primera	101.1	150x100	2.0	133.2	3.38		84.62			
planta N44-Primera	planta A48-Primera										
planta	planta	104.5	150x100	2.1	133.2	0.46		83.85			
A48-Primera	A48-Primera										
planta	planta	104.5	150x100	2.1	133.2	0.40	17.75	103.13	0.24		
A49-Primera	A49-Primera										
planta	planta	101.1	150x100	2.0	133.2	0.40	16.61	103.37			
N46-Primera	A65-Primera	51.3	100x100	1.5	109.3	0.49		48.66			
planta	planta	31.3	100x100	1.3	109.3	0.49		40.00			
N48-Primera	N57-Primera	101.0	150x100	2.0	133.2	0.29		47.31			
planta	planta		100/1100	2.0		0.27		.,,,,,,,			
N48-Primera	N53-Primera	1665.9	400x250	5.0	343.3	2.41		44.76			
Manta N49-Primera	planta A63-Primera										
panta	planta	538.4	300x250	2.1	299.1	0.49		50.57			
\$50-Primera	N49-Primera										
anta	planta	538.4	300x250	2.1	299.1	0.99		49.91			
₹50-Primera	N55-Primera							- 1 o -			
<u>p</u> lanta	planta	1076.7	300x250	4.3	299.1	1.74		51.37			
A61-Primera	A61-Primera	538.4	300x250	2.1	299.1	0.40	21.31	76.07	1.60		
p anta	planta	550.4	300X230	2.1	299.1	0.40	21.31	70.07	1.00		
A53-Primera	A63-Primera	538.4	300x250	2.1	299.1	0.40	21.31	73.34	4.32		
planta	planta		000/1200		27711	0.10	2	, 0.0.			
53-Primera Danta	N50-Primera planta	1615.1	400x250	4.8	343.3	1.28		45.61			
N53-Primera	A62-Primera										
anta	planta	50.8	100x100	1.5	109.3	0.61		49.55			
A62-Primera	A62-Primera										
planta	planta	50.8	100x100	1.5	109.3	0.40	4.13	54.06	23.61		
N55-Primera	A61-Primera	538.4	200,4250	2.1	200.1	2.50		F2 20			
planta	planta	538.4	300x250	2.1	299.1	3.59		53.30			
N55-Primera	A60-Primera	538.4	300x250	2.1	299.1	0.59		54.89			
planta	planta	330.1	355,1255			0.07		007			
A60-Primera planta	A60-Primera planta	538.4	300x250	2.1	299.1	0.40	21.31	77.66			
N57-Primera	N46-Primera										
planta	planta	51.3	100x100	1.5	109.3	2.39		48.23			
N57-Primera	A64-Primera										
planta	planta	49.7	100x100	1.5	109.3	0.48		48.34			
A64-Primera	A64-Primera	40.7	100: 100	1 -	100.0	0.40	2.05	F2 //	25.01		
planta	planta	49.7	100x100	1.5	109.3	0.40	3.95	52.66	25.01		
		Д	breviatura	s utiliz	zadas						
Q Caudal					Longitud						
	ones (Ancho x Altura)				Pérdida de pr	esión					
V Velocidad				ΔP Pérdida de presión acumulada							
				D	Diferencia de			sor o rejilla m	nás		
Φ Diámetro equivalente. D Differencia de presion respecto al difusor o regima más desfavorable											



	Conductos										
	T	ramo	Q	wxh	V	Φ	L	ΔP_1	ΔP	D	
l r	nicio	Final	(m ³ /h)	(mm)	(m/s) (mm)	(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)	
A65-P	rimera	A65-Primera	51.3	100x100	1.5	109.3	0.40	4.21	53.25	24.41	
planta		planta	31.3	100×100	1.5	107.3	0.40	4.21	33.23	24.41	
	rimera	N48-Primera	1766.9	400x250	5.3	343.3	0.89		38.99		
planta		planta	1700.7	100%200	0.0	010.0	0.07		00.77		
	rimera	A59-Primera	75.8	150x100	1.5	133.2	2.29		41.76		
planta		planta									
	rimera	A59-Primera	75.8	150x100	1.5	133.2	0.40	9.20	51.36	26.31	
planta	ı Primera	planta N68-Primera									
planta		planta	1944.2	400x300	4.8	377.7	1.15		34.78		
	rimera	A58-Primera									
planta		planta	75.8	150x100	1.5	133.2	1.97		39.33		
	rimera	A58-Primera									
planta		planta	75.8	150x100	1.5	133.2	0.40	9.20	48.93	28.73	
	rimera	N66-Primera									
anta	l	planta	1892.3	400x300	4.7	377.7	1.04		36.46		
₩66-P	rimera	N60-Primera	1040.7	400,4200	1 /	277.7	2.02		27.50		
anta	l	planta	1842.7	400x300	4.6	377.7	2.02		37.58		
+-	rimera	A75-Primera	49.6	100x100	1.5	109.3	0.47		40.97		
anta		planta	49.0	100x100	1.5	109.3	0.47		40.97		
(1)	rimera	A75-Primera	49.6	100x100	1.5	109.3	0.40	3.94	45.27	32.39	
<u>p</u> lanta		planta	17.0	100%100	1.0	107.0	0.10	3.71	10.27	02.07	
97	rimera	N64-Primera	1892.3	400x300	4.7	377.7	1.76		35.78		
p anta		planta	177	ALIENTA.				27.0			
planta	rimera	A76-Primera planta	52.0	100x100	1.5	109.3	0.42		39.71		
	rimera	A76-Primera									
planta		planta	52.0	100x100	1.5	109.3	0.40	4.32	44.43	33.23	
	rimera	A70-Primera									
anta		planta	538.4	300x250	2.1	299.1	0.40	17.08	133.96		
	rimera	N52-Primera									
planta		planta	1076.7	300x250	4.3	299.1	2.82		114.20		
N70-P	rimera	A69-Primera	500.4	000 050	0.4	000.4	0.40		100.05		
planta	l	planta	538.4	300x250	2.1	299.1	0.42		108.35		
A69-P	rimera	A69-Primera	538.4	300x250	2.1	299.1	0.40	17.08	126.07	7.89	
planta		planta	330.4	300X230	۷. ۱	277.1	0.40	17.00	120.07	7.07	
	rimera	N70-Primera	1615.1	400x250	4.8	343.3	10.20		108.99		
planta		planta				3.3.0					
	rimera	A68-Primera	50.8	100x100	1.5	109.3	0.51		93.39		
planta		planta									
planta	rimera	A68-Primera planta	50.8	100x100	1.5	109.3	0.40	4.19	98.36	35.59	
	rimera	N72-Primera									
planta		planta	1665.9	400x250	5.0	343.3	2.52		93.85		
a. rea		112.2	_^	broylatura	C U#III-	zadas					
0	0		А	breviatura	П						
Q	Caudal	70 - d				Longitud					
wxh		es (Ancho x Altura)				Pérdida de pr					
V	Velocidad					Pérdida de pr					
Φ	Diámetro e	equivalente.				Diferencia de desfavorable	presión resp	ecto al difus	sor o rejilla m	nas	
L	1										



	Conductos									
Т	ramo	Q	w x h	V	Φ	ı	Δ P ₁	ΔΡ	D	
Inicio	Final	(m ³ /h)	(mm)	(m/s)		(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)	
N74-Primera	A67-Primera	40.7	100,4100	1 [100.2	0 / 1		07.01		
planta	planta	49.7	100x100	1.5	109.3	0.64		87.01		
A67-Primera	A67-Primera	49.7	100x100	1.5	109.3	0.40	4.01	91.78	42.18	
planta	planta	77.7	100×100	1.5	107.5	0.40	4.01	71.70	42.10	
N76-Primera	N74-Primera	1715.6	400x250	5.1	343.3	1.72		87.41		
planta N76-Primera	planta									
planta	A66-Primera planta	51.3	100x100	1.5	109.3	0.97		77.41		
A66-Primera	A66-Primera									
planta	planta	51.3	100x100	1.5	109.3	0.40	4.27	82.49	51.47	
N78-Primera	N76-Primera	17// 0			0.40.0					
planta	planta	1766.9	400x250	5.3	343.3	4.13		77.71		
N78-Primera	A73-Primera	75.8	150x100	1.5	133.2	1.04		68.65		
planta	planta	75.6	130x100	1.5	133.2	1.04		00.00		
A73-Primera	A73-Primera	75.8	150x100	1.5	133.2	0.40	9.33	78.80	55.16	
anta	planta									
N 80-Primera Danta	N78-Primera planta	1842.7	400x300	4.6	377.7	1.11		69.01		
№80-Primera	A72-Primera									
B anta	planta	75.8	150x100	1.5	133.2	1.11		64.32		
₹72-Primera	A72-Primera									
planta	planta	75.8	150x100	1.5	133.2	0.40	9.33	74.47	59.49	
82-Primera	N80-Primera	1010 5	400,4200	4.0	277.7	2.27		(1 ()		
planta	planta	1918.5	400×300	4.8	377.7	2.26	77	64.66		
№82-Primera	A71-Primera	49.6	100x100	1.5	109.3	0.99		58.92		
panta	planta	47.0	100×100	1.5	107.5	0.77		30.72		
71-Primera	A71-Primera	49.6	100x100	1.5	109.3	0.40	3.99	63.66	70.29	
<u>p</u> lanta ₩84-Primera	planta N62-Primera									
anta	planta	2020.1	400x300	5.0	377.7	0.87		34.13		
N84-Primera	A55-Primera									
planta	planta	222.3	200x150	2.2	188.9	0.75		42.99		
A55-Primera	A55-Primera	000.0	000 150	0.0	100.0	0.40	00.50	/7.00	10.00	
planta	planta	222.3	200x150	2.2	188.9	0.40	23.53	67.28	10.39	
N86-Primera	N92-Primera	2464.6	400×400	4.6	437.3	6.98		30.71		
planta	planta	2404.0	4007400	7.0	437.3	0.70		30.71		
N86-Primera	A57-Primera	222.3	200x150	2.2	188.9	0.55		34.83		
planta	planta									
A57-Primera planta	A57-Primera planta	222.3	200x150	2.2	188.9	0.40	23.53	59.11	18.55	
N88-Primera	N51-Primera									
planta	planta	2020.1	400x300	5.0	377.7	2.48		54.26		
N88-Primera	A53-Primera				1000					
planta	planta	222.3	200x150	2.2	188.9	0.60		46.85		
		А	breviatura	s utiliz	zadas					
Q Caudal				L	Longitud					
wxh Dimension	nes (Ancho x Altura)			ΔP_1	Pérdida de pr	esión				
V Velocidad					ΔP Pérdida de presión acumulada					
Φ Diámetro	equivalente.				Diferencia de	presión resp	ecto al difus	sor o rejilla n	nás	
	,				desfavorable					



	Conductos										
	T	ramo	Q	wxh	V	Φ	L	ΔP_1	ΔΡ	D	
Ir	nicio	Final	(m³/h)	(mm)	(m/s)	(mm)	(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)	
A53-Pi	rimera	A53-Primera	222.3	200x150	2.2	188.9	0.40	15.85	63.45	70.51	
planta		planta	222.3	2007130	2.2	100.9	0.40	13.03	03.43	70.51	
N90-P	rimera	N88-Primera	2242.3	500x250	5.5	380.8	4.19		48.05		
planta		planta	22 12.0	000X200	0.0	300.0	1.17		10.00		
N90-P	rimera	A54-Primera	222.3	200x150	2.2	188.9	0.50		35.28		
planta		planta							00.00		
A54-Pi	rımera	A54-Primera	222.3	200x150	2.2	188.9	0.40	15.85	51.88	82.08	
planta N92-P	ml ma a ma	planta N84-Primera									
planta		planta	2242.3	500x250	5.5	380.8	2.20		33.48		
N92-P		A56-Primera									
planta	rinicia	planta	222.3	200x150	2.2	188.9	0.64		37.63		
A56-Pi	rimera	A56-Primera									
planta		planta	222.3	200x150	2.2	188.9	0.40	23.53	61.92	15.75	
	rimera	N90-Primera									
anta		planta	2464.6	400x400	4.6	437.3	2.79		36.87		
₩94-P	rimera	A52-Primera	222.2	200,450	2.2	100.0	0 / 7		20.72		
anta		planta	222.3	200x150	2.2	188.9	0.67		30.62		
≩ 52-Pı		A52-Primera	222.3	200x150	2.2	188.9	0.40	15.85	47.22	86.74	
anta		planta	222.3	200X130	2.2	100.9	0.40	15.65	47.22	00.74	
1 51-P		N82-Primera	1968.1	400x300	4.9	377.7	1.06		59.18		
<u>p</u> lanta		planta	1700.1	1000000	1.7	377.7	1.00		07.10		
₹51-P	rimera	A74-Primera	52.0	100x100	1.5	109.3	0.86		53.91		
anta		planta	1 1/1/17	ALIENTA.	- 64	Correct to	rrnana	72			
A74-Pi planta		A74-Primera planta	52.0	100x100	1.5	109.3	0.40	4.39	59.13	74.83	
№ 52-P		A70-Primera									
B anta		planta	538.4	300x250	2.1	299.1	4.33		116.24		
₩52-P		A77-Primera									
anta		planta	538.4	300x250	2.1	299.1	0.38		114.62		
₹77-Pı	rimera	A77-Primera	500.4	000 050	0.4	000.4	0.40	47.00	100.00	4 (0	
planta		planta	538.4	300x250	2.1	299.1	0.40	17.08	132.33	1.62	
N36-P	rimera	N40-Primera	1377.1	300x300	4 5	327.9	2 21		E0.04		
planta		planta	13//.1	300x300	4.5	327.9	2.21		58.96		
N36-P	rimera	A82-Primera	70.1	100x100	2.1	109.3	0.70		52.97		
planta		planta	, 0. 1	.55%100			3.70		52.77		
A82-Pi		A82-Primera	70.1	100x100	2.1	109.3	0.40	7.99	62.45	40.92	
planta	rimera	planta									
planta		N27-Primera planta	997.4	250x250	4.7	273.3	0.37		69.53		
	rimera	A81-Primera									
planta	i ii i i ci a	planta	293.8	200x200	2.2	218.6	0.65		65.61		
A81-Pi	rimera	A81-Primera									
planta		planta	293.8	200x200	2.2	218.6	0.40	18.53	84.79	18.58	
			Λ	breviatura	S Litili-	zadas	<u> </u>				
Q	Caudal		<i>P</i>	ioi Cviatui a		Longitud					
		es (Ancho x Altura)				Longitua Pérdida de pr	asián				
w x h	Velocidad	es (Alicilo X Allula)				·		ılada			
						Pérdida de pr Diferencia de			or o reiille n	nás	
ΦDiámetro equivalente.DDiferencia de presión respecto al difusor o rejilla más desfavorable							,,,,				



	Conductos										
Т	ramo	Q	wxh	V	Φ	L	ΔP_1	ΔP	D		
Inicio	Final	(m³/h)	(mm)	(m/s)) (mm)	(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)		
N58-Primera	N54-Primera	1291.2	300x250	5.1	299.1	0.69		65.86			
planta	planta	127.12	000/1200	0		0.07		00100			
N58-Primera planta	A80-Primera planta	86.0	150x100	1.7	133.2	3.76		61.14			
A80-Primera	A80-Primera										
planta	planta	86.0	150x100	1.7	133.2	0.40	12.00	74.18	29.19		
A1-Segunda	A2-Segunda	1057.4	250x250	5.0	273.3	4.96	2.88	13.17			
planta	planta	1037.4	230,230	3.0	273.3	4.70	2.00	13.17			
A1-Segunda	N5-Segunda	1057.4	250x250	5.0	273.3	5.26		21.71			
planta	planta N2-Segunda										
A1-Segunda planta	planta	1057.4	250x250	5.0	273.3	4.63		17.32			
A1-Segunda	A3-Segunda										
planta	planta	1057.4	250x250	5.0	273.3	4.96	4.09	9.46			
№1-Segunda	A4-Segunda	211.5	200x150	2.1	188.9	1.06		27.37			
anta	planta	211.3	200X 130	2.1	100.9	1.00		27.37			
N2-Segunda	N16-Segunda	423.0	200x150	4.2	188.9	3.91		24.50			
planta	planta	12010	2007.100			0.7.		200			
⊉2-Segunda Banta	N18-Segunda planta	634.5	200x200	4.7	218.6	0.66		20.54			
₩3-Segunda	A8-Segunda										
planta	planta	211.5	200x150	2.1	188.9	0.94		32.88			
4-Segunda	A13-Segunda										
planta	planta	211.5	200x150	2.1	188.9	2.01	200	35.22			
№5-Segunda	N11-Segunda	122.0	200,4150	4.0	100.0	4.04		22.21			
planta	planta	423.0	200x150	4.2	188.9	4.24		32.31			
₹5-Segunda	N13-Segunda	634.5	200x200	4.7	218.6	0.75		28.74			
planta	planta	001.0	200//200	1.7	210.0	0.70		20.71			
₹6-Segunda anta	A10-Segunda planta	211.5	200x150	2.1	188.9	0.91		37.31			
Γ											
₫10-Segunda planta	A10-Segunda planta	211.5	200x150	2.1	188.9	0.77	21.30	59.42	0.35		
N8-Segunda	N6-Segunda										
planta	planta	211.5	200x150	2.1	188.9	5.21		36.45			
N8-Segunda	A9-Segunda	011 E	2001150	2.1	100.0	1.00		27.44			
planta	planta	211.5	200x150	2.1	188.9	1.00		37.66			
A9-Segunda	A9-Segunda	211.5	200x150	2.1	188.9	0.77	21.30	59.78			
planta	planta							2			
A13-Segunda planta	A13-Segunda planta	211.5	200x150	2.1	188.9	0.77	21.30	57.34	2.44		
N11-Segunda	N4-Segunda										
planta	planta	211.5	200x150	2.1	188.9	3.01		33.98			
N11-Segunda	A12-Segunda	044.5	000 155		466.6	4.57		05.00			
planta	planta	211.5	200x150	2.1	188.9	1.06		35.98			
		А	breviatura	s utiliz	zadas						
Q Caudal				T T	Longitud						
	nes (Ancho x Altura)				Pérdida de pr	esión					
V Velocidad					Pérdida de pr	esión acumu	ılada				
Φ Diámetro	equivalente.			D	Diferencia de			sor o rejilla n	nás		
					desfavorable						



	Conductos										
٦	ramo	Q	wxh	V	Φ	L	ΔP_1	ΔP	D		
Inicio	Final	(m³/h)	(mm)	(m/s) (mm)	(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)		
A12-Segunda planta	A12-Segunda planta	211.5	200x150	2.1	188.9	0.77	21.30	58.09	1.68		
N13-Segunda planta	N8-Segunda planta	423.0	200x150	4.2	188.9	4.46		34.01			
N13-Segunda planta	A11-Segunda planta	211.5	200x150	2.1	188.9	0.72		32.97			
A11-Segunda planta	A11-Segunda planta	211.5	200x150	2.1	188.9	0.77	21.30	55.08	4.69		
A4-Segunda planta	A4-Segunda planta	211.5	200x150	2.1	188.9	0.77	14.35	42.52	5.51		
N16-Segunda planta	N1-Segunda planta	211.5	200x150	2.1	188.9	3.91		26.46			
N16-Segunda planta	A5-Segunda planta	211.5	200x150	2.1	188.9	1.00		25.18			
A5-Segunda Manta	A5-Segunda planta	211.5	200x150	2.1	188.9	0.77	14.35	40.34	7.70		
N 18-Segunda Danta	N20-Segunda planta	423.0	200x150	4.2	188.9	4.93		29.70			
18-Segunda Danta	A6-Segunda planta	211.5	200x150	2.1	188.9	0.94		20.18			
5-Segunda planta	A6-Segunda planta	211.5	200x150	2.1	188.9	0.77	14.35	35.33	12.71		
\$20-Segunda Planta	N3-Segunda planta	211.5	200x150	2.1	188.9	4.93	72	32.01			
N20-Segunda panta	A7-Segunda planta	211.5	200x150	2.1	188.9	1.06		30.41			
A7-Segunda planta	A7-Segunda planta	211.5	200x150	2.1	188.9	0.77	14.35	45.56	2.47		
*8-Segunda **Banta	A8-Segunda planta	211.5	200x150	2.1	188.9	0.77	14.35	48.04			
Ă14-Segunda planta	A45-Segunda planta	1120.4	250x250	5.3	273.3	1.56	3.24	10.64			
A14-Segunda planta	N29-Segunda planta	1120.4	250x250	5.3	273.3	12.32		28.67			
A14-Segunda planta	N56-Segunda planta	1120.4	250x250	5.3	273.3	2.04		8.92			
A14-Segunda planta	A46-Segunda planta	1120.4	250x250	5.3	273.3	1.56	4.59	6.47			
A16-Segunda planta	A27-Segunda planta	854.1	250x200	5.1	244.1	1.67	1.88	9.06			
A16-Segunda planta	N28-Segunda planta	854.1	250x200	5.1	244.1	9.84		24.75			
A16-Segunda planta	N9-Segunda planta	854.1	250x200	5.1	244.1	10.63		21.50			
		A	breviatura	s utiliz	zadas						
Q Caudal				L	Longitud						
w x h Dimension	nes (Ancho x Altura)			ΔP_1	Pérdida de pr	esión					
V Velocidad				ΔP	Pérdida de pr	esión acumu	ılada				
Φ Diámetro	equivalente.				Diferencia de desfavorable	presión resp	ecto al difus	sor o rejilla n	nás		



	Conductos									
	Tramo	Q	wxh	V	Φ	L	Δ P ₁	ΔΡ	D	
Inicio	Final	(m ³ /h)	(mm)	(m/s)		(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)	
A16-Segund		, ,		, ,	, ,				` ,	
planta	planta	854.1	250x200	5.1	244.1	1.67	2.67	4.80		
A17-Segund	a A43-Segunda	1007.0	400,4250		242.2	2.07	10 10	20.15		
planta	planta	1987.9	400x250	6.0	343.3	3.07	10.19	20.15		
A17-Segund		1987.9	400x250	6.0	343.3	1.29		21.62		
planta	planta	1907.9	4008230	0.0	343.3	1.29		21.02		
A17-Segund	<u> </u>	1987.9	400x250	6.0	343.3	3.09		26.22		
planta	planta	1707.7	+00X230	0.0	343.3	3.07		20.22		
A17-Segund	_	1987.9	400x250	6.0	343.3	3.07	14.47	17.94		
planta	planta									
N7-Segunda	_	170.8	150x150	2.2	164.0	0.76		41.28		
planta N9-Segunda	planta N17-Segunda									
planta	planta	512.5	200x200	3.8	218.6	0.73		23.25		
Nρ-Segunda	'									
anta	planta	341.6	150x150	4.5	164.0	2.65		28.63		
A21-Segund	'									
anta	planta	170.8	150x150	2.2	164.0	0.77	9.36	43.94	8.52	
15-Segund	a A15-Segunda	470.0	150 150	0.0	1/10	0.77	0.07	F0.44		
anta	planta	170.8	150x150	2.2	164.0	0.77	9.36	52.46		
14-Segund		170.0	150,4150	2.2	164.0	5.55		40.37		
anta	planta	170.8	150x150	2.2	164.0	5.55		40.37		
14-Segund	- C	170.8	150x150	2.2	164.0	0.59		37.74		
p anta	planta	170.0	130×130	2.2	104.0	0.57	77	37.74		
A Segund		170.8	150x150	2.2	164.0	0.77	9.36	48.92	3.54	
panta	planta									
ស្តី17-Segund planta	a N14-Segunda planta	341.6	150x150	4.5	164.0	4.36		37.08		
17-Segund										
anta	planta	170.8	150x150	2.2	164.0	0.57		22.21		
₹19-Segund	'									
planta	planta	170.8	150x150	2.2	164.0	0.77	9.36	33.39	19.07	
N21-Segund	a A21-Segunda									
planta	planta	170.8	150x150	2.2	164.0	6.15		32.75		
N21-Segund	a A20-Segunda	170.0	150,/150	2.2	1440	0.55		20.27		
planta	planta	170.8	150x150	2.2	164.0	0.55		29.27		
A20-Segund		170.8	150x150	2.2	164.0	0.77	9.36	40.46	12.00	
planta	planta	170.0	130×130	2.2	104.0	0.77	7.50	40.40	12.00	
A26-Segund		170.8	150x150	2.2	164.0	0.77	13.90	56.36		
planta	planta									
N24-Segund		170.8	150x150	2.2	164.0	6.15		41.56		
planta N24-Segund	planta a A25-Segunda									
planta	planta	170.8	150x150	2.2	164.0	0.52		41.44		
piarita	pianta		le se e a de d							
		Д	breviatura							
Q Caudal	1 /A /				Longitud					
	iones (Ancho x Altura)				Pérdida de pr					
V Velocidad					Pérdida de pr					
Φ Diámet	ro equivalente.				Diferencia de desfavorable	presion rest	vecto al difus	or o rejilla n	ias	
2 destavorable										



Conductos										
Т	ramo	Q	wxh	V	Φ	L	ΔP_1	ΔP	D	
Inicio	Final	(m³/h)	(mm)	(m/s)	(mm)	(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)	
A25-Segunda	A25-Segunda	170.8	150x150	2.2	164.0	0.77	13.90	56.24	0.12	
planta	planta	170.8	150X150	2.2	164.0	0.77	13.90	56.24	0.12	
N26-Segunda	N24-Segunda	341.6	150x150	4.5	164.0	4.27		37.41		
planta	planta	341.0	130x130	4.5	104.0	4.27		37.41		
N26-Segunda	A24-Segunda	170.8	150x150	2.2	164.0	0.48		31.80		
planta	planta	170.0	130×130	2.2	104.0	0.40		31.00		
A24-Segunda	A24-Segunda	170.8	150x150	2.2	164.0	0.77	13.90	46.60	9.76	
planta	planta	170.0	100/100	2.2	101.0	0.77	10.70	10.00	7.70	
N28-Segunda	N26-Segunda	512.5	200x200	3.8	218.6	0.59		29.21		
planta	planta									
N28-Segunda	N30-Segunda	341.6	150x150	4.5	164.0	3.20		35.56		
planta	planta									
A22-Segunda planta	A22-Segunda planta	170.8	150x150	2.2	164.0	0.77	13.90	54.49	1.88	
N30-Segunda	A22-Segunda									
Manta	planta	170.8	150x150	2.2	164.0	6.10		39.68		
N30-Segunda	A23-Segunda									
planta	planta	170.8	150x150	2.2	164.0	0.48		39.57		
A23-Segunda	A23-Segunda									
B anta	planta	170.8	150x150	2.2	164.0	0.77	13.90	54.37	1.99	
\$53-Segunda	A53-Segunda	E 10								
planta	planta	199.3	200x150	2.0	188.9	0.77	18.93	61.81		
29-Segunda	N40-Segunda									
planta	planta	721.7	250x200	4.3	244.1	0.70	2.0	33.35		
N29-Segunda	N50-Segunda	000 7			100.0	0 7 /				
anta	planta	398.7	200x150	4.0	188.9	0.76		33.96		
₹57-Segunda	A57-Segunda	100.0	200150	2.0	100.0	0.77	10.00	(0.05	1 7/	
p anta	planta	199.3	200x150	2.0	188.9	0.77	18.93	60.05	1.76	
₹33-Segunda	A57-Segunda	199.3	200x150	2.0	188.9	4.98		40.40		
anta	planta	199.3	200x130	2.0	100.9	4.90		40.40		
₹33-Segunda	A56-Segunda	199.3	200x150	2.0	188.9	0.67		40.95		
planta	planta	177.5	2007130	2.0	100.7	0.07		40.75		
A56-Segunda		199.3	200x150	2.0	188.9	0.77	18.93	60.60	1.21	
planta	planta	177.0	2007100	2.0	100.7	0.77		00.00	1.21	
N38-Segunda	N31-Segunda	323.0	200x150	3.2	188.9	3.15		41.28		
planta	planta									
N43-Segunda planta	N38-Segunda planta	323.0	200x150	3.2	188.9	2.36		38.92		
N43-Segunda	A54-Segunda									
planta	planta	199.3	200x150	2.0	188.9	0.61		41.00		
A54-Segunda	A54-Segunda									
planta	planta	199.3	200x150	2.0	188.9	0.77	18.93	60.65	1.17	
N47-Segunda	N43-Segunda									
planta	planta	522.4	200x200	3.9	218.6	2.71		37.27		
		_^	breviatura		radas					
() Caudal		P	wievialuia							
	nos (Ancho v Altura)				Longitud Dárdida do pr	oción				
	nes (Ancho x Altura)				Pérdida de pre		1. 1.			
V Velocidad ΔP					Pérdida de pre				-4-	
Φ Diámetro equivalente. Diferencia de presión respecto al difusor o rejilla más desfavorable							vecto al difus	18S		



	Conductos									
	Tr	amo	Q	wxh	V	Φ	L	ΔP_1	ΔP	D
	nicio	Final	(m ³ /h)	(mm)	(m/s)) (mm)	(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)
N50-S planta	egunda	N33-Segunda planta	398.7	200x150	4.0	188.9	3.49		37.81	
	egunda	N47-Segunda								
planta	_	planta	522.4	200x200	3.9	218.6	2.02		34.87	
N40-S planta	egunda	A55-Segunda planta	199.3	200x150	2.0	188.9	0.53		37.77	
A55-S	egunda	A55-Segunda	199.3	200x150	2.0	188.9	0.77	18.93	57.42	4.39
planta	egunda	planta A50-Segunda	177.5	2007130	2.0	100.7	0.77	10.75		4.07
planta	_	planta	166.1	150x150	2.2	164.0	0.77	8.85	40.29	19.13
N52-S planta	egunda	N51-Segunda planta	622.0	200x200	4.6	218.6	3.42		28.87	
planta		A49-Segunda planta	166.1	150x150	2.2	164.0	0.67		21.66	
anta		A49-Segunda planta	166.1	150x150	2.2	164.0	0.77	8.85	32.24	27.18
N54-S Danta	egunda	N52-Segunda planta	788.2	250x200	4.7	244.1	3.60		21.46	
₹54-S	egunda	A48-Segunda	166.1	150x150	2.2	164.0	0.49		12.00	
Øanta ₹18 S	egunda	planta A48-Segunda	100.1	1302130	2.2	104.0	0.49		12.00	
anta		planta	166.1	150x150	2.2	164.0	0.77	8.85	22.58	36.84
56-S Planta	egunda	N54-Segunda planta	954.3	250x250	4.5	273.3	2.04		13.59	
Manta	egunda	A47-Segunda planta	166.1	150x150	2.2	164.0	0.55		8.06	
	egunda	A47-Segunda planta	166.1	150x150	2.2	164.0	0.77	8.85	18.63	40.78
51-S anta	egunda	A50-Segunda planta	166.1	150x150	2.2	164.0	0.58		29.71	
№51-S planta	egunda	N55-Segunda planta	455.9	200x200	3.4	218.6	4.40		33.63	
A51-Seplanta	egunda	A51-Segunda planta	166.1	150x150	2.2	164.0	0.77	8.85	56.24	3.18
N55-S planta	egunda	N44-Segunda planta	289.8	150x150	3.8	164.0	5.51		45.14	
N55-S planta	egunda	A52-Segunda planta	166.1	150x150	2.2	164.0	0.50		32.61	
	egunda	A52-Segunda planta	166.1	150x150	2.2	164.0	0.77	8.85	43.19	16.23
	egunda	N42-Segunda planta	1309.2	300x300	4.3	327.9	0.16		20.84	
	egunda	N45-Segunda planta	335.1	200x150	3.3	188.9	1.31		26.33	
			Δ	breviatura	s utili:	zadas	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>
Q	Caudal			c viatai a		Longitud				
w x h		es (Ancho x Altura)				Pérdida de pr	esión			
V	Velocidad					Pérdida de pr		ılada		
Φ	Diámetro e	quivalente.			D	Diferencia de desfavorable			sor o rejilla n	nás
						acsiavoi abit				



Conductos									
Т	ramo	Q	wxh	V	Φ	L	ΔP_1	ΔP	D
Inicio	Final	(m ³ /h)	(mm)	(m/s)	(mm)	(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)
N27-Segunda planta	N32-Segunda planta	100.9	150x100	2.0	133.2	3.48		28.98	
N27-Segunda planta	A39-Segunda planta	39.7	100x100	1.2	109.3	0.82		29.31	
A39-Segunda planta	A39-Segunda planta	39.7	100×100	1.2	109.3	0.77	2.53	32.17	19.48
N32-Segunda planta	A38-Segunda planta	100.9	150x100	2.0	133.2	0.71		29.83	
A38-Segunda planta	A38-Segunda planta	100.9	150x100	2.0	133.2	0.77	16.32	47.02	4.62
N49-Segunda planta	A31-Segunda planta	100.9	150x100	2.0	133.2	0.73		52.63	
A31-Segunda planta	A31-Segunda planta	100.9	150x100	2.0	133.2	0.77	16.55	70.80	
N57-Segunda Planta	N15-Segunda planta	140.7	150x100	2.8	133.2	0.58		50.39	
57-Segunda panta	A63-Segunda planta	194.4	200x150	1.9	188.9	0.53		48.18	
ម្ភី59-Segunda Banta	N39-Segunda planta	529.5	200x200	3.9	218.6	1.31		43.53	
59-Segunda Planta	A29-Segunda planta	100.9	150x100	2.0	133.2	0.69		38.69	
A29-Segunda Nanta	A29-Segunda planta	100.9	150x100	2.0	133.2	0.77	16.55	56.85	13.95
M61-Segunda panta	N35-Segunda planta	1987.9	400x250	6.0	343.3	0.76		31.85	
63-Segunda planta	N34-Segunda planta	529.5	200×200	3.9	218.6	0.53		23.41	
63-Segunda anta	A40-Segunda planta	100.9	150x100	2.0	133.2	0.84		25.36	
#40-Segunda planta	A40-Segunda planta	100.9	150x100	2.0	133.2	0.77	16.32	42.55	9.09
N15-Segunda planta	N49-Segunda planta	100.9	150x100	2.0	133.2	2.01		51.78	
N15-Segunda planta	A42-Segunda planta	39.7	100x100	1.2	109.3	4.79		51.45	
A42-Segunda planta	A42-Segunda planta	39.7	100x100	1.2	109.3	0.77	2.56	54.60	16.20
N10-Segunda planta	N59-Segunda planta	630.4	250x200	3.7	244.1	1.88		39.62	
N10-Segunda planta	A41-Segunda planta	300x300	2.2	327.9	0.50		35.61		
A41-Segunda planta	A41-Segunda planta	678.8	300x300	2.2	327.9	0.77	17.71	54.04	16.76
		А	breviatura	s utiliz	zadas				
Q Caudal					Longitud				
w x h Dimension	nes (Ancho x Altura)			ΔP_1	Pérdida de pr	esión			
V Velocidad				ΔΡ	Pérdida de pr	esión acumu	ılada		
Φ Diámetro e	equivalente.				Diferencia de desfavorable	presión resp	ecto al difus	sor o rejilla n	nás



Conductos									
Т	ramo	Q	wxh	V	Φ	L	ΔP_1	ΔP	D
Inicio	Final	(m ³ /h)	(mm)	(m/s)	(mm)	(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)
N22-Segunda planta	N63-Segunda planta	630.4	250x200	3.7	244.1	1.58		22.57	
N34-Segunda planta	N25-Segunda planta	529.5	200x200	3.9	218.6	0.81		24.15	
N39-Segunda planta	N57-Segunda planta	335.1	200x150	3.3	188.9	3.17		48.02	
N39-Segunda planta	A30-Segunda planta	194.4	200x150	1.9	188.9	0.65		43.14	
A30-Segunda planta	A30-Segunda planta	194.4	200x150	1.9	188.9	0.77	12.12	55.95	14.85
N12-Segunda planta	N19-Segunda planta	1309.2	300x300	4.3	327.9	1.29		20.74	
N12-Segunda planta	A32-Segunda planta	678.8	300x300	2.2	327.9	1.62		27.95	
AB2-Segunda Manta	A32-Segunda planta	678.8	300x300	2.2	327.9	0.77	22.97	51.65	
N25-Segunda Panta	N23-Segunda planta	335.1	200x150	3.3	188.9	0.54		24.46	
№25-Segunda Øanta	A33-Segunda planta	194.4	200x150	1.9	188.9	0.79		27.75	
A33-Segunda planta	A33-Segunda planta	194.4	200x150	1.9	188.9	0.77	18.00	46.44	5.21
\$31-Segunda planta	A53-Segunda planta	199.3	200x150	2.0	188.9	0.55	72	42.16	
Nt31-Segunda planta	N41-Segunda planta	123.7	150x100	2.5	133.2	2.06		43.06	
A37-Segunda planta	A37-Segunda planta	41.1	100x100	1.2	109.3	0.77	2.71	49.64	12.17
36-Segunda Danta	A37-Segunda planta	41.1	100x100	1.2	109.3	4.37		46.58	
₹β6-Segunda planta	A58-Segunda planta	42.3	100x100	1.3	109.3	1.29		46.17	
A58-Segunda planta	A58-Segunda planta	42.3	100x100	1.3	109.3	0.77	2.87	49.41	12.40
N41-Segunda planta	N36-Segunda planta	83.4	100x100	2.5	109.3	2.06		45.07	
N41-Segunda planta	A59-Segunda planta	40.3	100x100	1.2	109.3	1.22		44.34	
A59-Segunda planta	A59-Segunda planta	40.3	100x100	1.2	109.3	0.77	2.59	47.27	14.54
N44-Segunda planta	A51-Segunda planta	166.1	150x150	2.2	164.0	0.41		45.66	
N44-Segunda planta	N53-Segunda planta	123.7	150x100	2.5	133.2	5.41		51.44	
		A	breviatura	s utiliz	zadas				
Q Caudal				L	Longitud				
w x h Dimension	nes (Ancho x Altura)			ΔP_1	Pérdida de pr	esión			
V Velocidad				ΔP	Pérdida de pr	esión acumu	ılada		
Φ Diámetro	equivalente.			Diferencia de desfavorable	presión resp	pecto al difus	sor o rejilla n	nás	



				Condu	uctos					
	Tı	ramo	Q	wxh	V	Φ	L	Δ P ₁	ΔP	D
	nicio	Final	(m ³ /h)	(mm)	(m/s) (mm)	(m)	(Pa)	(Pa)	(Pa)
	egunda	A34-Segunda	41.1	100x100	1.2	109.3	0.77	2.75	59.42	
planta		planta		100%100	1.2	107.0	0.77	2.70	07.12	
N46-S planta	Segunda	A34-Segunda planta	41.1	100x100	1.2	109.3	2.35		56.05	
N46-S planta	egunda	A35-Segunda planta	42.3	100x100	1.3	109.3	0.34		55.41	
A35-S planta	egunda	A35-Segunda planta	42.3	100x100	1.3	109.3	0.77	2.91	58.98	0.44
N53-S planta	egunda	N46-Segunda planta	83.4	100x100	2.5	109.3	2.39		55.12	
N53-S planta	egunda	A36-Segunda planta	40.3	100x100	1.2	109.3	0.43		51.26	
planta		A36-Segunda planta	40.3	100x100	1.2	109.3	0.77	2.63	54.49	4.93
anta		N10-Segunda planta	1309.2	300x300	4.3	327.9	1.12		35.37	
anta		A60-Segunda planta	678.8	300x300	2.2	327.9	0.49		31.56	
anta		A60-Segunda planta	678.8	300x300	2.2	327.9	0.77	17.71	49.99	20.81
anta		N22-Segunda planta	630.4	250x200	3.7	244.1	0.16		21.43	
p anta		A61-Segunda planta	678.8	300x300	2.2	327.9	0.83	72	22.58	
planta		A61-Segunda planta	678.8	300x300	2.2	327.9	0.77	22.97	46.27	5.38
p anta		A63-Segunda planta	194.4	200x150	1.9	188.9	0.77	12.12	60.99	9.81
anta		N27-Segunda planta	140.7	150x100	2.8	133.2	0.48		27.13	
planta		A62-Segunda planta	194.4	200x150	1.9	188.9	2.27		28.38	
A62-S planta	egunda	A62-Segunda planta	194.4	200x150	1.9	188.9	0.77	18.00	47.07	4.58
			А	breviatura	s utili	zadas				
Q	Caudal				L	Longitud				
wxh	Dimension	es (Ancho x Altura)			ΔP_1	Pérdida de pr	esión			
V	Velocidad				ΔP	Pérdida de pr	esión acumu	ılada		
Φ	Diámetro equivalente.					D Diferencia de presión respecto al difusor o rejilla más desfavorable				



OFICINA DEFINITIVA Fecha: 14/05/23

2. SISTEMAS DE CONDUCCIÓN DE AIRE. DIFUSORES Y REJILLAS

Difusores y rejillas									
Tipo	Φ (mm)	w x h (mm)	Q (m³/h)	A (cm²)	X (m)	P (dBA)	Δ P₁ (Pa)	Δ P (Pa)	D (Pa)
A8-Primera planta: Rejilla de impulsión		325x75	142.3	90.00	5.3	30.0	14.42	19.10	0.43
A13-Primera planta: Rejilla de impulsión		325x75	142.3	90.00	5.3	30.0	14.42	18.75	0.77
A12-Primera planta: Rejilla de impulsión		325x75	142.3	90.00	5.3	30.0	14.42	19.52	0.00
A11-Primera planta: Rejilla de impulsión		325x75	142.3	90.00	5.3	30.0	14.42	19.21	0.31
A10-Primera planta: Rejilla de impulsión		325x75	142.3	90.00	5.3	30.0	14.42	19.15	0.37
A9-Primera planta: Rejilla de impulsión		325x75	142.3	90.00	5.3	30.0	14.42	19.13	0.40
A7-Primera planta: Rejilla de etorno		325x75	142.3	60.00		41.3	14.62	18.58	0.00
Ab-Primera planta: Rejilla de retorno		325x75	142.3	60.00		41.3	14.62	18.55	0.03
5-Primera planta: Rejilla de retorno		325x75	142.3	60.00		41.3	14.62	18.44	0.14
A-Primera planta: Rejilla de retorno		325x75	142.3	60.00	е	41.3	14.62	18.19	0.39
AB-Primera planta: Rejilla de metorno		325x75	142.3	60.00	Her	41.3	14.62	17.78	0.80
A2-Primera planta: Rejilla de Fetorno		325x75	142.3	60.00		41.3	14.62	17.46	1.12
A14-Primera planta: Rejilla de toma de aire		600x330	854.1	1003.86		< 20 dB	1.88	2.59	0.00
5-Primera planta: Rejilla de extracción		600x330	854.1	1254.83		< 20 dB	2.67	2.78	0.00
27-Primera planta: Rejilla de toma de aire		600x330	1057.9	1003.86		< 20 dB	2.89	13.46	0.00
A28-Primera planta: Rejilla de extracción		600x330	1057.9	1254.83		< 20 dB	4.10	9.75	0.00
A22-Primera planta: Rejilla de impulsión		225x125	211.6	110.00	7.1	35.9	21.32	60.25	1.15
A26-Primera planta: Rejilla de impulsión		225x125	211.6	110.00	7.1	35.9	21.32	60.82	0.58
A25-Primera planta: Rejilla de impulsión		225x125	211.6	110.00	7.1	35.9	21.32	61.40	0.00
A23-Primera planta: Rejilla de impulsión		225x125	211.6	110.00	7.1	35.9	21.32	60.44	0.96
A24-Primera planta: Rejilla de impulsión		225x125	211.6	110.00	7.1	35.9	21.32	57.72	3.68
		Abrevi	aturas u	itilizadas					
Φ Diámetro			Р	Potencia	sonora				
W X h Dimensiones (Ancho x Altura)			Δ	P ₁ Pérdida d	le presid	ón			
Q Caudal			Δ	Pérdida a	le presid	ón acumui	lada		
A Area efectiva			D	Diferencia desfavora		esión resp	ecto al difus	or o rejilla m	nás
X Alcance									



	Difusores y rejillas									
Tipo	Φ	wxh	Q		А	Х	Р	ΔP ₁	ΔΡ	D
·	(mm)	(mm)	(m³/h	1)	(cm ²)	(m)	(dBA)	(Pa)	(Pa)	(Pa)
A21-Primera planta: Rejilla de retorno		225x125	211.6	5	90.00		41.0	14.36	50.02	0.00
A20-Primera planta: Rejilla de retorno		225x125	211.6	5	90.00		41.0	14.36	47.30	2.72
A19-Primera planta: Rejilla de		005 405	0.1.1	,	00.00		44.0	1101	00.01	10.00
retorno		225x125	211.6	Ó	90.00		41.0	14.36	38.01	12.02
A18-Primera planta: Rejilla de retorno		225x125	211.6	5	90.00		41.0	14.36	43.23	6.80
A17-Primera planta: Rejilla de retorno		225x125	211.6	5	90.00		41.0	14.36	45.77	4.25
A40-Primera planta: Rejilla de retorno		225x75	72.4		40.00		33.1	8.50	55.38	47.99
A31-Primera planta: Rejilla de impulsión		225x75	72.4		60.00	3.3	21.8	8.38	58.71	26.17
A37-Primera planta: Rejilla de		225x75	101.1	1	60.00	4.6	31.9	16.38	74.87	10.01
AB6-Primera planta: Rejilla de impulsión		225x75	104.5	5	60.00	4.8	32.9	17.50	75.16	9.72
AB3-Primera planta: Rejilla de impulsión		225x75	86.0		60.00	3.9	27.0	11.83	64.07	20.81
AB2-Primera planta: Rejilla de impulsión		225x75	70.1	Ħ	60.00	3.2	20.8	7.88	64.73	20.15
AB4-Primera planta: Rejilla de		525x75	293.8	3	140.00	8.8	38.6	25.37	83.21	1.67
A39-Primera planta: Rejilla de		325x75	110.5	5	90.00	4.1	22.3	8.69	61.86	23.02
A38-Primera planta: Rejilla de		325x75	110.5	5	90.00	4.1	22.3	8.69	65.49	19.39
A3-Primera planta: Rejilla de		225x75	75.1		40.00		34.2	9.15	45.76	57.61
A44-Primera planta: Rejilla de		225x75	75.1		60.00	3.4	22.9	9.02	61.61	23.27
impulsión A42-Primera planta: Rejilla de		325x75	110.5		60.00		33.6	8.81	49.34	54.04
retorno A41-Primera planta: Rejilla de		325x75	110.5		60.00		33.6	8.81	58.37	45.01
retorno A46-Primera planta: Rejilla de		425x125	395.9		170.00		40.8	14.09	91.06	12.31
retorno A47-Primera planta: Rejilla de										
retorno A45-Primera planta: Rejilla de		425x125	395.9	7	170.00		40.8	14.09	85.56	17.81
impulsión		425x125	395.9	9	220.00	9.4	33.9	18.66	83.03	1.85
A35-Primera planta: Rejilla de impulsión		425x125	395.9	9	220.00	9.4	33.9	18.66	84.88	0.00
		Abrevi	aturas	util	izadas					
Φ Diámetro				Р	Potencia :	sonora				
w x h Dimensiones (Ancho x Altura)				ΔP1	Pérdida a	le presid	ón			
Q Caudal				ΔΡ	Pérdida d	e presid	ón acumui	lada		
A Área efectiva				D	Diferencia desfavora		sión resp	ecto al difus	or o rejilla m	nás
X Alcance										



Difusores y rejillas									
Tipo	Φ	wxh	Q	А	Х	Р	ΔP_1	ΔΡ	D
·	(mm)	(mm)	(m³/h)	(cm ²)	(m)	(dBA)	(Pa)	(Pa)	(Pa)
A48-Primera planta: Rejilla de		225x75	104.5	40.00		44.3	17.75	103.13	0.24
retorno									
A49-Primera planta: Rejilla de retorno		225x75	101.1	40.00		43.3	16.61	103.37	0.00
A50-Primera planta: Rejilla de									
toma de aire		600x330	1815.7	1003.86		33.1	8.50	22.70	0.00
A51-Primera planta: Rejilla de									
extracción		600x330	1815.7	1254.83		27.3	12.07	21.61	0.00
A61-Primera planta: Rejilla de		EOE 40E	E00.4	000.00	44	25.0	04.04	7/ 07	1 (0
impulsión		525x125	538.4	280.00	11.4	35.9	21.31	76.07	1.60
A63-Primera planta: Rejilla de		525x125	538.4	280.00	11.4	35.9	21.31	73.34	4.32
impulsión		J2JX12J	330.4	200.00	11.4	33.7	21.51	73.34	4.52
A62-Primera planta: Rejilla de		225x75	50.8	60.00	2.3	< 20	4.13	54.06	23.61
impulsión						dB			
A60-Primera planta: Rejilla de Impulsión		525x125	538.4	280.00	11.4	35.9	21.31	77.66	0.00
A64-Primera planta: Rejilla de						< 20			
impulsión		225x75	49.7	60.00	2.3	dB	3.95	52.66	25.01
55-Primera planta: Rejilla de						< 20			
impulsión		225x75	51.3	60.00	2.3	dB	4.21	53.25	24.41
₹59-Primera planta: Rejilla de		225,475	75.0	(0.00	2.5	22.2	9.20	51.36	26.31
ippulsión		225x75	75.8	60.00	3.5	23.2	9.20	51.30	20.31
\$58-Primera planta: Rejilla de		225x75	75.8	60.00	3.5	23.2	9.20	48.93	28.73
inpulsión		ZZOXYO	70.0	00.00	0.0	1.01	7.20	10.75	20.70
A75-Primera planta: Rejilla de impulsión		225x75	49.6	60.00	2.3	< 20	3.94	45.27	32.39
A76-Primera planta: Rejilla de						dB			
impulsión		225x75	52.0	60.00	2.4	< 20 dB	4.32	44.43	33.23
A70-Primera planta: Rejilla de									
etorno		525x125	538.4	210.00		43.7	17.08	133.96	0.00
869-Primera planta: Rejilla de		F0F10F	F20.4	210.00		40.7	17.00	10/ 07	7.00
retorno		525x125	538.4	210.00		43.7	17.08	126.07	7.89
A68-Primera planta: Rejilla de		225x75	50.8	40.00		22.3	4.19	98.36	35.59
retorno		220070	00.0	10.00		22.0	1.17	70.00	00.07
A67-Primera planta: Rejilla de		225x75	49.7	40.00		21.7	4.01	91.78	42.18
retorno A66-Primera planta: Rejilla de									
retorno		225x75	51.3	40.00		22.6	4.27	82.49	51.47
A73-Primera planta: Rejilla de									
retorno		225x75	75.8	40.00		34.5	9.33	78.80	55.16
A72-Primera planta: Rejilla de		225.75	75.0	40.00		24 5	0.00	7447	EO 40
retorno		225x75	75.8	40.00		34.5	9.33	74.47	59.49
A71-Primera planta: Rejilla de		225x75	49.6	40.00		21.6	3.99	63.66	70.29
retorno	ļ				<u> </u>		<u> </u>	55.50	, 3.27
		Abrevi	aturas u						
Φ Diámetro			P	Potencia:					
W X h Dimensiones (Ancho x Altura)			ΔF						
Q Caudal			ΔF						
A Área efectiva			D	Diferencia desfavora		sión resp	ecto al difus	sor o rejilla m	nas
X Alcance									



	Difusores y rejillas								
Tipo	Φ	wxh	Q	A	Χ	Р	Δ P ₁	ΔP	D
,	(mm)	(mm)	(m ³ /h)	(cm ²)	(m)	(dBA)	(Pa)	(Pa)	(Pa)
A55-Primera planta: Rejilla de impulsión		225x125	222.3	110.00	7.5	37.4	23.53	67.28	10.39
A57-Primera planta: Rejilla de impulsión		225x125	222.3	110.00	7.5	37.4	23.53	59.11	18.55
A53-Primera planta: Rejilla de retorno		225x125	222.3	90.00		42.5	15.85	63.45	70.51
A54-Primera planta: Rejilla de retorno		225x125	222.3	90.00		42.5	15.85	51.88	82.08
A56-Primera planta: Rejilla de impulsión		225x125	222.3	110.00	7.5	37.4	23.53	61.92	15.75
A52-Primera planta: Rejilla de retorno		225x125	222.3	90.00		42.5	15.85	47.22	86.74
A74-Primera planta: Rejilla de retorno		225x75	52.0	40.00		23.0	4.39	59.13	74.83
A77-Primera planta: Rejilla de		525x125	538.4	210.00		43.7	17.08	132.33	1.62
A79-Primera planta: Rejilla de extracción		600x330	2686.9	1254.83		39.2	26.42	27.11	0.00
78-Primera planta: Rejilla de toma de aire		600x330	2686.9	1003.86		45.0	18.61	23.81	0.00
82-Primera planta: Rejilla de etorno		225x75	70.1	40.00		32.1	7.99	62.45	40.92
AB1-Primera planta: Rejilla de ligitorno		525x75	293.8	110.00		44.9	18.53	84.79	18.58
ABO-Primera planta: Rejilla de		225x75	86.0	40.00		38.3	12.00	74.18	29.19
A 10-Segunda planta: Rejilla de mpulsión		225x125	211.5	110.00	7.1	35.9	21.30	59.42	0.35
A9-Segunda planta: Rejilla de Enpulsión		225x125	211.5	110.00	7.1	35.9	21.30	59.78	0.00
13-Segunda planta: Rejilla de impulsión		225x125	211.5	110.00	7.1	35.9	21.30	57.34	2.44
A12-Segunda planta: Rejilla de impulsión		225x125	211.5	110.00	7.1	35.9	21.30	58.09	1.68
A11-Segunda planta: Rejilla de impulsión		225x125	211.5	110.00	7.1	35.9	21.30	55.08	4.69
A4-Segunda planta: Rejilla de retorno		225x125	211.5	90.00		41.0	14.35	42.52	5.51
A5-Segunda planta: Rejilla de retorno		225x125	211.5	90.00		41.0	14.35	40.34	7.70
A6-Segunda planta: Rejilla de retorno		225x125	211.5	90.00		41.0	14.35	35.33	12.71
A7-Segunda planta: Rejilla de retorno		225x125	211.5	90.00		41.0	14.35	45.56	2.47
		Abrevi	aturas u	tilizadas					
Φ Diámetro			Р	Potencia :	sonora				
w x h Dimensiones (Ancho x Altura)			Δ	P ₁ Pérdida d	e presid	ón			
Q Caudal			ΔΙ	Pérdida d	e presid	ón acumu.	lada		
A Área efectiva			D	Diferencia desfavora		sión resp	ecto al difus	or o rejilla m	iás
X Alcance									



Name		Difusores y rejillas								
A8-Segunda planta: Rejilla de retorno de aire A2-Segunda planta: Rejilla de retorno de aire A3-Segunda planta: Rejilla de comarde aire A3-Segunda planta: Rejilla de comarde aire A3-Segunda planta: Rejilla de comarde aire A3-Segunda planta: Rejilla de retorno A18-Segunda planta: Rejilla de retorno A2-Segunda planta: Rejilla de retorno A3-Segunda planta: Rejilla d	Tino		wxh	Q	А					
Part	· ·	(mm)	(mm)	(m ³ /h)	(cm²)	(m)	(dBA)	(Pa)	(Pa)	(Pa)
toma de aire	0 1		225x125	211.5	90.00		41.0	14.35	48.04	0.00
A3-Segunda planta: Rejilla de extracción A2-Segunda planta: Rejilla de retornorororororororororororororororororor			600×330	1057 /	1003.86			2 88	13 17	0.00
Section			0000330	1037.4	1003.00			2.00	13.17	0.00
Part	extracción		600x330	1057.4	1254.83			4.09	9.46	0.00
Part			225x125	170.8	90.00		34.5	9.36	43.94	8.52
Peter Pet			225x125	170.8	90.00		34.5	9.36	52.46	0.00
retorno			225x125	170.8	90.00		34.5	9.36	48.92	3.54
225x125 170.8 110.00 5.7 29.4 13.90 56.36 0.00	,		225x125	170.8	90.00		34.5	9.36	33.39	19.07
Part			225x125	170.8	90.00		34.5	9.36	40.46	12.00
Propulsion 225x125 170.8 110.00 5.7 29.4 13.90 56.24 0.12			225x125	170.8	110.00	5.7	29.4	13.90	56.36	0.00
225x125 170.8 110.00 5.7 29.4 13.90 46.60 9.76			225x125	170.8	110.00	5.7	29.4	13.90	56.24	0.12
225x125 170.8 110.00 5.7 29.4 13.90 54.49 1.88			225x125	170.8	110.00	5.7	29.4	13.90	46.60	9.76
## Pulsion	(/)		225x125	170.8	110.00	5.7	29.4	13.90	54.49	1.88
600x330 854.1 1003.86 dB 1.88 9.06 0.00 8-Segunda planta: Rejilla de extracción 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.05 1.76 A57-Segunda planta: Rejilla de impulsión 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.05 1.76 A56-Segunda planta: Rejilla de impulsión 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.65 1.76 A54-Segunda planta: Rejilla de impulsión 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.60 1.21 A54-Segunda planta: Rejilla de impulsión 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.65 1.17 A55-Segunda planta: Rejilla de impulsión 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.65 1.17 A55-Segunda planta: Rejilla de retorno 225x125 166.1 90.00 33.7 8.85 32.24 27.18 A Segunda planta: Rejilla de retorno 225x125 166.1 90.00 33.7 8.85 32.24 27.18 A Segunda planta: Rejilla de retorno 225x125 225x12			225x125	170.8	110.00	5.7	29.4	13.90	54.37	1.99
Sector			600x330	854.1	1003.86			1.88	9.06	0.00
225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 61.81 0.00 A57-Segunda planta: Rejilla de impulsión 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.05 1.76 A56-Segunda planta: Rejilla de impulsión 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.60 1.21 A54-Segunda planta: Rejilla de impulsión 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.65 1.17 A55-Segunda planta: Rejilla de impulsión 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.65 1.17 A55-Segunda planta: Rejilla de impulsión 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 57.42 4.39 A50-Segunda planta: Rejilla de retorno 225x125 166.1 90.00 33.7 8.85 40.29 19.13 Abreviaturas utilizadas A Pérdida de presión acumulada A Area efectiva D Diferencia de presión respecto al difusor o rejilla más A D Diferencia de presión respecto al difusor o rejilla más A Area efectiva D Diferencia de presión respecto al difusor o rejilla más A Area efectiva A Are			600x330	854.1	1254.83			2.67	4.80	0.00
impulsion 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.05 1.76 A56-Segunda planta: Rejilla de impulsion 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.60 1.21 A54-Segunda planta: Rejilla de impulsion 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.65 1.17 A55-Segunda planta: Rejilla de impulsion 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.65 1.17 A50-Segunda planta: Rejilla de retorno 225x125 166.1 90.00 33.7 8.85 40.29 19.13 A49-Segunda planta: Rejilla de retorno 225x125 166.1 90.00 33.7 8.85 32.24 27.18 Abreviaturas utilizadas Abreviaturas utilizadas Φ Diámetro ΔP ₁ Pérdida de presión acumulada Q Caudal ΔP Pérdida de presión respecto al difusor o rejilla más A Portecia desfavorable Diferencia de presión respecto al difusor o rejilla más	101		225x125	199.3	110.00	6.7	34.1	18.93	61.81	0.00
impulsión 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.60 1.21 A54-Segunda planta: Rejilla de impulsión 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.65 1.17 A55-Segunda planta: Rejilla de impulsión 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 57.42 4.39 A50-Segunda planta: Rejilla de retorno 225x125 166.1 90.00 33.7 8.85 40.29 19.13 A49-Segunda planta: Rejilla de retorno 225x125 166.1 90.00 33.7 8.85 32.24 27.18 Abreviaturas utilizadas Potencia sonora ΔP Pérdida de presión ΔP pérdida de presión acumulada Diferencia de presión respecto al difusor o rejilla más desfavorable			225x125	199.3	110.00	6.7	34.1	18.93	60.05	1.76
impulsión 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 60.65 1.17 A55-Segunda planta: Rejilla de impulsión 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 57.42 4.39 A50-Segunda planta: Rejilla de retorno 225x125 166.1 90.00 33.7 8.85 40.29 19.13 A49-Segunda planta: Rejilla de retorno 225x125 166.1 90.00 33.7 8.85 32.24 27.18 Abreviaturas utilizadas Φ Diámetro P Potencia sonora W x h Dimensiones (Ancho x Altura) ΔP₁ Pérdida de presión Q Caudal ΔP Pérdida de presión acumulada A Differencia de presión respecto al difusor o rejilla más desfavorable	,		225x125	199.3	110.00	6.7	34.1	18.93	60.60	1.21
impulsión 225x125 199.3 110.00 6.7 34.1 18.93 57.42 4.39 A50-Segunda planta: Rejilla de retorno 225x125 166.1 90.00 33.7 8.85 40.29 19.13 A49-Segunda planta: Rejilla de retorno 225x125 166.1 90.00 33.7 8.85 32.24 27.18 Abreviaturas utilizadas Φ Diámetro P Potencia sonora W x h Dimensiones (Ancho x Altura) ΔP₁ Pérdida de presión Q Caudal ΔP Pérdida de presión acumulada A rea efectiva Differencia de presión respecto al difusor o rejilla más desfavorable	,		225x125	199.3	110.00	6.7	34.1	18.93	60.65	1.17
retorno 225x125 166.1 90.00 33.7 8.85 40.29 19.13 A49-Segunda planta: Rejilla de retorno 225x125 166.1 90.00 33.7 8.85 32.24 27.18 Abreviaturas utilizadas Φ Diámetro Potencia sonora W x h Dimensiones (Ancho x Altura) ΔP₁ Pérdida de presión Q Caudal ΔP Pérdida de presión acumulada A rea efectiva Differencia de presión respecto al difusor o rejilla más desfavorable	impulsión		225x125	199.3	110.00	6.7	34.1	18.93	57.42	4.39
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			225x125	166.1	90.00		33.7	8.85	40.29	19.13
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			225x125	166.1	90.00		33.7	8.85	32.24	27.18
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			Abrevi	aturas u	tilizadas					
Q Caudal ΔP Pérdida de presión acumulada A Área efectiva D Diferencia de presión respecto al difusor o rejilla más desfavorable	Φ Diámetro					sonora				
A Área efectiva D Diferencia de presión respecto al difusor o rejilla más desfavorable	W X h Dimensiones (Ancho x Altura)			ΔF	Pérdida a	le presid	ón			
A Área efectiva D Diferencia de presión respecto al difusor o rejilla más desfavorable	Q Caudal			ΔF	Pérdida d	le presid	ón acumu.	lada		
				D			esión resp	ecto al difus	or o rejilla m	nás
	X Alcance				GCSIGVOIC					



Difusores y rejillas									
Tipo	Φ	wxh	Q	А	Χ	Р	∆ P ₁	ΔΡ	D
	(mm)	(mm)	(m ³ /h)	(cm ²)	(m)	(dBA)	(Pa)	(Pa)	(Pa)
A48-Segunda planta: Rejilla de		225x125	166.1	90.00		33.7	8.85	22.58	36.84
retorno A47-Segunda planta: Rejilla de									
retorno		225x125	166.1	90.00		33.7	8.85	18.63	40.78
A46-Segunda planta: Rejilla de						< 20			
extracción		600x330	1120.4	1254.83		dB	4.59	6.47	0.00
A45-Segunda planta: Rejilla de						< 20			
toma de aire		600x330	1120.4	1003.86		dB	3.24	10.64	0.00
A51-Segunda planta: Rejilla de		225x125	166.1	90.00		33.7	8.85	56.24	3.18
retorno		2238123	100.1	90.00		33.7	0.00	30.24	3.10
A52-Segunda planta: Rejilla de		225x125	166.1	90.00		33.7	8.85	43.19	16.23
retorno		ZZOXIZO		70100		00.7	0.00	10117	.0.20
A43-Segunda planta: Rejilla de		600x330	1987.9	1003.86		35.8	10.19	20.15	0.00
toma de aire A44-Segunda planta: Rejilla de									
extracción		600x330	1987.9	1254.83		30.0	14.47	17.94	0.00
A39-Segunda planta: Rejilla de						< 20			
impulsión		225x75	39.7	60.00	1.8	dB	2.53	32.17	19.48
38-Segunda planta: Rejilla de		005 75	100.0	(0.00	4 (4 (00	47.00	4.40
inpulsión		225x75	100.9	60.00	4.6	31.9	16.32	47.02	4.62
31-Segunda planta: Rejilla de		225x75	100.9	40.00		43.2	16.55	70.80	0.00
torno		223773	100.9	40.00		45.2	10.55	70.00	0.00
A29-Segunda planta: Rejilla de		225x75	100.9	40.00		43.2	16.55	56.85	13.95
torno			TIAS /	digital	Her	11.011.0			
A40-Segunda planta: Rejilla de		225x75	100.9	60.00	4.6	31.9	16.32	42.55	9.09
A42-Segunda planta: Rejilla de						< 20			
retorno		225x75	39.7	40.00		dB	2.56	54.60	16.20
A1-Segunda planta: Rejilla de				0.40.00					
etorno		325x225	678.8	260.00		44.2	17.71	54.04	16.76
830-Segunda planta: Rejilla de		225x125	194.4	90.00		38.5	12.12	55.95	14.85
retorno		2237123	174.4	70.00		30.3	12.12	33.73	14.00
A32-Segunda planta: Rejilla de		325x225	678.8	340.00	13.0	37.1	22.97	51.65	0.00
impulsión		0							
A33-Segunda planta: Rejilla de impulsión		225x125	194.4	110.00	6.5	33.4	18.00	46.44	5.21
A37-Segunda planta: Rejilla de						< 20			
impulsión		225x75	41.1	60.00	1.9	dB	2.71	49.64	12.17
A58-Segunda planta: Rejilla de						< 20			40.40
impulsión		225x75	42.3	60.00	1.9	dB	2.87	49.41	12.40
A59-Segunda planta: Rejilla de		225x75	40.3	60.00	1.8	< 20	2.59	47.27	14.54
impulsión		2208/0	40.3	00.00	1.0	dB	2.09	41.21	14.54
A34-Segunda planta: Rejilla de		225x75	41.1	40.00		< 20	2.75	59.42	0.00
retorno					ļ	dB			
- 1		Abrevi	aturas u						
Φ Diámetro			Р	Potencia:					
W x h Dimensiones (Ancho x Altura)			ΔF						
Q Caudal			ΔF						
A Área efectiva			D	Diferencia desfavora		esion resp	ecto al difus	sor o rejilla m	nas
X Alcance									
			1						

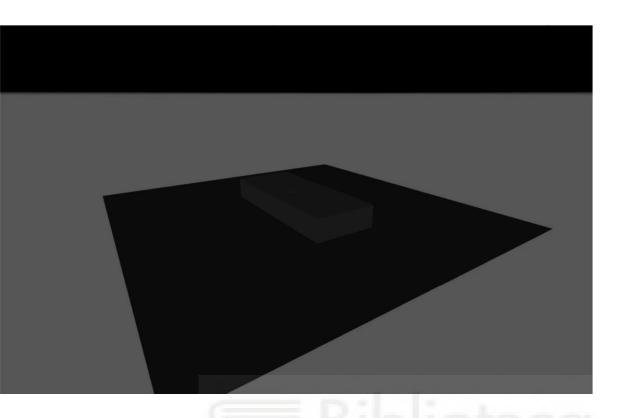


	Difusores y rejillas										
	Tipo $ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$										
A35-S retorn	segunda planta: Rejilla de o		225x75	42.3	40.00		< 20 dB	2.91	58.98	0.44	
A36-S retorn	Segunda planta: Rejilla de o		225x75	40.3	40.00		< 20 dB	2.63	54.49	4.93	
A60-S retorn	Segunda planta: Rejilla de o		325x225	678.8	260.00		44.2	17.71	49.99	20.81	
A61-S impuls	Segunda planta: Rejilla de sión		325x225	678.8	340.00	13.0	37.1	22.97	46.27	5.38	
A63-S retorn	Segunda planta: Rejilla de o		225x125	194.4	90.00		38.5	12.12	60.99	9.81	
	A62-Segunda planta: Rejilla de impulsión 225x125 194.4 110.00 6.5 33.4 18.00 47.07 4.58										
			Abrevi	aturas ut	ilizadas						
.т.	D. Detands concer										

	Abreviaturas utilizadas										
Φ	Diámetro	Р	Potencia sonora								
₩ x h	Dimensiones (Ancho x Altura)	ΔP ₁	Pérdida de presión								
Q	Caudal	ΔΡ	Pérdida de presión acumulada								
/a X	Área efectiva	D	Diferencia de presión respecto al difusor o rejilla más desfavorable								
 ¥	Alcance										







OFICINA DEFINITIVA



Preface

Notes on planning:

The energy consumption quantities do not take into account light scenes and their dimming levels.



Cover •	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •						
Preface							
Description	ontents · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	• • • • • • • • •	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	• • • • • • • • • • • • •	•••••	•••21
Luminaire	list ····•					•	22
Produ	ıct data sheets						
LAMP - KC	OMBIC 100 RD 2500 IP55	NW OPAL MNWH	H (1x COB F	PHILIPS)			23
LAMP - PL	AT X2 600X600 3400 NW F	PRIS IP40 WH (1x	MID POWE	R)			•• 24
ZEMPER -	LSP3255LXP + ALE0065 (1x LED) ······	• • • • • • • • •	••••••	••••••	• • • • • • • • • • • •	•• 25
AOficina p	polígono de Torrellano						
Buildi	ng 1						
Luminaire	list				ec	œ[••• 26
AOficina p	oolígono de Torrellano - B	uilding 1					
Planta	baja						
Room list /	/ Emergency light scene / Light scene 1 · · · · · · · ·	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •					·· 27 ··· 37
Luminaire	list · · · · · · · ·				• · · · • • • • • • •		• · · · 49
Calculation Calculation	n objects / Emergency light in objects / Light scene 1	scene ······	• • • • • • • • • •	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	• • • • • • • • • • •	· · 50 · · · 52
AOficina p	oolígono de Torrellano - B	uilding 1 - Planta	baja				
Area o	de descanso - P	lanta baja					
Summary / Luminaire I Luminaire I Calculation	Emergency light scene / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	scene	•••••		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	59 •• 61 ••• 63 •• 64
Working p	lane (Área de descanso - e (adaptive)						
AOficina p	oolígono de Torrellano - B	uilding 1 - Planta	baja				
Area o	de escaleras 1 -	Planta baj	а				
Summary /	Emergency light scene ••				• • • • • • • • • • • • •		• • • 69

Summary / Light scene 1 Calculation objects / Emergency light scene Calculation objects / Light scene 1	····· 73
Working plane (Área de escaleras 1 - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular ···········illuminance (adaptive)	•••••
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja Área de escaleras 2 - Planta baja	
Summary / Emergency light scene •••••••••••••••••••••••••••••••••••	80
Calculation objects / Emergency light scene Calculation objects / Light scene 1	····· 82 ···· 84
Working plane (Área de escaleras 2 - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular illuminance (adaptive)	86
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja	
Area de escaleras 3 - Planta baja	
Summary / Emergency light scene	89
Calculation objects / Emergency light scene ······	••••• 91
Calculation objects / Light scene 1 · · · · · · Plano útil (Área de escaleras 3 - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular illuminance (adaptive)	····· 93 ··· 95
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja Aseo femenino - Planta baja	
	.06
Summary / Emergency light scene	98
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Luminaire list Calculation objects / Emergency light scene	· · · · 104
Calculation objects / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Working plane (Aseo femenino - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular illuminance (adaptive)	109
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja	
Aseo masculino - Planta baja	
Summary / Emergency light scene	••110
Summary / Light scene 1 Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	112
Luttilitatie layout platt	114

Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Calculation objects / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	119
Calculation objects / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	121
Working plane (Aseo masculino - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	••••••123
illuminance (adaptive)	
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja	
Aseo movilidad reducida - Planta baja	
Summary / Emergency light scene ······	124
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Luminaire layout plan	
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	••••••131
Calculation objects / Emergency light scene	
Calculation objects / Light scene 1	• • 134
Working plane (Aseo movilidad reducida - Planta baja)/ Light scene 1 / · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•••••• 136
Perpendicular illuminance (adaptive)	
(== Kibliotocc	
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja	
Cuarto de la limpieza - Planta baja	
odano de la limpieza i fanta baja	
Summary / Emergency light scene	137
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
· ·	
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	144
Calculation objects / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	145
Calculation objects / Light scene 1	147
Working plane (Cuarto de la limpieza - Planta baja)/ Light scene 1 / · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	149
Perpendicular illuminance (adaptive)	
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja	
Despacho 1 - Planta baja	
Summary / Emergency light scene ······	•••••150
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Luminaire layout plan	154
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Calculation objects / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Calculation objects / Light scene 1	• • 160
Working plane (Despacho 1 - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular	
illuminance (adaptive)	102

Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja

Despacho 2 - Planta baja

Doopdono I i ianta baja		
Summary / Emergency light scene ······		••••••163
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		•••• 165
Luminaire layout plan ·······	•••••	• • • • • • 167
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
Calculation objects / Emergency light scene		
Calculation objects / Light scene 1		
Working plane (Despacho 2 - Planta baja)/ Ligh illuminance (adaptive)	it scene 1 / Perpendicular ••••••••••	• • • • • • • • • • • • 175
Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Pl	lanta baja	
Despacho 3 - Planta baja		
Summary / Emergency light scene Summary / Light scene 1		178
Calculation objects / Emergency light scene · · · · Calculation objects / Light scene 1		
Working plane (Despacho 3 - Planta baja)/ Ligh illuminance (adaptive)		
Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Pl	lanta baja	
Despacho 4 - Planta baja		
Summary / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		••••• 191
Luminaire layout plan · · · · · • · · · · • · · · · • · · · • · · · • · · · · • · · · · • · · · · • · · · · • · · · · • · · · · • · · · · • · · · · • · · · · • · · · · • · · · · • · · · · • · · · · • · · · · • · · · · • · · · · • · · · · · • · · · · · • ·		
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	
Calculation objects / Light scene 1 · · · · · · · · · · · ·		
Working plane (Despacho 4 - Planta baja)/ Light illuminance (adaptive)	t scene 1 / Perpendicular ······	201
Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Pl	lanta baja	
Despacho 5 - Planta baja		
-		

 Summary / Emergency light scene
 202

 Summary / Light scene 1
 204

 Luminaire layout plan
 206

 Luminaire list
 209

 Calculation objects / Emergency light scene
 210

Calculation objects / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	212
Working plane (Despacho 5 - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular illuminance (adaptive)	214
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja	
Despacho 6 - Planta baja	
Summary / Emergency light scene Summary / Light scene 1	215 217
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Calculation objects / Emergency light scene Calculation objects / Light scene 1	223
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja	
Despacho 7 - Planta baja	
Summary / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Summary / Light scene 1 ·····	
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Luminaire list	
Calculation objects / Emergency light scene Calculation objects / Light scene 1	236
Working plane (Despacho 7 - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular ······ illuminance (adaptive)	
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja	
Despacho 8 - Planta baja	
Summary / Emergency light scene ······	241
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • 243
Luminaire layout plan	
Calculation objects / Emergency light scene	
Calculation objects / Lineigency light scene 1	
Working plane (Despacho 8 - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular ······illuminance (adaptive)	
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja	
Despacho 9 - Planta baja	
Summary / Emergency light scene ······	254

Luminaire layout plan	· · · · 261 · · · · 262 · · · 264
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja	
Despacho 1O - Planta baja	
Summary / Light scene 1	· • 271
Calculation objects / Emergency light scene Calculation objects / Light scene 1 Working plane (Despacho 10 - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular	• • • • 277
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja Entrada patinillo 1 - Planta baja Summary / Emergency light scene	
	• • 280
Summary / Emergency light scene Summary / Light scene 1 Luminaire layout plan	
Summary / Light scene 1 Luminaire layout plan Luminaire list	·· 282 ··· 284 ··· 286
Summary / Light scene 1 Luminaire layout plan Luminaire list Calculation objects / Emergency light scene Calculation objects / Light scene 1	· · 282 · · · 284 · · · 286 · · · 287
Summary / Light scene 1 Luminaire layout plan Luminaire list Calculation objects / Emergency light scene Calculation objects / Light scene 1 Working plane (Entrada patinillo 1 - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular	· · 282 · · · 284 · · · 286 · · 287 · · · 289
Summary / Light scene 1 Luminaire layout plan Luminaire list Calculation objects / Emergency light scene Calculation objects / Light scene 1 Working plane (Entrada patinillo 1 - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular illuminance (adaptive)	· · 282 · · · 284 · · · 286 · · 287 · · · 289

Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja

Escalera 1 - Planta baja

Lecalera i - Flanta Daja		
Summary / Emergency light scene · · · · · · · · ·		304
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
Calculation objects / Emergency light scene		••••• 312
Calculation objects / Light scene 1		
Working plane (Escalera 1 - Planta baja)/ Light silluminance (adaptive)	cene 1 / Perpendicular ••••	••••••••316
Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Pla	anta baja	
Escalera 2 - Planta baja		
Summary / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		317
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	319
Luminaire layout plan · · · · · · · · Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
Calculation objects / Emergency light scene · · · · ·		
Calculation objects / Light scene 1 · · · · · · · · · ·		
Working plane (Escalera 2 - Planta baja)/ Light so illuminance (adaptive)	cene 1 / Perpendicular · · · ·	330
Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Pla	anta baja	
Escalera 3 - Planta baja		
Summary / Emergency light scene ······		331
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
Luminaire layout plan · · · · · • · · · · · · · · · · · · ·		
Luminaire list · · · · · · Calculation objects / Emergency light scene · · · · ·		
Calculation objects / Emergency light scene Calculation objects / Light scene 1		
Working plane (Escalera 3 - Planta baja)/ Light scilluminance (adaptive)	cene 1 / Perpendicular •••	343

Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja

Mostador de recepeción 1 - Planta baja

Summary / Emergency light scene ······	344
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	346
$ \text{Luminaire layout plan} \cdots \bullet $	348
Luminaire list	• 350
Calculation phiects / Emergency light scene	351

Working plane (Mostador de recepeción 1 - Planta baja)/ Light scene 1 /
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja
Mostrador de recepción 2 - Planta baja
Summary / Emergency light scene • 356 Summary / Light scene 1 • 356 Luminaire layout plan • 360 Luminaire list • 362 Calculation objects / Emergency light scene • 363 Calculation objects / Light scene 1 • 365 Working plane (Mostrador de recepción 2 - Planta baja)/ Light scene 1 / • 367
Perpendicular illuminance (adaptive)
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja
Oficina - Planta baja
Summary / Emergency light scene
Calculation objects / Emergency light scene
Working plane (Oficina - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular illuminance
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja
Oficina norte - Planta baja
Summary / Emergency light scene 383 Summary / Light scene 1 385 Luminaire layout plan 387 Luminaire list 39 Calculation objects / Emergency light scene 39 Calculation objects / Light scene 1 394 Plano útil (Oficina norte - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular illuminance 396 (adaptive) 396
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja
Oficina sur - Planta baja
Summary / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·

Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Calculation objects / Emergency light scene ···································	
Calculation objects / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Plano útil (Oficina sur - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular illuminance (adaptive)	••••••410
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja	
Pasillo 1 - Planta baja	
Summary / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•••••411
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · Luminaire list	• 415
Luminaire list Calculation objects / Emergency light scene	••••418
	421
Working plane (Pasillo 1 - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular illuminance (adaptive)	423
Pasillo 2 - Planta baja	
Summary / Emergency light scene Summary / Light scene 1	
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Luminaire list Calculation objects / Emergency light scene ···································	•••••431
Calculation objects / Light scene 1	
Emergency route 2 / Emergency light scene / Perpendicular illuminance (adaptive)	• 436
Working plane (Pasillo 2 - Planta baja)/ Light scene 1 / Perpendicular illuminance (adaptive)	437
Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja	
Sala de formación - Planta baja	
Summary / Emergency light scene	•••438
Summary / Light scene 1	440
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Luminaire list	
Calculation objects / Emergency light scene	
Calculation objects / Light Scene **********************************	• • • • • • • • • • • 449

Working plane (Sala de formación - Planta baja)/ Light scene illuminance (adaptive)	1 / Perpendicular ······451
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja	
Sala de reuniones 1 - Planta baja	
Summary / Emergency light scene Summary / Light scene 1 Luminaire layout plan Luminaire list Calculation objects / Emergency light scene Calculation objects / Light scene 1 Working plane (Sala de reuniones 1 - Planta baja)/ Light sceilluminance (adaptive)	
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja	
Sala de reuniones 2 - Planta baja	
Summary / Emergency light scene	••••••••••••••••••••••••465
Luminaire layout plan Luminaire list	
Calculation objects / Emergency light scene	473 475
Calculation objects / Light scene 1 Working plane (Sala de reuniones 2 - Planta baja)/ Light scenilluminance (adaptive)	
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja Vestíbulo principal - Planta baja	
Summary / Emergency light scene ······	
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Luminaire list	
Calculation objects / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Calculation objects / Light scene 1 Working plane (Vestíbulo principal - Planta baja)/ Light scene illuminance (adaptive)	e 1 / Perpendicular ······ 492
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Planta baja	
Vestíbulo secundario y sala de estar	- Planta baja
Summary / Emergency light scene Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	493 495

Luminaire list	502
Calculation objects / Emergency light scene ······	
Calculation objects / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Working plane (Vestíbulo secundario y sala de estar - Planta baja)/ Light scene 1 · · · · · · · · / Perpendicular illuminance (adaptive)	507
AOficina polígono de Torrellano - Building 1	
Primera planta	
Room list / Emergency light scene	508
Room list / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·· 517
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•••• 528
Calculation objects / Emergency light scene	
Calculation objects / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	••531
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta	
Almacén - Primera planta	
Summary / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•••••535
	•••• 537
Luminaire layout plan	•••• 539
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Calculation objects / Emergency light scene	
Calculation objects / Light scene 1 Working plane (Almacén - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular	•• 545
Working plane (Almacén - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular illuminance (adaptive)	347
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta	
Archivo - Primera planta	
Summary / Emergency light scene ······	••••548
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
	•••• 552
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Calculation objects / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Calculation objects / Light scene 1 Working plane (Archivo - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular ···································	••••• 559
illuminance (adaptive)	100

Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta

Aseo femenino - Primera planta

•	
Summary / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• 562
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Calculation objects / Emergency light scene ···································	
Calculation objects / Light scene 1	
Working plane (Aseo femenino - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular ···············illuminance (adaptive)	575
Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta	
Aseo masculino - Primera planta	
Summary / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	580
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Calculation objects / Emergency light scene Calculation objects / Light scene 1	585 587
Working plane (Aseo masculino - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular ····································	
illuminance (adaptive)	000
Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta	
Aseo movilidad reducida - Primera planta	
Summary / Emergency light scene · · · · · · · 5	90
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Calculation objects / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Calculation objects / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Working plane (Aseo movilidad reducida - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular illuminance (adaptive)	
Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta	

CPD - Primera planta

Summary / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	i
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · 60	5
Luminaire layout plan · · · · · • · · · • · · · • · · · • · · • · · • · · • · · • · · • · · • · · • · · • · · • · · • 6	07
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	C
Calculation objects / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1

Calculation objects / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	613
Working plane (CPD - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular illuminance	615
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta	
Cuarto de la limpieza - Primera planta	
Summary / Emergency light scene	616 618
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	623
Calculation objects / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	••••• 626
Working plane (Cuarto de la limpieza - Primera planta)/ Light scene 1 / · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•••• 628
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta	
Despacho 1 - Primera planta	
Summary / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	629
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	631
Luminaire layout plan	
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	636
Calculation objects / Emergency light scene Calculation objects / Light scene 1	
Working plane (Despacho 1 - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular ······illuminance (adaptive)	
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta	
Despacho 2 - Primera planta	
Summary / Emergency light scene	
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	••••• 646
Luminaire list	
Calculation objects / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	650
Working plane (Despacho 2 - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular illuminance (adaptive)	
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta	
Despacho 3 - Primera planta	
Summary / Emergency light scene ······	•••••655

Summary / Light scene 1 Luminaire layout plan	···· 659 ···· 662 ···· 663 ··· 665
Despacho 4 - Primera planta	
Summary / Emergency light scene Summary / Light scene 1 Luminaire layout plan ····· Luminaire list Calculation objects / Emergency light scene Calculation objects / Light scene 1 Working plane (Despacho 4 - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular illuminance (adaptive) AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta Entrada patinillo 1 - Primera planta	· · · 672 · · · · 675 · · · · · 676
Calculation objects / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	685 687 688
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta Entrada patinillo 2 - Primera planta	
Summary / Emergency light scene Summary / Light scene 1 Luminaire layout plan Luminaire list Calculation objects / Emergency light scene Calculation objects / Light scene 1 Working plane (Entrada patinillo 2 - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular illuminance (adaptive)	697 699 700

Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta	
Escalera 1 - Primera planta	
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • 705 • • • 707
Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta	
Escalera 1 - Primera planta	
Summary / Emergency light scene Summary / Light scene 1 Luminaire layout plan Luminaire list Calculation objects / Emergency light scene Calculation objects / Light scene 1	· · · 71C · · · 712 · · · 715 · · · 716 · · · 718
Working plane (Escalera 1 - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular ······ illuminance (adaptive)	•720
Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta	
Aŭficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta Escalera 2 - Primera planta	
Luminaire layout plan Luminaire list	
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta Escalera 2 - Primera planta	
Summary / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Luminaire layout plan ······ Luminaire list ·····	
Calculation objects / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Calculation objects / Light scene 1	• • • 735
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta	
Escalera 3 - Primera planta	
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · 738

AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta

Escalera 3 - Primera planta

Summary / Emergency light scene 1
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
Luminaire list
Calculation objects / Emergency light scene ····· 74 Calculation objects / Light scene 1 ····· 75
Calculation objects / Light scene 175
Working plane (Escalera 3 - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular ••••••••••••••••••••••••
illuminance (adaptive)
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta
Oficina - Primera planta
Summary / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
Calculation objects / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
Calculation objects / Light scene 1
Working plane (Oficina - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
manimance (adaptive)
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta
Oficina norte - Primera planta
Summary / Emergency light scene
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
Luminaire list
Calculation objects / Emergency light scene
Calculation objects / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
Working plane (Oficina norte - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular ::::::::::::::::::::::::::::::::::::
AOficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta

Oficina sur - Primera planta

Summary / Emergency light scene ···································	33
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	785
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	78
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	791
Calculation objects / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	792

Working plane (Oficina sur - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular ·············illuminance (adaptive)	
Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta Pasillo 1 - Primera planta	
•	
Summary / Emergency light scene···········	···• 797
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	799
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Calculation objects / Emergency light scene ·······	•••• 805
Calculation objects / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Emergency route 5 / Emergency light scene / Perpendicular illuminance · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	808
Working plane (Pasillo 1 - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular ·······illuminance (adaptive)	••••• 81C
Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta	
Pasillo 2 - Primera planta	
Summary / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • • 811
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•••• 813
Summary / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•••• 815
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	••••• 819
Calculation objects / Emergency light scene ······	• • • • 820
Calculation objects / Light scene 1 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Working plane (Pasillo 2 - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular ············illuminance (adaptive)	••••• 824
Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta	
Pasillo 3 - Primera planta	
Summary / Emergency light scene · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	825
Summary / Light scene 1	••• 827
Luminaire layout plan · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Luminaire list · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	832
Calculation objects / Emergency light scene	833
Calculation objects / Light scene 1	
Working plane (Pasillo 3 - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular ················illuminance (adaptive)	••••• 837

Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta

Sala de estar - Primera planta

Summary / Emergency light scene 838 Summary / Light scene 1 840 Luminaire layout plan 842 Luminaire list 847 Calculation objects / Emergency light scene 848 Calculation objects / Light scene 1 850 Working plane (Sala de estar - Primera planta)/ Light scene 1 / Perpendicular 852 illuminance (adaptive)
Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta
Sala de formación - Primera planta
Summary / Emergency light scene 853 Summary / Light scene 1 855 Luminaire layout plan 857 Luminaire list 861 Calculation objects / Emergency light scene 862 Calculation objects / Light scene 1 864 Working plane (Sala de formación - Primera planta)/ Light scene 1 / 866 Perpendicular illuminance (adaptive)
Aüficina polígono de Torrellano - Building 1 - Primera planta
Sala de reuniones - Primera planta
Summary / Emergency light scene 867 Summary / Light scene 1 869 Luminaire layout plan 871 Luminaire list 874 Calculation objects / Emergency light scene 875 Calculation objects / Light scene 1 877 Working plane (Sala de reuniones - Primera planta)/ Light scene 1 / 879 Perpendicular illuminance (adaptive)

Glossary • • • • • • 880



Rendimiento de un sistema FV conectado a red

PVGIS-5 valores estimados de la producción eléctrica solar:

Datos proporcionados:

Latitud/Longitud: 38.286,-0.622
Horizonte: Calculado
Base de datos: PVGIS-SARAH2
Tecnología FV: Silicio cristalino
FV instalado: 36.45 kWp
Pérdidas sistema: 14 %

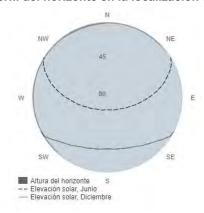
Resultados de la simulación

Ángulo de inclinación:35 °Ángulo de azimut:-20 °Producción anual FV:60378.12 kWhIrradiación anual:2144.2 kWh/m²Variación interanual:1506.78 kWh

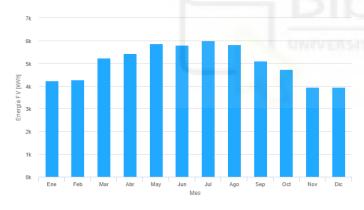
Cambios en la producción debido a:

Ángulo de incidencia: -2.61 %
Efectos espectrales: 0.57 %
Temperatura y baja irradiancia: -8.29 %
Pérdidas totales: -22.75 %

Perfil del horizonte en la localización seleccionad



Producción de energía mensual del sistema FV fijo:



Irradiación mensual sobre plano fijo:



Energía FV y radiación solar mensual

Mes	E_m	H(i)_m	SD_m
Enero	4222.9	140.7	434.9
Febrero	4279.5	144.7	438.0
Marzo	5226.2	180.8	394.5
Abril	5422.2	191.9	315.4
Mayo	5873.0	212.3	438.5
Junio	5810.0	214.9	133.9
Julio	5996.9	224.2	136.4
Agosto	5823.5	216.4	181.0
Septiembre	5111.8	185.7	254.4
Octubre	4732.4	167.4	390.5
Noviembre	3942.7	134.4	384.3
Diciembre	3937.2	130.9	307.5

E_m: Producción eléctrica media mensual del sistema definido [kWh].

 $H(i)_m$: Suma media mensual de la irradiación global recibida por metro cuadrado por los módulos del sistema dado [kWh/m²].

SD m: Desviación estándar de la producción eléctrica mensual debida a la variación interanual [kWh].

La Comisión Europea mantiene esta web para facilitar el acceso público a la información sobre sus iniciativas y las políticas de la Unión Europea en general. Nuestro propósito es mantener la información precisa y al día. Trataremos de corregir los errorese que se nos serialen. No obstante, la Comisión decida toda responsabilidad en relación con la información incluida en esta web.

Aunque hacemos lo posible por reducir al mínimo los errores técnicos, algunos datos o informaciones contenidos en nuestra web pueden haberse creado o estructurado en archivos o formatos no exentos de dichos errores, y no podemos garantizar que ello no interrumpa o afecte de alguna manera al servicio. La Comisión no asume ninguna responsabilidad por los problemas que puedan surgir al tuilizar este sitio o sitios externos con enlaces al mismo.

Para obtener más información, por favor visite https://ec.europa.eu/info/legal-notice_es

PVGIS ©Unión Europea, 2001-2023. Reproduction is authorised, provided the source is acknowledged, save where otherwise stated.

Calificación energética del edificio

Zona climática B3 Uso Otros usos
--

1. CALIFICACIÓN ENERGÉTICA DEL EDIFICIO EN EMISIONES

I NDI CADOR GLOBAL	INDICADORES PARCIALES			
< 24.7 A	CALEFACCIÓN		ACS	
24,7-40,1 B 40,1-61,7 C 61,7-80,3 D 803-98,8 E 98,8-123,5 F	Emisiones calefacción [kgCO₂/m²·año]	А	Emisiones ACS [kgCO ₂ /m ² ·año]	А
	0.73		0	
	REFRIGERACIÓN		ILUMINACIÓN	
Emisiones globales[kgCO ₂ /m ² ·año] ¹	Emisiones refrigeración [kgCO₂/m²·año]	А	Emisiones iluminación [kgCO ₂ /m²·año]	А
	4.97		8.06	

La calificación global del edificio se expresa en términos de dióxido de carbono liberado a la atmósfera como consecuencia del consumo energético del mismo.

	kgCO₂/m²-año	kgCO₂·año
Emisiones CO2 por consumo eléctrico	15.77	27388.19
Emisiones CO2 por otros combustibles	0.73	1272.33

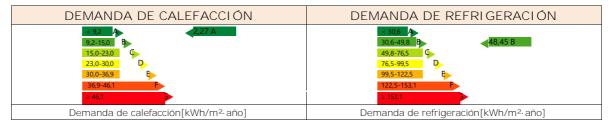
2. CALIFICACIÓN ENERGÉTICA DEL EDIFICIO EN CONSUMO DE ENERGÍA PRIMARIA NO RENOVABLE

Por energía primaria no renovable se entiende la energía consumida por el edificio procedente de fuentes no renovables que no ha sufrido ningún proceso de conversión o transformación.

I NDI CADOR GLOBAL	INDICADORES PARCIALES			
< 137.1 ♠ ◆95.89 A	CALEFACCIÓN		ACS	
137,1-222.8 222,8-342.8 342,8-445,7 445,7-548,5	Energía primaria calefacción [kWh/m²·año]	Α	Energía primaria ACS [kWh/m²-año]	А
548,5-685,6 F ≥ 685,6	2.78		0	
2 603,0	REFRI GERACI ÓN		ILUMINACIÓN	
Consumo global de energía primaria no renovable[kWh/m².año]1	Energía primaria refrigeración [kWh/m²·año]	А	Energía primaria iluminación [kWh/m²·año]	Α
	29.36		47.56	

3. CALIFICACIÓN PARCIAL DE LA DEMANDA ENERGÉTICA DE CALEFACCIÓN Y REFRIGERACIÓN

La demanda energética de calefacción y refrigeración es la energía necesaria para mantener las condiciones internas de confort del edificio.



¹ El indicador global es resultado de la suma de los indicadores parciales más el valor del indicador para consumos auxiliares, si los hubiera (sólo edificios terciarios, ventilación, bombeo, etc...). La energía eléctrica autoconsumida se descuenta únicamente del indicador global, no así de los valores parciales.





Unidades exteriores/ Recuperación de calar/ Industrial

1 Refrigerant
Temperature







[REYQ14-20U]



[Combinaciones hosto 54 CV]

COMBINACIONES VRV-IV RECUPERACIÓN DE CALOR

UNIDADES EXTERIOR	RES VRV-IV CON <u>R-</u>		REMQSU	REYQSU	REYQIOU	REYQ12U	REYQ13U	REYQ14U	REYQ16U	REYQ18U	REYQ20U
Capacidad	fifa 1 n	KVV		22,4	28	33,5	36,4	40	45	50,4	55,9
•			15,8	25	31,5	37,5	41	45	50	56,4	62,5
SEER			-/-	7,2	6,7	7,6	6,5	6,5	6,2	6,3	6,2
SCOP			-/-	4,2	4,6	4,1	4,7	4,3	4,3	4,4	4,1
S,C (%)			-/-	286,1	264,8	301,3	257	255,8	243,1	250,6	246,7
s,h (%)			-/-	165,1	169,7	160,6	183,8	168,3	167,5	172,5	162,7
Cantidad de unid. inter	riores conectables	nº		64	64	64	64	64	64	64	64
Índice de capacidad ¹¹¹	(mínmáx.)			100- 260	125-325	150- 390	162,5 - 422,5	175-455	200- 520	225 -585	250-650
Alimentación eléctrica	i	V	111/380V-415V	111/380V-415V	111/380V-415V	111 / 380V-415 V	111/380V-415V	111/380V-415V	111 / 380V-415 V	111/380V-415V	111/380V-415V
Camananan	Tipo		SCROLL	SCROLL	SCROLL	SCROLL	SCROLL	SCROLL	SCROLL	SCROLL	SCROLL
Compresor	Cantidad		1	1	1	1	2	2	2	2	2
	Líquido	mm	0 9,5 (3/8")	0 9,5 (3/8")	0 9,5 (3/8")	0 12,7 (1/2")	0 12,7 (1/2")	0 12,7 (1/2")	0 12,7 (1/2")	0 15,9 (5/8")	0 15,9 (5/8")
Conexiones de tuberías	Descarga	mm	0 15,9 (5/8")	0 15,9 (5/8")	0 19,1 (3/4")	019,1 (3/4")	019,1 (3/4")	0 22,2 (7/8")	0 22,2 (7/8")	0 22,2 (7/8")	0 28,6 (1"1/8)
tuberias	Gas	mm	0 19,1 (3/4")	0 19,1 (3/4")	0 22,2 (7/8")	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)
Refrigerante R-410A	kg /TC0 ₂ eq / PCA		9,7 / 20,2 / 2.087,5	9,7 / 20,2 / 2.087,5	9,8 / 20,5 / 2.087,5	9,9 / 20,7 / 2.087,5	19,4/ 40,5 / 2.087,5	11,8/24,6/ 2.087,5	11,8/24,6/ 2.087,5	11,8/24,6/ 2.087,5	11,8/24,6/ 2.087,5
Caudal de aire	Refrig./Calef.	m ³ /nin	162	162	175	185	324	223	260	251	261
	Alto	mm	1.685	1.685	1.685	1.685	1.685	1.685	1.685	1.685	1.685
Dimensiones	Ancho	mm	930	930	930	930	1.870	1.240	1.240	1.240	1.240
	Fondo	mm	765	765	765	765	765	765	765	765	765
Peso de la máquina		kg	230	230	230	230	460	314	314	317	317
Presión sonora		5	7	5/	5/	61		60	63	62	65
PRECIO (ffiÓDULO	OS)	::]	8.992,00€	14.571,00 €	15.887,00€	19.527,00€	-	23.018,00€	25.631,00€	28.101,00 €	32.429,00€
Classic / menor superficie	REYQ-U		solo combinación múltiple	8	10	12		14	16	18	20
Calefacción continua	REMQ5U / REYQ-U		solo combinación múltiple		5+5		5+8		8+8	8+ 10	8+12
Alta eficiencia***	REMQ5U / REYQ-U		solo combinación múltiple		5+5		5+8		8+8	8+ 10	8+12

UNIDADES EXTERIO	RES VRV-IV CON R.	410A	REYQ22U	REYQ24U	REYQ26U	REYQ28U	REYQ30U	REYQ32U	REYQ34U	REYQ36U	REYQ38U
0	Refri eración	kW	61,5	67,4	73,5	78,5	83,9	90	95,4	101	106,3
Capacidad	Cale acción		69	75	82,5	87,5	94	100	106,5	113	119
SEER			6,6	6,5	6,5	6,4	6,7	6,2	6,6	6,5	6,8
SCOP			4,5	4,3	4,5	4,4	4,6	4,3	4,4	4,2	4,5
S,C (%)			260,4	257,7	257,5	251,9	266,8	243,1	259,2	255,3	269,2
s,h (%)			178,5	167,6	175,5	174,8	179,4	169,1	172	166,3	176
Cantidad de unid. inte	eriores conectables	nº	64	64	64	64	64	64	64	64	64
Índice de capacidad1	11 (mínmáx.)		275-715	300-780	325-845	350-910	375-975	400-1.040	425-1.105	450-1.170	475-1235
Alimentación eléctrica		V	111/380V-415V	111/ 380 V-415 V	111/380V-415V	111 / 380V-415 V	111 / 380V-415 V	111/380V-415V	111/380V-415V	111/380V-415V	111/380V-415V
C	Tipo		SCROLL	SCROLL	SCROLL	SCROLL	SCROLL	SCROLL	SCROLL	SCROLL	SCROLL
Compresor	Cantidad		2	3	3	3	3	4	4	4	4
	Líguido	mm	0 15,9 (5/8")	0 15,9 (5/8")	0 19,1 (3/4")	019,1 (3/4")	019,1 (3/4")	0 19,1 (3/4")	019,1 (3/4")	019,1 (3/4")	0 19,1 (3/4")
Conexiones de tuberías	Descarga	mm	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 34,9 (13/8")
luberias	Gas	mm	0 28,6 (1"1/8)	0 34,9 (13/8")	0 34,9 (13/8")	0 34,9 (13/8")	0 34,9 (13/8")	0 34,9 (13/8")	0 34,9 (13/8")	041,3(15/8")	041,3(15/8")
Caudal de aire	Refrig./Calef.	m¹/nin	360	422	408	445	436	520	511	521	598
	Alto	mm	1.685	1.685	1.685	1.685	1.685	1.685	1.685	1.685	1.685
Dimensiones	Ancho	mm	1.870	2.210	2.210	2.210	2.210	2.490	2.490	2.490	3.120
	Fondo	mm	765	765	765	765	765	765	765	765	765
Peso de la máquina		.![460	544	544	544	547	628	631	634	777
Calefacción continua	REYQ-U		10+ 12	8+ 16	12+ 14	12 + 16	12 + 18	16+ 16	16+ 18	16+ 20	8+12+18
Alta eficiencia***	REYQ-U		10+12	8+8+8	8+8+10	8+10+10	8+8+14	8+10+14	8+ 12+14	8+14+14	8+14+16

noto: poro selecciones por encimo del ratio de conexión de 130%, consulte lo documentación técnico correspondiente.

REYQ-U RECUPERACIÓN DE CALOR	COMBINACIÓN DE DOS MÓDULOS DE VRV IV	COMBINACIÓN DE TRES MÓDULOS DE VRV IV
Accesorios de unidades exteriores R-410A	de 22 a 36 CV	de 38 a 54CV
Kit de tuberías de conexión múltiple de unidades exteriores	BHFQ23P907 A	BHFQ23P1357
Precio	519,00€	1.039,00€

(j) noto: capacidades nominales: refrigeración (temp. interior Z?°CBS, temp. exterior 35°CBS). Calefacción (temp. interior ZO°CBS, temp. exterior ?°CBS).

íl□TR

(1). Bajo ciertas condiciones, el sistema admite combinaciones con un Índice de capacidad de unidades interiores par encima del 130% de lo capacidad nominal de lo unidad exterior Contacte con nuestro Departamento de Ingeniería paro más información.

^{**} Se pueden hacer combinaciones libres de los módulos, pero las distancias máximos de tuberías se verán limitadas.

nota: consultor juntas Refnet en página 288

<iiiVERTEJ3.>

<u>IR-410A</u>I

Alta eficiencia***	REYQ-U«		10+14+16	12+14+16	14+14+16	14+16+16	16+16+16	16+16+18	16+18+18	18+18+18
Calefacción continua	REYQ-U		10+12+18	10+16+16	12+16+16	14+16+16	16+16+16	16+16+18	16+18+18	18+18+18
Peso de la máquina		.,a_7	77	858	858	858	942	945	948	951
	Fondo	mm	765	765	765	765	765	765	765	765
Dimensiones	Ancho	mm	3.140	3.450	3.450	3.760	3.760	3.760	3.760	3.760
	Alto	mm	1.685	1.685	1.685	1.685	1.685	1.685	1.685	1.685
Caudal de aire	RefrigJCalef.	m¹/nin	611	695	705	743	780	771	762	753
	Gas	mm	0 28,6 (1"1/8)	0 34,9 (13/8")	0 34,9 (13/8")	0 34,9 (13/8")	0 34,9 (13/8")	0 34,9 (13/8")	0 34,9 (13/8")	041,3(15/8"
conexiones de luberias	Descarga	mm	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)	0 28,6 (1"1/8)
	Líquido	mm	0 15,9 (5/8")	0 15,9 (5/8")	019,1 (3/4")	019,1 (3/4")	019,1 (3/4")	0 19,1 (3/4")	019,1 (3/4")	0 19,1 (3/4")
•	Cantidad		4	5	5	6	6	6	6	6
Compresor	Tipo		SCROLL							
Alimentación eléctric	a	V	I11/380V-415V	III/380V-41SV	111/380V-41SV	11I/380V-41SV	I11/380V-415V	I11/380V-41SV	I11/380V-41SV	111 / 380V-415 V
ndice de capacidad'	" (mínmáx.)		500-1.300	525-1.365	550-1.430	575-1.495	600-1.560	625-1.625	650-1.690	675-1.755
Cantidad de unid. inte	eriores conectables	nº	64	64	64	64	64	64	64	64
s,h (%)			176,1	167,8	171,9	168,8	168,5	170,3	171,7	173,3
s,c (%)			259,6	250,2	249,3	246,8	243,1	254,4	265,7	275,2
SCOP			4,5	4,3	4,4	4,3	4,3	4,3	4,4	4,4
SEER			6,6	6,3	6,3	6,2	6,2	6,4	6,7	7
Capacidad	Calefacción	kW	125,5	131,5	137,5	145	150	156,5	163	169,5
	Refrigeración		111,9	118	123,5	130	135	140,4	145,8	151,2
JNIDADES EXTERIO	DRES VRV-IV CON R	<u>-41DA</u> I	REYQ40U	REYQ42U	REYQ44U	REYQ46U	REYQ48U	REYQ50U	REYQ52U	REYQ54U

CAJAS BS	
BS1010A	866,00€
BS1016A	991,00 €
BS1025A	2.107,00€
8S4014AV18	4.235,00€
8S6014AV18	5.951,00€
8S8014AV1B	7.439,00 €
8S10014AV1B	8.555,00€
8S12014AV18	9.920,00€
BS16014AV1B	11.159,0 <mark>0€</mark>

noto: poro más información sobre los cajas BS ver página siguiente

o Corocterísticos

- 1) Temperatura de Refrigerante Variable (VRT): mo\jor eficiencia \J mejor confort.
- 2) Colefocción continuo en módulos múltiples.
- 3) Compatible con climotizodores de expansión directo, unidades de producción de aguo (hidrobox) de bojo \J alto temperatura, cortinas de aire Biddle.
- 4) modulación hosto el 5% de lo copocidod de lo unidad exterior.
- 5) Sistema optimizado poro rendimiento estocionol.
 - 6) Funcionamiento en recuperación de color optimizado gracias o los nuevos cojos BS.
 - 7) Todos los compresores Inverter.
 - 8) Displo\J digital en unidad exterior.



 • flOTA: estos límites de temperatura son distintos poro producción de aguo con hidrokits. Ver databook

Consulta nuestras soluciones de mantenimiento y monitorización , en la página 421

PRECIOS comBlilACIOILES

Classic / menor superficie	Calefacci	ón continua	Alta eficiencia			
REYQ8U = 14,571,00€						
REYQ10U = 15.887,00€	REYQ10U	REMQ5U + REMQ5U + B1 = 18.503,00€	REYQ10U	REMQ5U + REMQ5U + B1 = 18.503,00€		
REYQ12U = 19.527,00€						
	REYQ13U	REMQ5U + REYQSU + B1 = 24.082,00€	REYQ13U	REMQ5U + REYQSU + B1 = 24.082,00€		
REYQ14U = 23.018,00 €						
REYQ16U = 25.631,00€	REYQ16U	REYQSU + REYQSU + B1 = 29.661,00 €	REYQ16U	REYQSU + REYQSU + B1 = 29.661,00 €		
REYQ18U = 28.101,00€	REYQ18U	REYQSU + REYQ10U + B1 = 30.977,00€	REYQ18U	REYQSU + REYQ1OU + B1 = 30.977,00 €		
REYQ20U = 32.429,00 €	REYQ20U	REYQSU + REYQ12U+ B1 = 34.617,00€	REYQ20U	REYQSU + REYQ12U + B1 = 34.617,00 €		
	REYQ22U	REYQ10U + REYQ12U + B1 = 35.933,00 €	REYQ22U	REYQ10U + REYQ12U + B1 = 35.933,00€		
	REYQ24U	REYQSU + REYQ16U + B1 = 40.721,00 €	REYQ24UALUEF	REYQSU + REYQSU + REYQSU + B2 = 44.752,00 €		
	REYQ26U	REYQ12U + REYQ14U + B1 = 43.064,00 €	REYQ26UALUEF	REYQSU + REYQSU + REYQ10U + B2 = 46.068,00 €		
	REYQ28U	REYQ12U + REYQ16U + B1 = 45.677,00 €	REYQ28UALUEF	REYQSU + REYQ10U + REYQ10U + B2 = 47.384,00 €		
	REYQ30U	REYQ12U+REYQ18U+B1 =48.147,00€	REYQ30UALUEF	REYQSU + REYQSU + REYQ14U + B2 = 53.199,00 €		
	REYQ32U	REYQ16U + REYQ16U + B1 = 51.781,00€	REYQ32UALUEF	REYQSU + REYQ10U + REYQ14U + B2 = 54.515,00 €		
	REYQ34U	REYQ16U + REYQ18U + B1 = 54.251,00€	REYQ34UALUEF	REYQSU + REYQ12U + REYQI4U + B2 = 58.155,00 €		
	REYQ36U	REYQ16U + REYQ20U + B1 = 58.579,00 €	REYQ36UALUEF	REYQSU + REYQ14U + REYQI4U + B2 = 61.646,00 €		
	REYQ38U	REYQSU + REYQ12U + REYQ1SU+ B2 = 63.238,00 €	REYQ38UALUEF	REYQSU + REYQ14U + REYQI6U + B2 = 64.259,00 €		
	REYQ40U	REYQ10U + REYQ12U + REYQ18U + B2 = 64.554,00 €	REYQ40UALUEF	REYQ10U + REYQ14U + REYQ16U + B2 = 65.575,00		
	REYQ42U	REYQ10U + REYQ16U + REYQ16U + B2 = 68.188,00 €	REYQ42UALUEF	REYQ12U + REYQ14U + REYQ16U + B2 = 69.215,00		
	REYQ44U	REYQ12U + REYQ16U + REYQ16U + B2 = 71.828,00 €	REYQ44UALUEF	REYQ14U + REYQ14U + REYQ16U + B2 = 72.706,00		
	REYQ46U	REYQ14U + REYQ16U + REYQ16U + B2 = 75.319,00 €	REYQ46U	REYQ14U + REYQ16U + REYQ16U + B2 = 75.319,00€		
	REYQ48U	REYQ16U + REYQ16U + REYQ16U + B2 = 77.932,00 €	REYQ48U	REYQ16U + REYQ16U + REYQ16U + B2 = 77.932,00		
	REYQ50U	REYQ16U + REYQ16U + REYQ18U + B2 = 80.402,00 €	REYQ50U	REYQ16U + REYQ16U + REYQ18U + B2 = 80.402,00		
	REYQ52U	REYQ16U + REYQ18U + REYQ18U + B2 = 82.872,00 €	REYQ52U	REYQ16U + REYQ18U + REYQ18U + B2 = 82.872,00		
	REYQ54U	REYQ18U + REYQ18U + REYQ18U + B2 = 85.342,00 €	REYQ54U	REYQ18U + REYQ18U + REYQ18U + B2 = 85.342,00		

VRV VRVIV C⁺series/ VRV IV Wigni VRV IV S-series / VRV IV Compact

Unidades Round Flow cassette / Industrial

UNIDADES ROUND FLO	OW CASSETTE		FXF	Q20B	FXFQ25B	FXFQ32B	FXFQ40B	FXFQS0B
Capacidad nominal			kW	2,2	2,8	3,6	4,5	5,6
Capacidad Horriiriai	:ri?a չո		KV V	2,5	3,2	4,0	5,0	6,3
Consumo			W	38	38	38	38	53
Consumo	:ri?a չո		vv	38	38	38	38	53
Dimensiones	Unidad	Al.xAn.xF.	mm	204 x 840 x 840				
Peso	Unidad		kg	20	20	20	20	21
	Modelo			BYCQ140E	BYCQ140E	BYCQ140E	BYCQ140E	BYCQ140E
Panel decorativo	Dimensiones	Al.xAn.xF.	mm	50 x 950 x 950				
	Peso		kg	5,5	5,5	5,5	5,5	5,5
Presión sonora	Alto		dD(A)	31	31	31	32	33
Flesion sonora	Bajo	dB(A)		28	28	28	28	28
Caudal de aire	Alto		m³/min	12,5	13,0	12,5	14,0	15,5
Caudai de aire	Bajo		m /min	9,0	9,0	9,0	9,0	10,0
Velocidades del ventilad	or		nº	2	2	2	2	2
Refrigerante				R-410A	R-410A	R-410A	R-410A	R-410A
Conexiones de tubería	Líguido		mm	0 6,4 (1/4")	0 6,4 (1/4")	0 6,4 (1/4")	0 6,4 (1/4")	0 6,4 (1/4")
Coriexiones de tuberia	Gas			012,7 (1/2")	0 12,7 (1/2")	0 12,7 (1/2")	012,7 (1/2")	0 12,7 (1/2")

UNIDADES ROUND FL	LOW CASSETTE		FXF	Q63B	FXFQS0B	FXFQ100B	FXFQ125B
Capacidad nominal	epacidad nominal Refri eración		kW	7,1	9,0	11,2	14,0
•	Cale acción			8,0	10,0	12,5	16,0
Consumo	.0		W	61	92	115	186
Consumo	:ri?a ¿n		**	61	92	115	186
Dimensiones	Unidad	Al.xAn.xF.	mm	204 × 840 × 840	246 x 840 x 840	246 x 840 x 840	288 x 840 x 840
Peso	Unidad		kg	21	24	24	26
	Modelo			BYCQ140E	BYCQ140E	BYCQ140E	BYCQ140E
Panel decorativo	Dimensiones	Al.xAn.xF.	mm	50 x 950 x 950	50 x 950 x 950	50 × 950 × 950	50 x 950 x 950
	Peso		kg	5,5	5,5	5,5	5,5
5 ''	Alto		dB(A)	34	38	41	44
Presión sonora	Bajo		UDIA	29	32	33	34
	Alto			16,5	23,5	26,5	33,0
Caudal de aire	Bajo		m'/min	11,0	14,5	17,0	20,0
Velocidades del ventilador		nº	2	2	2	2	
Refrigerante				R-410A	R-410A	R-410A	R-410A
Constigues de tubería	Líquido		mm	0 9,5 (3/8")	0 9,5 (3/8")	0 9,5 (3/8")	0 9,5 (3/8")
Conexiones de tubería	Gas			0 15,9 (5/8")	0 15,9 (5/8")	0 15,9 (5/8")	0 15,9 (5/8")

Panel autolimpiable

Daikin ha sido la primera empresa en lanzar un panel de decoración autolimpiable. Con este panel, los costes se reducen ya que el filtro se limpia automáticamente una vez al día. Hasta un 50% de ahorro de energía es posible gracias la limpieza diaria del filtro.

































[FXF0-B]

o Confort de 360°

Lo unidad Round Flow de cassette creo un alto nivel de confort como consecuencia de:

- 1) Distribución radial del aire en 360°.
- 2) ma or flujo de aire horizontal que se traduce en menos corrientes de aire frío.
- 3) Lo reducción de los velocidades del aire se traduce en uno menor exposición directoo corrientes de aire frío en zonas ocupados.
 - · Reloj con cambio automático de horario invierno/verano.
 - · ma or confort gracias o lo función "turbo" (rápido Refrigeración/ Calefacción).

o Sensor de presencio 1:J temperoturo (Opcional)







o Ponel outolimpioble(Opcional)

El panel decorativo está equipado con un filtro especial, que se limpio de formo automático uno vez al día. Todo el polvo que se adhiere al filtro se acumulo en lo unidad interior puede ser eliminado con uno aspiradora estándar. Gracias al nuevo panel, el consumo anual del equipo disminu e los niveles de confort se elevan notablemente.





CONTROL WIFI (Opcional)

Lo unidad interior se puede contralor desde cualquier localización vía smortphone, toblet, Rlexo o Google Rssistont.

o Paneles decorativos









	Blanco	negro	Rutolimpioble	Diseño integrado
Panel	BYCQ140E	BYCQ140EB	BYCQ140EGF	BYCQ140EP
	501,00 €	687,00 €	1.008,00 €	739,00 €
mando	BRC7FR532F	BRC7FR532FB	BRC7FR532F	BRC7FB532F
mando	99,00 €	99,00 €	99,00 €	99,00 €
Sensor	BRYQ1408 (opcional)	BRYQ140BB (opcional)	BRYQ1408 (opcional)	BRYQ140C (opcional)
	144,00 €	144,00 €	144,00 €	144,00 €

(CI) noto: poro el funcionamiento del mondo inalámbricoy del sensor, es necesario el control madoko BRCIHSZW / BRC1H52S / BRCIHSZK



o Control modoko (Opcional)



BRC1H52W







BRC1H52K

ES.DKílWSERVER	Control Wifi + Control vio web/PC(opcional).	226,00€
BRC1H52W/S/K	Control modoko (por cable) Opcional. Ver modelos pág. 394	209,00€
BRC7F532F	Control remoto (por infrarrojos)	205,00€

UÍIIDADES	ROUIID
FLOW CAS	
FLOW CA	SSETTE

UÍIIDRDES

FXFQ20B

FXFQ25B BYCQ140E 1.432,00 € 501,00€ 1.933,00 € FXFQ32B BYCQ140E
EVEC 200 DV 004 405
EYEO32R RYCO1/0E
1.964,00 € 1.964,00 €
FXFQ40B BYCQ140E 2.150,00 €
301,000
FXFQS0B BYCQ140E 2.243,00 €
301,000
FXFQ63B BYCQ140E 2.432,00 €
301,000
FXFQ80B BYCQ140E 2.648,00 €
2.117,000
FXFQ100B BYCQ140E 3.085,00 €
2.584,00€ 501,00€ 5.085,00 €
FXFQ125B BYCQ140E 2 220 00 0
2.819,00€ S01,00€ 3.320,00 €

PAÍIEL

BYCQ140E

TOTAL



VAV IV Compact

Unidades de Cassette vista / Industrial

UNIDADES DE CASSET	UNIDADES DE CASSETTE VISTA		FXU	Q71A	FXUQ100A
Capacidad nominal :f;ifa 1¿ n		kW	8,0 9,0	11,2 12,5	
Consumo	:f;ifa 1¿ n		W	90 73	200 179
Dimensiones	Unidad	Al.xAn.xF.	mm	198 x 950 x 950	198 x 950 x 950
Peso	Unidad		kg	26,0	27,0
Presión sonora	Alto		dB(A)	40	47
Presion sonora	Bajo		ub(A)	36	40
Caudal de aire	Alto			22,5	31
Caudal de alle	Bajo			16	21
Velocidades del ventilad	lor		nº	3	3
Refrigerante				R-410A	R-410A
Canavianaa da tubaria	Líquido		mm	0 9,5 (3/8")	0 9,5 (3/8")
Conexiones de tubería	Gas		mm	0 15,9 (5/8")	0 15,9 (5/8")



IIOTR Los capacidades de refrigeración nominales se basan en: temperatura interior: Z?°CBS.

Los capacidades de calefacción nominales se basan en: temperatura interior: ZO°CBS

Los capacidades son netos, incluyendo uno deducción para lo refrigeración (uno adición poro lo calefacción) poro el calor del motor del ventilador.



VRV IV Compact

Unidades de Suela y Pared/ Industrial

UNIDADES DE SUELO	CON ENVOLVENTE		FXL	Q20P	FXLQ25P	FXLQ32P	FXLQ40P	FXLQS0P	FXLQ63P
Capacidad nominal	:f;ifa 1¿ n		kW	2,2 2,5	2,8 3,2	3,6 4,0	4,5 5,0	5,6 6,3	7,1 8,0
Consumo			W	49	49	90	90	110	110
	.1,114 17.11			49	49	90 600 x 1.140 x 232	90 600 x 1.140 x 232	110 600 x 1.420 x 232	110
Dimensiones Peso	Unidad Unidad	Al.xAn.xF.	mm kg	600 x 1.000 x 232 27	600 x 1.000 x 232 27	32	32	38	600 x 1.420 x 232 38
	Alto			35	35	35	38	39	40
Presión sonora	Bajo		dB(A)	32	32	32	33	34	35
Caudal de aire	Alto			7,0	7,0	8,0	11,0	14,0	16,0
Velocidades del ventilado	Bajo		– m'/min – nº	6,0	6,0	6,0	8,5	11,0	12,0
Refrigerante	JI .		_ ''	R-410A	R-410A	R-410A	R-410A	R-410A	R-410A
Conexiones de tubería	Líquido		mm	0 6,4 (1/4")	0 6,4 (1/4")	0 6,4 (1/4")	0 6,4 (1/4")	0 6,4 (1/4")	0 9,5 (3/8")
Coriexiones de tuberia	Gas		mm	0 12,7 (1/2")	0 12,7 (1/2")	0 12,7 (1/2")	0 12,7 (1/2")	0 12,7 (1/2")	0 15,9 (5/8")

UNIDADES DE PARED		FXAQ15A	FXAQ20A	FXAQ25A	FXAQ32A	FXAQ40A	FXAQS0A	FXAQ63A	
0		1.347	1,5	2,2	2,8	3,6	4,5	5,6	7,1
Capacidad nominal	:f fa 1¿ n	kW	1,7	2,5	3,2	4,0	5,0	6,3	8,0
Consumo	Refri eración	W	20	20	30	30	20	30	50
Consumo	Cale acción	Cale acción		30	40	40	20	40	60
Dimensiones	Unidad Al.xAnxl	. mm	290 x 795 x 266	290 x 1.050 x 269	290 x 1.050 x 269	290 x 1.050 x 269			
Peso	Unidad	kg	12,0	12,0	12,0	12,0	15,0	15,0	15,0
Presión sonora	Alto	AD(A)	32	33	35	37,5	37	41	46,5
Presion sonora	Bajo	dB(A)	28,5	28,5	28,5	28,5	33,5	35,5	38,5
Caudal de aire	Alto	m'I	8,4	9,1	9,4	9,8	12,2	14,4	18,3
Caudai de alle	Bajo	min	7,0	7,0	7,0	7,0	9,7	11,5	13,5
Velocidades del ven	tilador	nº	2	2	2	2	2	2	2
Refrigerante			R-410A	R-410A	R-410A	R-410A	R-410A	R-410A	R-410A
Conexiones de	Líquido	mm	0 6,4 (1/4")	0 6,4 (1/4")	0 6,4 (1/4")	0 6,4 (1/4")	0 6,4 (1/4")	0 6,4 (1/4")	0 9,5 (3/8")
tubería	Gas	mm	012,7 (1/2")	0 12,7 (1/2")	0 12,7 (1/2")	012,7(1/2")	0 12,7 (1/2")	0 12,7 (1/2")	0 15,9 (5/8")

ilOTR
Los capacidades de refrigeración nominales se basan en: temperatura interior: Z?°CBS.

Los capacidades de calefacción nominales se basan en: temperatura interior: ${\rm ZO}^{\circ}{\rm CBS}$

Los capacidades son netos, incluyendo uno deducción para lo refrigeración (uno adición poro lo calefacción) poro el calor del motor del ventilador.

















[FXRO-R]

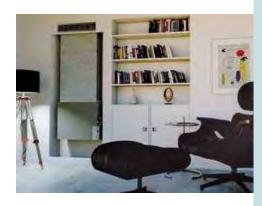
o FXLO-P

- 1) nuevo diseño más elegante en lo unidad con envolvente.
- 2) Ideal poro instalardebajo de lo ventano.
- 3) Lo instalación de tuberías en los conexiones de lo porte posterior permite montar lo unidad en lo pared, por lo que se puede limpiar debajo de lo unidad en donde el polvo tiende o acumularse.
- 4) mu silencioso.

o FXRQ-R

[FXLO-P]

- 1) nuevo diseño basado en los unidades de doméstico, que se adopto o cualquier tipo de decoración interior.
- **2)** Reducción del peso en un 48% en comparación con lo serieanterior.
- **3)** Se pueden programar 5 ángulos de descargo diferentes mediante el mondo o distancio.







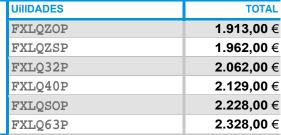




CONTROL WIFI (Opcional)

Lo unidad interior se puede controlar desde cualquier localización vío smortphone, toblet, Rlexo o Google Rssistont.

SUELO CON EIIVOLVEIITE FXL



	UÍIIDADES	TOTAL
	FXAQlsa	1.160,00 €
UílIDADES	FXAQZOA	1.197,00 €
	FXAQZSA	1.229,00 €
DE PARED	FXAQ32A	1.264,00 €
	FXAQ40A	1.330,00 €
	FXAQSOA	1.448,00 €
	FXAQ63A	1.496,00 €

ES.DKílWSERVER	Control Wifi + Control vío web/PC(opcional).	226,00€
BRC1H52W/S/K	Control modoko (por cable) Opcional. Ver modelos pág. 394	209,00€
BRC7EA628	Control remoto (por infrarrojos) Bombo de Color. Poro FXRQ-R	214.00 €



VRVIV+

Cajas BS / Industrial

o máximo ílexibilidod de dise1"10 \J velocidad de i1-1stoloció1-1

• Exclusivo gamo de cojos BS individuales \J Cojo individual: 1 solido múltiples poro lograr un diseño rápido \J flexible.

· Tiempo de instalación más reducido gracias o lo amplio goma, tamaño compacto \J peso ligero de los cojos BS.



[BS1Q10,16,25R]

Cojo múltiple 4- 6- 8-10-12-16 solidos



Corocterísticos cojo individual

- 1) Diseño exclusivo en el mercado.
- 2) Compacto \J ligero poro instalar.
- 3) Sin límite de combinación entre individuales \J múltiples.
- 4) Se pueden conector unidades interiores hastaíndice 250 (28 kW).
- 5) Permite aplicaciones multi inquilino.

o Corocterísticos cojo múltiple

- 1) Hasta un 70% más pequeño que lo gamo anterior.
- 2) Instalación más rápido gracias al número reducido de puntos de soldadura IJ cableado.
- 3) Hasta 16 kW de capacidad disponibles por puerto.
- 4) Se pueden conector unidades hasta lo clase 250 (28 kW) combinando 2 puertos.
- 5) Sin límite en el número de puertos sin usar lo que permite lo instalación por foses \J reservas.
- 6) Sin límite de combinación entre individuales V múltiples.

o máximo confort en todo momento

· Gracias o los cojos 8S, todos los unidades interiores que no estén cambiando de refrigeración o calefacción o viceversa continúan proporcionando color/ frío. Esto se debe o que nuestro sistema de recuperación de color no necesito ecualizar lo presión de todo el sistema cuando uno o más unidades cambian de modo.



BSIO-A

Cajas de recuperación individual para sistemas VRV IV de recuperación de calor

DATOS TÉCNICOS	NICOS				Q10A	BS1Q16A	BS1Q25A		
Número máximo de unidades interiores conectables					6	8	8		
ndice de capacidad máxima de las unidades interiores conectables					15 <x,;100< td=""><td>100<x,;160< td=""><td>160<x,;250< td=""></x,;250<></td></x,;160<></td></x,;100<>	100 <x,;160< td=""><td>160<x,;250< td=""></x,;250<></td></x,;160<>	160 <x,;250< td=""></x,;250<>		
Dimensiones Alto x Ancho x Longitud						207 x 388 x 326			
Peso unidad			-	kg	12	12	15		
Líquido Tipo/ D.E.						Conexión soldada/	9,5		
con exterior		Gas	Tipo/ D.E.	mm	С	onexión soldada/ 15,9	Conexión soldada / 22,2		
Conexiones		Descarga Tij	Descarga	Descarga Tip	Tipo/ D.E.	mm	С	onexión soldada/ 12,7	Conexión soldada / 19,1
de tubería	!	Líquido	Tipo/ D.E.	mm		9,5			
	con interiores	Gas	Tipo/ D.E.	mm	С	Conexión soldada / 22,2			
Aislamiento térmic	o insonoriza dar					Espuma de poliureta	no		
Alimentación eléctrica Fase/Frecuencia/Tensión				HzN	1-/50/220-240				
PRECIO UIIDAI	D				866,00€	991,00€	2.107.00 €		

BS-Q14AV1B

Cajas de recuperación múltiple para sistemas VRV IV de recuperación de calor

DATOS TÉCNICO		BS4Q14AV1B	BS6Q14AV1B	BSBQ14AV1B	BS10Q14AV1B	BS12Q14AV1B	BS16Q14AV1B				
Número máximo de unidades interiores conectables					20	30	40	50	60	64	
Número máximo de unidades interiores conectables por derivación					5	5	5	5	5	5	
Número de puertos					4	6	8	10	12	16	
Indice de capacidad máxima de las unidades interiores conectables					400 o menos	600 o menos		750 o	menos		
Indice de capacidad máximo de las unidades interiores conectables por derivación						140. Se pu	eden unificar 2 sa	lidas para unidade	es 200 y 250		
Dimensiones		mm	298x370x430	298x580x430	298x580x430	298x820x430	298x820x430	298x1.060x430			
					17	24	26	35	38	50	
		Líquido	Tipo/ D.E.	mm	9,5	12,7	12,7	15,9	15,9	19,1	
0	con exterior	Gas	Tipo/ D.E.	mm	22,2	28,6	28,6	28,6	28,6	34,9	
Conexiones de tubería			Descarga	Tipo/ D.E.	mm	19,1	19,1	19,1	28,6	28,6	28,6
de luberia	!	Líquido	Tipo/ D.E.	mm	9,5						
	con interiores	Gas	Tipo/ D.E.	mm		15.9					
Tamaño del tubo	de drenaje						D.I. 20 / D.I	E. 26 (VP20)			
Alimentación Fase/Frecuencia/Tensión HzN				1-/50/220-240							
PRECIO UIIDA	VD				4.235,00€	5.951,00€	7.439,00€	8.555,00€	9.920,00€	11.159,00€	

	MODELO		MSY TP35VF-OIO	MSY:TP
Jnidadinterior			MSY-TP35VF	MSY-TPSOVF
Jnida:!exterior			fllJY-TP3SVF	MUY-TPSO\IF
ta¡>acidad	FrioNominal(I,'Jn-Máx)	I(W	3,5{1,S-4,0)	5,0(1,5-5,7)
Consumo IlominIII	Frio	K₩	0.76	1,45
	Fria	'ilNrlw	136	218
Foctordecalor se	ensible(SIIf)'		0.98	0,82
Coeficiente	EER		4,61	3,45
Jnidadinterior Jnida:lexterior Iaj>acidad FrioNominal(I,'Jn Consumo IlominIII Frio Consumo Ilectrio Fria Foctordecalor sensible(SIIf) Coeficiente eaerg;tico" EER SEER(Etiqueta) caudaldeaire Nivelsonoco(Ba Potenciasonor: Dimensioneasi Peso Col/Jdaldeaire Nivelsonoro Potencia sonora Dimensiones alto Peso Refrigerante R32 Tensión/Fase-s IntensidadMáxima Oiám.tub <rl> Coeficiente ER SEER(Etiqueta) caudaldeaire Nivelsonoro Potencia sonora Dimensiones alto Peso Refrigerante R32 Tensión/Fase-s IntensidadMáxima Oiám.tub<rli> Coeficiente EER SEER(Etiqueta) caudaldeaire Nivelsonoro Potencia sonora Dimensiones alto Peso Refrigerante R32 Tensión/Fase-s IntensidadMáxima Oiám.tub </rli></rl>	SEER(Etiqueta)		9,I)(A+++)	8,0(¡\++)
	caudaldeaire/Media/ A/la/ Máxima)	mVmn	10,1/ 11,6/ 13.7116,4	10,1/ 11,6/ 13.7/ 16,5
eaerg;tico" UnidadInterior	Nivelsonoco(Baja/ Medial Altal Maxima)	•EIAI	31/36/40/45	31/36/ 40/ 45
	Potenciasonora	dll:,'l	60	60
	Dimensioneasltoxanchoxfondo	mm	305 x923x 250	305x 923x 250
	Peso	kg	12,5	12,5
	Co!Jdaldeaire	mVnii	29.3	29,3
	Nivelsonoro	;!!!:,'¡	45	47
Junidadlnterior Fensión/Fases Into	Potencia sonora	;III(>Ii	58	61
unidad⊨xterioi	Dimensiones altoxanchoxfondo	mm	550x 800 x 285	550x 80 0x 285
	Peso	kg	34	34
	Refrigerante R32	'i' "I.I	0.851675/0,57	O85/ 67510,57
Tensión/Fase-s In	ntensidadMáxima	V/f-A	230/1.Q,6	23011- 9,6
Oiám.tub <rlas< td=""><td>liqui!lo/gas</td><td>mm</td><td>6,35/9,52</td><td>6,35/9.52</td></rlas<>	liqui!lo/gas	mm	6,35/9,52	6,35/9.52
Long.Máx.tube	na,,l1/lotll	m	12120	12/20
d e operac.on	flexteñcrpara refrigeQCión	•e	-10-+46	-10-+46





RECUPERADOR DE CALOR ARR CC 15 H



DATOS GENERALES

CAUDAL NOMINAL: 1.500 m³ /h

CONTROLADORES: Element, CO₂, Externo

Avanz (batería hidráulica)

FILTRACIÓN: Impulsión: F7, F6+F8, F7+F9

Retorno: G4, F5, F6, F7, F8, F9 Presostatos incluidos de serie

ACESSORIOS OPCIONALES: Control Remoto

Tejado para intemperie

Viseras de impulsión y retorno

Transductor de presión

MÓDULOS ADICIONALES: Baterías hidráulicas de frío y calor

Batería de expansión directa

Lámparas germicidas Módulos fotocatalíticos



ELEMENTOS CONSTRUCTIVOS

Estructura: Aluminio extruido con esquinas de poliamida y paneles laterales registrables

Panel: 25 mm con aislamiento en Lana de Roca de densidad 70 kg/m³

Acabado Interior: Chapa galvanizada 0,5 mm

Acabado Exterior: Chapa Prelacada 1 mm, Ral 9010

Medidas (mm): Largo 1.885 Ancho 1.015 Altura 454

<u>Peso</u>: 163 Kg <u>Montaje</u>: Horizontal

DATOS TÉCNICOS

		,
VENITH ADA		
ΛΕΙΝΙΙΙ ΔΙΙ	DK HMD	1 11 210 1101
VENTILADO		OLJIUIA

DenominaciónPotenciaAliment. EléctricaConsumoPLUG-FAN EC0,5 kW1~ 230 V 50Hz2,50 – 1,80 A

VENTILADOR RETORNO

DenominaciónPotenciaAliment. EléctricaConsumoPLUG-FAN EC0,5 kW1~ 230 V 50Hz2,50 – 1,80 A

RECUPERADOR DE CALOR

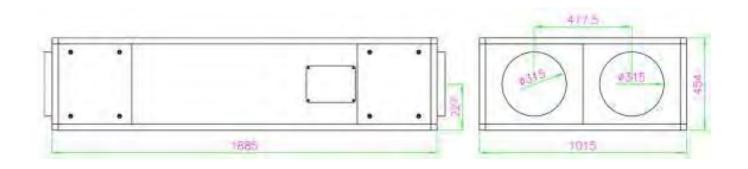
<u>Tipo</u> <u>Potencia Recuperada</u> <u>Eficiencia Nominal</u> <u>Observaciones</u>
Contraflujos 10,4 kW 82,20% By-Pass motorizado incluido



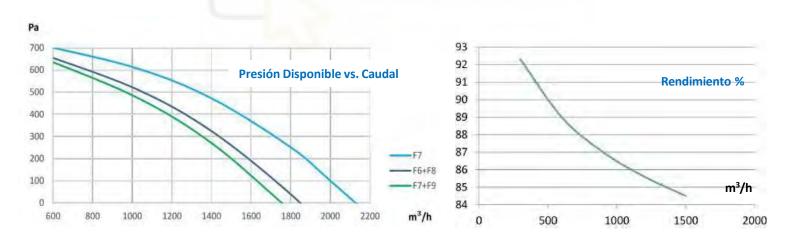
RECUPERADOR DE CALOR ARR CC 15 H



DIMENSIONES (mm)



CURVAS DE TRABAJO



NIVELES SONOROS (Potencia Sonora Irradiada – dBA)

Frecuencia (Hz)	<u>63</u>	<u>125</u>	<u>250</u>	<u>500</u>	<u>1K</u>	<u>2K</u>	<u>4K</u>	<u>8K</u>	<u>Total</u>			
Pot. Sonora (dBA)	35	37	52	54	57	56	38	28	61,2 dBA			
NPS – Nivel de presión sonora a 1,5 m en descarga libre 46,7 dBA												
	Datos para caudal nominal del recuperador											



RECUPERADOR DE CALOR ARR CC 20 H



DATOS GENERALES

CAUDAL NOMINAL: 2.000 m³/h

CONTROLADORES: Element, CO₂, Externo

Avanz (batería hidráulica)

FILTRACIÓN: Impulsión: F7, F6+F8, F7+F9

Retorno: G4, F5, F6, F7, F8, F9

Presostatos incluidos de serie

ACESSORIOS OPCIONALES: Control Remoto

Tejado para intemperie

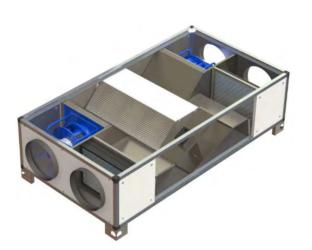
Viseras de impulsión y retorno

Transductor de presión

MÓDULOS ADICIONALES: Baterías hidráulicas de frío y calor

Batería de expansión directa

Lámparas germicidas Módulos fotocatalíticos



ELEMENTOS CONSTRUCTIVOS

<u>Estructura</u>: Aluminio extruido con esquinas de poliamida y paneles laterales registrables

Panel: 25 mm con aislamiento en Lana de Roca de densidad 70 kg/m³

Acabado Interior: Chapa galvanizada 0,5 mm

Acabado Exterior: Chapa Prelacada 1 mm, Ral 9010

Medidas (mm): Largo 1.885 Ancho 1.225 Altura 454

<u>Peso</u>: 192 Kg <u>Montaje</u>: Horizontal

DATOS TÉCNICOS

•	/ENIT	TII A		DI	MDI	II C	ÍÓNI
- 1	/EN1	IILA	DU	КШ	VIP	JLSI	IUI

<u>Denominación</u> <u>Potencia</u> <u>Aliment. Eléctrica</u> <u>Consumo</u> PLUG-FAN EC 0,78 kW 1~230 V 50Hz 4.00 - 2.90 A

VENTILADOR RETORNO

<u>Denominación</u> <u>Potencia</u> <u>Aliment. Eléctrica</u> <u>Consumo</u> PLUG-FAN EC 0,78 kW 1~230 V 50Hz 4.00 - 2.90 A

RECUPERADOR DE CALOR

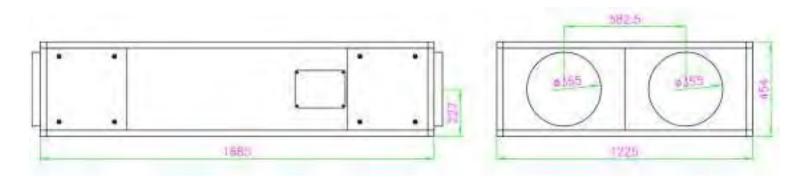
TipoPotencia RecuperadaEficiencia NominalObservacionesContraflujos13,3 kW81,50%By-Pass motorizado incluido



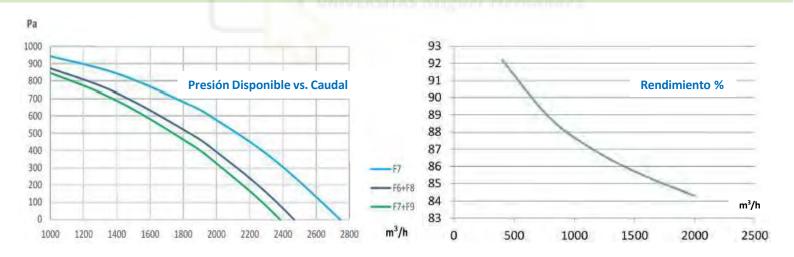
RECUPERADOR DE CALOR ARR CC 20 H



DIMENSIONES (mm)



CURVAS DE TRABAJO



NIVELES SONOROS (Potencia Sonora Irradiada – dBA)

<u>Frecuencia (Hz)</u>	<u>63</u>	<u>125</u>	<u>250</u>	<u>500</u>	<u>1K</u>	<u>2K</u>	<u>4K</u>	<u>8K</u>	<u>Total</u>
Pot. Sonora (dBA)	35	37	52	54	57	56	38	28	61,2 dBA
NPS – Nivel de pres	ión sor	nora a 1,	5 m en 0	descarga	libre				46,7 dBA
Datos para caudal nominal del recuperador									



RECUPERADOR DE CALOR ARR CC 30 H



DATOS GENERALES

CAUDAL NOMINAL: 3.000 m³/h

CONTROLADORES: Element, CO₂, Externo

Avanz (batería hidráulica)

<u>FILTRACIÓN</u>: Impulsión: F7, F6+F8, F7+F9

Retorno: G4, F5, F6, F7, F8, F9

Presostatos incluidos de serie

ACESSORIOS OPCIONALES: Control Remoto

Tejado para intemperie

Viseras de impulsión y retorno

Transductor de presión

MÓDULOS ADICIONALES: Baterías hidráulicas de frío y calor

Batería de expansión directa

Lámparas germicidas Módulos fotocatalíticos



ELEMENTOS CONSTRUCTIVOS

Estructura: Aluminio extruido con esquinas de poliamida y paneles laterales registrables

Panel: 25 mm con aislamiento en Lana de Roca de densidad 70 kg/m³

Acabado Interior: Chapa galvanizada 0,5 mm

Acabado Exterior: Chapa Prelacada 1 mm, Ral 9010

Medidas (mm): Largo 1.900 Ancho 1.240 Altura 953

<u>Peso</u>: 246 Kg <u>Montaje</u>: Horizontal

DATOS TÉCNICOS

\ / F R		JLSIÓN
V - IX		11 210 1101

<u>Denominación</u> <u>Potencia</u> <u>Aliment. Eléctrica</u> <u>Consumo</u> PLUG-FAN EC 0,74 kW 1~ 230 V 50Hz 3.80 - 2.70 A

VENTILADOR RETORNO

DenominaciónPotenciaAliment. EléctricaConsumoPLUG-FAN EC0,74 kW1~ 230 V 50Hz3.80 - 2.70 A

RECUPERADOR DE CALOR

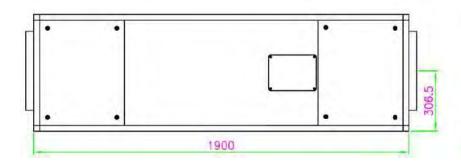
TipoPotencia RecuperadaEficiencia NominalObservacionesContraflujos22,01 kW86,80%By-Pass motorizado incluido

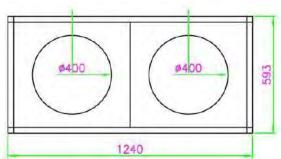


RECUPERADOR DE CALOR ARR CC 30 H

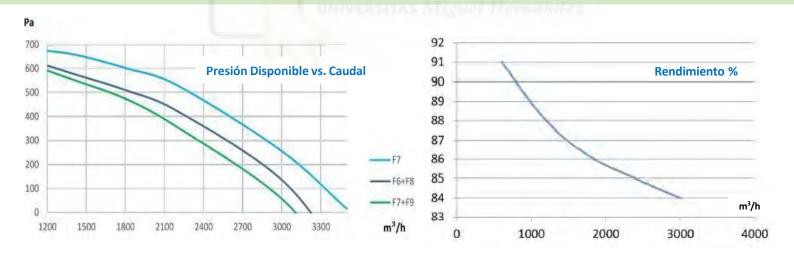


DIMENSIONES (mm)





CURVAS DE TRABAJO



NIVELES SONOROS (Potencia Sonora Irradiada – dBA)

<u>Frecuencia (Hz)</u>	<u>63</u>	<u>125</u>	<u>250</u>	<u>500</u>	<u>1K</u>	<u>2K</u>	<u>4K</u>	<u>8K</u>	<u>Total</u>
Pot. Sonora (dBA)	39	41	53	55	60	59	39	30	63,7 dBA
NPS – Nivel de pres	ión sor	nora a 1,	5 m en d	descarga	libre				49,2 dBA
Datos para caudal nominal del recuperador									



Sistema	Bibloc
Calefacción	
Potencia nominal	4400 W
Temperatura del agua de salida	30.0 <= 40.0 <= 55.0 °C
Temperatura de bulbo seco del aire exterior	-20.0 <= 6.0 <= 20.0 °C
Potencia corregida	4940 W
Refrigeración	
Potencia nominal	4170 W
Temperatura del agua de salida	5.0 <= 7.0 <= 22.0 °C
Temperatura de bulbo seco del aire exterior	10.0 <= 35.0 <= 46.0 °C
Potencia corregida	4500 W
Unidad exterior	ERLQ004CV3
Suministro	Monofásica (Sobrepotenciada)
Dimensiones	0.94 x 0.54 x 0.82 m
Unidad interior	EHVX04S18CB3V
Dimensiones	0.60 x 0.63 x 1.68 m



Ficha técnica de producto

PLAT



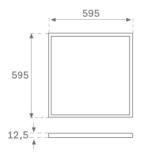
PLX206035PR4040NW



PLAT X2 600X600 3400 NW PRIS IP40 WH

Descripción:

Luminaria de empotrar o suspender modelo PLAT X2 600X600 3400 NW PRIS IP40 WH, de la marca LAMP. Fabricada en acero pintado en blanco mate y con difusor prismático de policarbonato (PMMA). Modelo con LED MID-POWER, temperatura de color blanco neutro y equipo electrónico incorporado. 60.000L80B10. Con un grado de protección IP40 (parte no empotrada) e IP20 (parte empotrada), IK03. Clase de aislamiento II. Seguridad fotobiológica grupo 0.



Acabado: Blanco Tráfico Mate RAL 9016

Dimensiones: 595 x 595 x 12,5 mm Peso: 2.800 g

Instalación: Empotrado

CARACTERÍSTICAS TÉCNICAS:

Flujo de salida: 3.480 lm K: 4000 Plum: 30.5W IRC: 80

Eficacia: 114,1 lm/w MacAdam: 3 UGR:

Alimentación: 220-240V 50/60Hz Fuente de Luz: MID POWER Equipo: Electrónico

Horas de vida led: 60.000 L80 B10

19

Pled: 26W





















Opciones Personalizables:







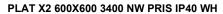






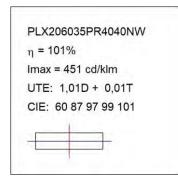


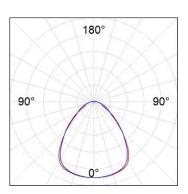
PLX206035PR4040NW

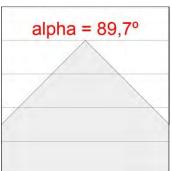


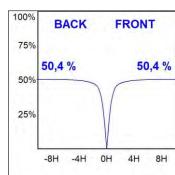


DATOS FOTOMÉTRICOS:











KOMBIC 100 DOWNLIGHT



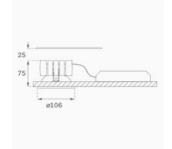
K11RD2555OP840NMW



KOMBIC 100 RD 2500 IP55 NW OPAL MA/WH

Descripción:

Downlight empotrable redondo modelo KOMBIC 100 RD 2500 IP55 NW OPAL DA MA/WH de la marca LAMP. Reflector fabricado en policarbonato. Reflector interior metalizado mate y marco en acabado blanco y lámina óptica con disipador de aluminio inyectado. Modelo para LED COB con temperatura de color blanco neutro y equipo electrónico incorporado. Con un grado de protección IP55. Clase de aislamiento II.



Acabado: Policarbonato metalizado mate

Peso: 517 g

Instalación: Empotrado

CARACTERÍSTICAS TÉCNICAS:

Flujo de salida: 1.978 lm K: 4000 Plum: 19 1W IRC: Eficacia: 103,6 lm/w MacAdam: 3

Fuente de Luz: COB PHILIPS 220-240V 50/60Hz Alimentación:

Horas de vida led: 50.000 L80 B10 (Ta=25°C) Equipo: Electrónico

Pled:

Tolerancia del flujo de salida +/- 10%















































KOMBIC 100 DOWNLIGHT

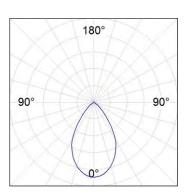


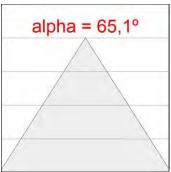
K11RD2555OP840NMW

KOMBIC 100 RD 2500 IP55 NW OPAL MA/WH

DATOS FOTOMÉTRICOS:







H (m)	D (m)	Emax	Emed
1	1,28	1763	1017
2	2,55	441	254
3	3,83	196	113
4	5,10	110	64





Spazio Plus

LSP3255LDPW

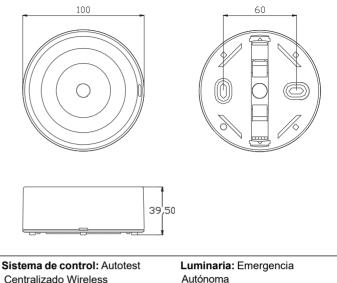


FLECTROZEMPER S.A. ELECTROZEMPER S.A. Avda. de la Ciencia s/n. Parque Ind. Avanzado 13005 Ciudad Real. Spain. Tel.: +34 902 11 11 97 Fax: +34 902 11 11 97 info@zemper.com

Referencia gráfica



Dimensiones



Standars: EN-60598-1,

EN-60598-2-22 EN 62034

Autónoma Certificado: CE

Características eléctricas

Alimentación: 230V 50Hz<45mA Consumo modo permanente: 2.5 W Consumo modo no permanente: 0.9W

Ta Ambiente Trabajo: 0-40°C Fuente de luz: 1 x LED 3W Lúmenes en emergencia: 250 lm Lúmenes en permanencia: 150 lm

Batería: 3.2V-1.5Ah LFP

Clase: II

Modo: Permanente / No permanente

Factor de potencia: - % Lum. de Señalización: -TaLED: 4000°K Autonomía: 1 h Telemando: Si

Tiempo de carga: 12 h

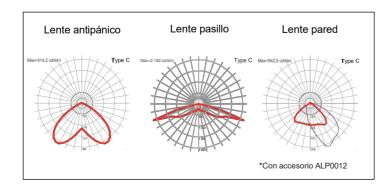
Características mecánicas

Envolvente: Policarbonato Difusor: Lente antipánico / Pasillo Apta para sup. Inflamables: Si

IP/IK: IP42/IK04

Acabado: Blanco RAL9003

Curva fotométrica



Interdistancias

Altura instalación	[]⇔[] Lente	pasillo	[] ⇔ [] L. antipánico	[]⇔[] Lente	□ ⇔ □ e pared
2,0 m	5,85 m	17,22 m	8,00 m	6,89 m	9,12 m
2,5 m	6,78 m	19,97 m	9,21 m	7,95 m	10,13 m
3,0 m	7,60 m	22,43 m	10,27 m	8,86 m	10,99 m
3,5 m	8,28 m	24,77 m	11,26 m	9,72 m	11,70 m
				*Con acceso	orio ALP0012



LSP3255LDPW



ELECTROZEMPER S.A. Avda. de la Ciencia s/n. Parque Ind. Avanzado 13005 Ciudad Real. Spain. Tel.: +34 902 11 11 97 Fax: +34 902 11 11 97 info@zemper.com

Características de instalación

Las luminarias No Permanentes disponen de 4 bornas (2xL + 2xN) de conexión de red.

Las luminarias Permanentes disponen de 5 bornas (2xL+ 2xN + L1) para habilitar / deshabilitar la función permanente.

Instalación con preplaca.

Posibilidad de instalación:

Superficie techo

Empotrada techo

Posibilidad de conexión :

Cableado empotrado

Cableado con tubo de superficie (máx M20)

Características de funcionamiento

Dispone de leds indicadores de estado, que indican:

Estado del circuito de carga de batería.

Estado de batería (autonomía)

Estado de función de emergencia.

Situación de estado de test.

Luminaria controlada por microprocesador

Posibilidad de conectar la luminaria a una central de control (TPT8125W)+PC.

Cuando la luminaria se instala sin central de control, realiza test periódicos y automáticos .

Test funcional cada 7 días.

Test de autonomía cada 365 días.

El resultado de los test se muestra en los leds indicadores de estado.

Comunicación inalámbrica que permite:

Comunicación con Central de Control (TPT8125W) mediante sistema de comunicación sin hilos a frecuencia de 868Mhz.



LSP3255LDPW



ELECTROZEMPER S.A. Avda. de la Ciencia s/n. Parque Ind. Avanzado 13005 Ciudad Real. Spain. Tel.: +34 902 11 11 97 Fax: +34 902 11 11 97 in fo@zemper.com

Accesorios





















LYE3070LXP

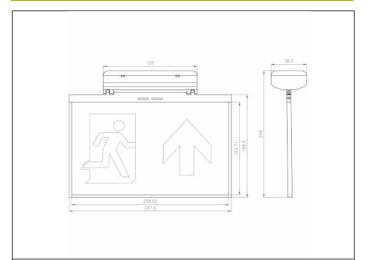


ELECTROZEMPER S.A. Avda. de la Ciencia s/n. Parque Ind. Avanzado 13005 Ciudad Real. Spain. Tel.: +34 902 11 11 97 Fax: +34 902 11 11 97 in fo@zemper.com

Referencia Gráfica



Dimensiones



Sistema de Control: AutoTest

Luminaria: Emergencia

Autónoma

Normas: EN-60598-1, EN-60598-2-22, EN-62034 Certificación: CE, ENEC



Características Eléctricas

Alimentación: 230V 50Hz<2.9W Consumo modo permanente: 2.9 W Consumo modo no permanente: - W

T^a Ambiente Trabajo: 0-40°C Fuente de luz: 25xLED 0.5W Lúmenes en emergencia: - lm Lúmenes en permanencia: - lm Batería: 3.2V-1.0Ah LFP Clase: II Modo: P

Factor de potencia: - % Lum. de Señalización: -T^aLED: 4000°K

Autonomía: 1 h Telemando: Si

Tiempo de carga: 12 h

Características mecánicas

Envolvente: Policarbonato

Difusor: Metacrilato

Apta para sup. Inflamables: Si

IP/IK: IP20/IK04

Acabado: Blanco RAL9003

Curva fotométrica

Interdistancias

Altura instalación		
2,0 m	-	-
2,5 m	-	-
3,0 m	-	-
3,5 m	-	-



LYE3070LXP



ELECTROZEMPER S.A. ELECTROZEMPER S.A.
Avda. de la Ciencia s/n.
Parque Ind. Avanzado
13005 Ciudad Real. Spain.
Tel.: +34 902 11 11 97
Fax: +34 902 11 11 97
in fo @ z e m p e r.c o m
w w w .z e m p e r.c o m

Características de instalación

Las luminarias disponen de 4 bornas (2xL+ 2xN)

Instalación con preplaca.

Posibilidad de instalación en:

Superficie en techo o pared

Posibilidad de conexión con: Cableado empotrado

Distancia de visión: 25 m

Características de funcionamiento

Dispone de leds indicadores de estado, que indican:

Estado del circuito de carga de batería.

Estado de batería (autonomía)

Estado de función de emergencia

Situación de estado de test.

Luminaria controlada por microprocesador que realiza test periódicos y automáticos.

Test funcional cada 7 días

Test de autonomía cada 365 días.

El resultado de los test se muestra en los leds indicadores de estado.

Entrada de telemando que permite:

Puesta en reposo en ausencia de Red.

Reencendido en estado de emergencia en ausencia de red.

Encendido en estado emergencia (menos de 24 horas de carga).

Test de autonomía manual y a distancia. (más de 24 horas de carga).

Programación de día y hora de realización de los test.

Reset del estado de la luminaria.



LPV5591



ELECTROZEMPER S.A.
Avda. de la Ciencia s/n.
Parque Ind. Avanzado
13005 Ciudad Real. Spain.
Tel.: +34 902 11 11 97
Fax: +34 902 11 11 97
info@zemper.com
www.zemper.com

Referencia Gráfica



Dimensiones



Características Eléctricas

Alimentación: 230V 50Hz<1.2W Consumo modo permanente: - W Consumo modo no permanente: 1.2 W

Ta Ambiente Trabajo: 0-40°C Fuente de luz: 2xLed ambar Lúmenes en emergencia: 5 lm Lúmenes en permanencia: - lm Batería: 2x(1.2V-0.3Ah Ni-Cd) Clase: II Modo: NP

Factor de potencia: - %

Lum. de Señalización: Led Rojo

T^aLED: -Autonomía: 3 h Telemando: Si

Tiempo de carga: 24 h

Características mecánicas

Envolvente: Policarbonato

Difusor: Policarbonato Transparente **Apta para sup. Inflamables:** Si

IP/IK: IP66/IK09

Acabado: Blanco RAL9003

Curva fotométrica

Interdistancias

Altura instalación		
2,0 m	-	-
2,5 m	-	-
3,0 m	-	-
3,5 m	-	-



LPV5591



ELECTROZEMPER S.A. Avda. de la Ciencia s/n. Parque Ind. Avanzado 13005 Ciudad Real. Spain. Tel.: +34 902 11 11 97 Fax: +34 902 11 11 97 in fo@zemper.com

Características de instalación

Posibilidad de instalación:	

Características de funcionamiento

Dispone un led indicador de estado, el cual indica: Estado del circuito de carga de batería.

> Encendido = Carga de batería OK Apagado = Carga de batería MAL

Entrada de telemando que permite:

Puesta en reposo en ausencia de Red.

Reencendido en estado de emergencia en ausencia de red.

Test de prueba de estado de emergencia en presencia de red.

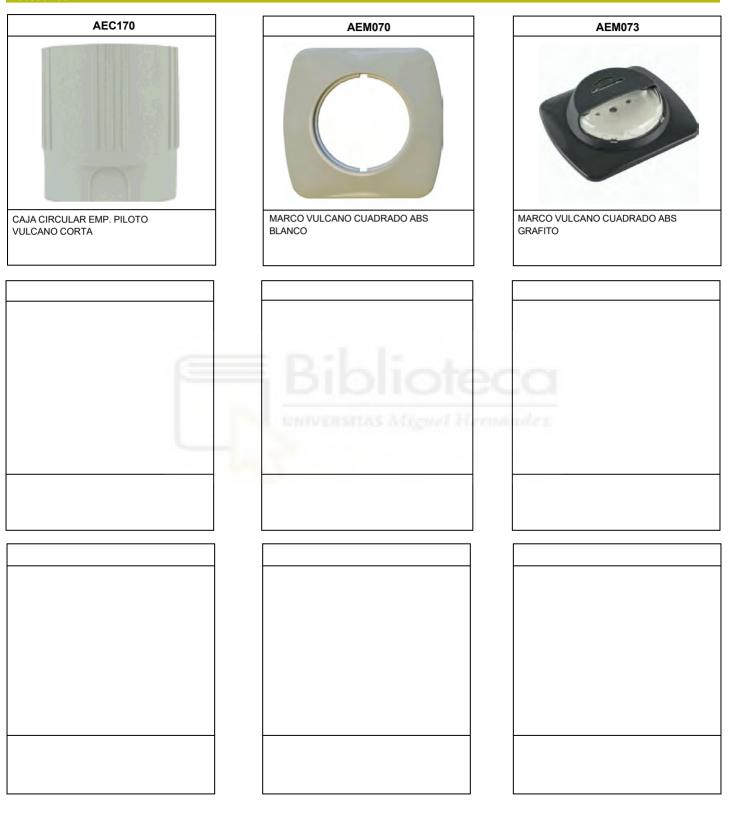


LPV5591



ELECTROZEMPER S.A. Avda. de la Ciencia s/n. Parque Ind. Avanzado 13005 Ciudad Real. Spain. Tel.: +34 902 11 11 97 Fax: +34 902 11 11 97 in fo@zemper.com

Accesorios





LYW3300LX

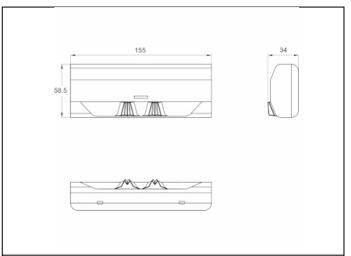


ELECTROZEMPER S.A. Avda. de la Clencia //n. Parque Ind. Avanzado 13005 Ciudad Real. Spain. Tel.: +34 902 11 11 97 Fax: +34 902 11 11 97 in fo@zemper.com

Referencia Gráfica



Dimensiones



Sistema de Control: AutoTest

Luminaria: Emergencia

Autónoma

Normas: EN-60598-1, EN-60598-2-22, EN-62034 Certificación: CE

Características Eléctricas

Alimentación: 230V 50Hz<1.0W Consumo modo permanente: - W Consumo modo no permanente: 1.0 W

Ta Ambiente Trabajo: 0-40°C
Fuente de luz: 4xLED 0.5W
Lúmenes en emergencia: 300 lm
Lúmenes en permanencia: - lm
Batería: 3.2V-1.5Ah LFP

Clase: II Modo: NP

Factor de potencia: - % Lum. de Señalización: -TªLED: 4000°K Autonomía: 1 h Telemando: Si

Tiempo de carga: 12 h

Características mecánicas

Envolvente: Policarbonato

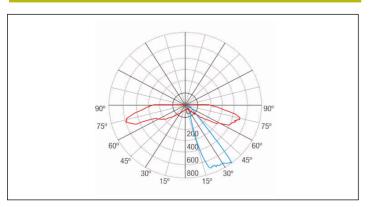
Difusor: Lente Ambiente + Direccional

Apta para sup. Inflamables: Si

IP/IK: IP20/IK04

Acabado: Blanco RAL9003

Curva fotométrica



Interdistancias

Altura instalación		
2,0 m	12,27 m	7,97 m
2,5 m	12,80 m	8,65 m
3,0 m	12,85 m	9,22 m
3,5 m	12,70 m	9,68 m



LYW3300LX



ELECTROZEMPER S.A. ELECTROZEMPER S.A.
Avda. de la Ciencia s/n.
Parque Ind. Avanzado
13005 Ciudad Real. Spain.
Tel.: +34 902 11 11 97
Fax: +34 902 11 11 97
in fo @ z e m p e r.c o m
w w w .z e m p e r.c o m

Características de instalación

Las luminarias disponen de 4 bornas (2xL+ 2xN)
Instalación con preplaca.

Posibilidad de instalación en:

Pared

Posibilidad de conexión con:

Cableado empotrado

Características de funcionamiento

Dispone de leds indicadores de estado, que indican:

Estado del circuito de carga de batería.

Estado de batería (autonomía)

Estado de función de emergencia

Situación de estado de test.

Luminaria controlada por microprocesador que realiza test periódicos y automáticos.

Test funcional cada 7 días

Test de autonomía cada 365 días.

El resultado de los test se muestra en los leds indicadores de estado.

Entrada de telemando que permite:

Puesta en reposo en ausencia de Red.

Reencendido en estado de emergencia en ausencia de red.

Encendido en estado emergencia (menos de 24 horas de carga).

Test de autonomía manual y a distancia. (más de 24 horas de carga).

Programación de día y hora de realización de los test.

Reset del estado de la luminaria.





PRODUCT: TSM-DE09.08

PRODUCT RANGE: 390-405W

405W +

MAXIMUM POWER OUTPUT

 $0 \sim +5 \text{W}$

POSITIVE POWER TOLERANCE

21.1%

MAXIMUM EFFICIENCY





Small in size, big on power

- Small form factor. Generate a huge amount of energy even in limited space. Up to 405W, 21.1% module efficiency with high density interconnect technology
- Multi-busbar technology for better light trapping effect, lower series resistance and improved current collection
- Reduce installation cost with higher power bin and efficiency
- Boost performance in warm weather with lower temperature coefficient (-0.34%) and operating temperature



Universal solution for residential and C&I rooftops

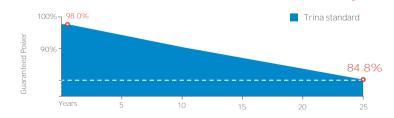
- \bullet Designed for compatibility with existing mainstream optimizers, inverters and mounting systems
- Perfect size and low weight. Easy for handling. Economy for transporting
- Diverse installation solutions. Flexible for system deployment



High Reliability

- 15 year product warranty
- 25 year performance warranty with lowest degradation;
- Ensured PID resistance through cell process and module material control
- Mechanical performance up to 6000 Pa positive load and 4000 Pa negative load

Trina **Solar's** Backsheet Performance Warranty



Comprehensive Products and System Certificates











ISO 14001: Environmental Management System
ISO14064: Greenhouse Gases Emissions Verification

ISO45001: Occupational Health and Safety Management System





DIMENSIONS OF PV MODULE(mm) 1096 I-V CURVES OF PV MODULE (395 W) 14.0 12.0 AL 1000W/m2 11.0 Nameplate 10.0 4-⊕9×14 Installing Hole 800W/m2 9.0 8.0 Current (A) 7.0 600W/m2 6.0 100 1754 5.0 Junction Box 400W/m2 4.0 3.0 2.0 200W/m2 1.0 6-Ф4.3 Grounding Hole 30 Voltage(V) 12-Drain Hole P-V CURVES OF PV MODULE (395W) 400 Front View 350 Silicon Sealant Silicon Sealant 1000W/m 300 Laminate ≥ 250 200 600W/n 150 30 100 Frame 50 33 18 20 30 Voltage(V) A-A В-В

ELECTRICAL DATA (STC)

Peak Power Watts-P _{MAX} (Wp)*	390	395	400	405
Power Tolerance-PMAX (W)		0 ~	+5	
Maximum Power Voltage-V _{MPP} (V)	33.8	34.0	34.2	34.4
Maximum Power Current-Impp (A)	11.54	11.62	11.70	11.77
Open Circuit Voltage-Voc (V)	40.8	41.0	41.2	41.4
Short Circuit Current-Isc (A)	12.14	12.21	12.28	12.34
Module Efficiency η m (%)	20.3	20.5	20.8	21.1

STC: In diance Toolow/miz, Cell Temperature 25°C, Air Mass AWT.5. "Measuring tolerance: ±3%.

ELECTRICAL DATA (NOCT)

Maximum Power-PMAX (Wp)	295	298	302	306
Maximum Power Voltage-V _{MPP} (V)	31.8	32.0	32.2	32.5
Maximum Power Current-IMPP (A)	9.26	9.32	9.38	9.41
Open Circuit Voltage-Voc (V)	38.4	38.6	38.8	38.9
Short Circuit Current-Isc (A)	9.78	9.84	9.90	9.95

NOCT: Irradiance at 800W/m2, Ambient Temperature 20°C, Wind Speed 1m/s.

MECHANICAL DATA

Solar Cells	Monocrystalline	
No. of cells	120 cells	
Module Dimensions	1754×1096×30 mm (69.06×43.15×1.18 inches)	
Weight	21.0 kg (46.3 lb)	
Glass	3.2 mm (0.13 inches), High Transmission, AR Coated Heat Strengthened Glass	
Encapsulant material	EVA/POE	
Backsheet	White	
Frame	30mm(1.18 inches) Anodized Aluminium Alloy	
J-Box	IP 68 rated	
Cables	Photovoltaic Technology Cable 4.0mm2 (0.006 inches2), Portrait: 280/280 mm(11.02/11.02 inches) Landscape: 1100/1100 mm(43.31/43.31 inches)	
Connector	MC4 EVO2 / TS4*	

*Please refer to regional datasheet for specified connector

TEMPERATURE RATINGS

NOCT (Nominal Operating Cell Temperature)	43°C (±2°C)
Temperature Coefficient of PMAX	-0.34%/°C
Temperature Coefficient of Voc	-0.25%/°C
Temperature Coefficient of Isc	0.04%/°C

WARRANTY

15 year Product Workmanship Warranty 25 year Power Warranty 2% first year degradation 0.55% Annual Power Attenuation

(Please refer to product warranty for details)

MAXIMUMRATINGS

Operational Temperature	-40~+85°C
Maximum System Voltage	1500V DC (IEC)
Max Series Fuse Rating	20A

PACKAGING CONFIGUREATION

Modules per box: 36 pieces

Modules per 40' container: 936 pieces

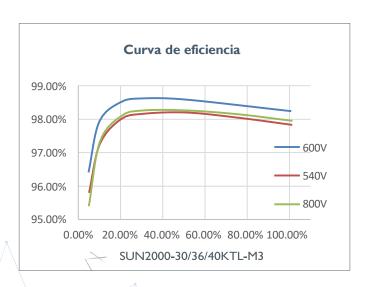


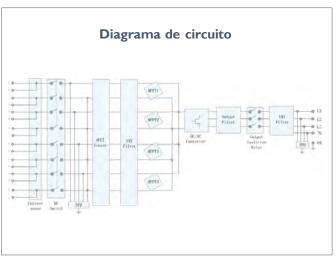
SUN2000-30/36/40KTL-M3

Smart PV Controller









Especificaciones técnicas

specificaciones técnicas	SUN2000-30KTL-M3	SUN2000-36KTL-M3	SUN2000-40KTL-M3
		Eficiencia	
Máxima eficiencia		98.7%	
Eficiencia europea ponderada		98.4%	
		Entrada	
Tensión máxima de entrada ¹		1,100 V	
Intensidad de entrada máxima por MPPT		26 A	
Intensidad de cortocircuito máxima		40 A	
Tensión de arranque		200 V	
Rango de tensión de operación ²		200 V ~ 1000 V	
Tensión nominal de entrada		600 V	
Cantidad de entradas		8	
Cantidad de MPPTs		4	
		Cara	
	1	Salida	
Potencia nominal activa de CA	30,000 VV	36,000 W	40,000 VV
Máx. potencia aparente de CA	33,000 VA	40,000 VA	44,000 VA
Tensión nominal de Salida		230 Vac / 400 Vac, 3W/N+PE	
Frecuencia nominal de red de CA		50 Hz / 60 Hz	
Intensidad nominal de salida	43.3 A	52.0 A	57.8 A
Máx. intensidad de salida	47.9 A	58.0 A	63.8 A
Factor de potencia ajustable		0.8 LG 0.8 LD	
Máx. distorsión armónica total		< 3%	
	Ca	racterísticas y proteccio	29.0
Dispositivo de desconexión del lado de	Ca	7 .	103
entrada		Sí	
Protección anti-isla	- 616	Sí	
Protección contra sobreintensidad de CA		Sí	
Protección contra polaridad inversa CC		Sí	
Monitorización a nivel de string		Sí	
Descargador de sobretensiones de CC		Sí	
Descargador de sobretensiones de CA		Sí	
Detección de resistencia de aislamiento CC		Sí	
Monitorización de corriente residual		Sí	
Protección ante fallo por arco eléctrico		Sí	
Control del receptor Ripple		Sí	
Recuperación PID integrada3		Sí	
		Comunicación	
Display	Indicado	ores LED, WLAN Integrado + FusionSc	olar APP
RS485		Sí	
Smart Dongle		Ethernet via Smart Dongle-WLAN-FE (/ 3G / 2G via Smart Dongle-4G (Opcid	
Monitoring BUS (MBUS)		(transformador de aislamiento requer	
	E.	modificaciones consult	
Dimensiones (Ancho x Profundo x Alto)		specificaciones generale 0 x 530 x 270 mm (25.2 x 20.9 x 10.6 i	
Peso (Kit de herramientas para soporte de	040	43 kg (94.8 lb)	,
suelo incluido)		- , ,	
Nivel de Ruido		< 46 dB	
Rango de temperaturas en operación		-25 ~ + 60 °C (-13 °F ~ 140 °F)	
Ventilación		Convección natural	
Max. Altitud de operación		0 - 4,000 m (13,123 ft.)	
Humedad relativa		0% RH ~ 100% RH	
Conector de CC	т	Staubli MC4	T/DT
Conector de CA	I er	rminal PG impermeable + conector OT IP 66	וטו
Grado de Protección		Sin transformador	
Tipología Consumo de energía durante la noche		Sin transformador ≤ 5.5W	
-			
Optimizador compatible con DC MBUS	Con	npatibilidad con optimiza	ador
		SUN2000-450W-P	

Estándares de conexión a red eléctrica

IEC 61727, VDE-AR-N4105, VDE 0126-1-1, BDEW, G59/3, UTE C 15-712-1, CEI 0-16, CEI 0-21, RD 661, RD 1699, P.O. 12.3,RD 413, EN-50438-Turkey, EN-50438-Ireland, C10/11, MEA, Resolution No.7, NRS 097-2-1, AS/NZS 4777.2, DEWA

^{1.} El voltaje de entrada máximo es el límite superior del voltaje de CC. Cualquier voltaje DC de entrada más alto probablemente dañaría el inversor.

2. Cualquier voltaje de entrada de CC más allá del rango de voltaje de funcionamiento puede provocar un funcionamiento incorrecto del inversor.

3. SUN2000-303-40KTL-M3 aumenta por encima de cero la tension entre la FV- y tierra a través de función de recuperación PID, con el fin de recuperar la degradación del modulo debido al efecto PID. Compatible con módulos tipo-P (mono, poli), tipo-N (nPERT, HIT)

SOLAR.HUAWEI.COM/ES/

Smart Power Sensor







Preciso

Precisión de medición: Clase I



Fácil y sencillo

Pantalla LCD, fácil de configurar y comprobar



Energía eficiente

Consumo general de energía \leq 1 W

Especificaciones técnicas	DDSU666-H	DTSU666-H 250A/50mA	
	Datos	generales	
Dimensiones (alto x anchura x profundidad)	100 x 36 x 65.5 mm	100 x 72 x 65.5 mm	
Tipo de montaje		N35 Rail	
Peso (incluidos los cables)	1.2 kg	1.5 kg	
	Fuente de	alimentación	
Tipo de red eléctrica	IP2W	3P4VV	
Tensión de entrada (por fase)	176 Vac	~ 288 Vac	
Consumo de potencia	≤ 0.8 W	≤ I W	
	Rango d	e medición	
Tensión de línea	/	304 Vac ~ 499 Vac	
Tensión por fase	176 Vac	~ 288 Vac	
Intensidad	0 ~ 100 A	0 ~ 250 A	
	Precisión	de medición	
Tensión		0.5 %	
Intensidad / Potencia / Energía		±1 %	
Frecuencia	±0.01 Hz		
	Comi	unicación	
Interfaz		.S485	
Velocidad de transmisión en baudios		00 bps	
Protocolo de comunicación	Modbus-RTU		
	En	torno	
Rango de temperatura de operación	-25 °C ~ 60 °C		
Rango de temperatura de almacenamiento	-40 °C ~ 70 °C		
Humedad de operación	5 %RH ~ 95 %RH (sin condensación)		
)tros	
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	S485 (10 m)	
	I CT 100 A/40 mA (5 m)	3 CT 250 A/50 mA (5 m)	
Accesorios	. 21 133 / 10 111/ (3 111)	A AA	

Version No.:03-(20200622)

SOLAR.HUAWEI.COM/ES/



8. BIBLIOGRAFÍA

8.1. Legislación

- Real Decreto 842/2002, de 2 de agosto, por el que se aprueba el Reglamento Electrotécnico para Baja Tensión.
- Directiva 2012/27/UE del Parlamento Europeo y del Consejo, de 25 de octubre de 2012, relativa a la eficiencia energética.
- Real Decreto 56/2016, de 12 de febrero, por el que se transpone la Directiva 2012/27/UE del Parlamento Europeo y del Consejo, de 25 de octubre de 2012, relativa a la eficiencia energética.
- Real Decreto 314/2006, de 17 de marzo, por el que se aprueba el Código Técnico de la Edificación.
 - Parte HS: Salubridad.
 - Parte HE: Ahorro de Energía.
 - Parte HI: Seguridad en caso de Incendio.
- Real Decreto 1027/2007, de 20 de julio, por el que se aprueba el Reglamento de Instalaciones Térmicas en Edificios.
- UNE EN 12464-1:2011. Iluminación interior. Parte 1: Requisitos de iluminación de los lugares de trabajo.
- UNE 20460:1996. Climatización. Condiciones de confort en los locales.
- UNE 21186:2003. Instalaciones eléctricas automatizadas en edificios.
- UNE 20470-1:1996. Instalaciones eléctricas en los edificios. Parte 1: Reglas generales.
- UNE 100012:2018. Instalaciones de climatización en edificios. Requisitos de diseño, instalación, mantenimiento y uso.
- UNE-EN 15251:2008. Comportamiento térmico de los edificios. Nivel de confort en condiciones de verano sin uso de sistemas activos.
- UNE 206007:2020. Instalaciones de generación eléctrica en baja tensión con fines especiales. Parte 7: Instalaciones fotovoltaicas.

Máster en Ingeniería Industrial



UNE-EN 12845:2016. Sistemas fijos de extinción de incendios. Sistemas de extinción de agua nebulizada. Diseño, instalación y mantenimiento.

