

ANEJO Nº 4.

CLIMATOLOGÍA E HIDROLOGÍA

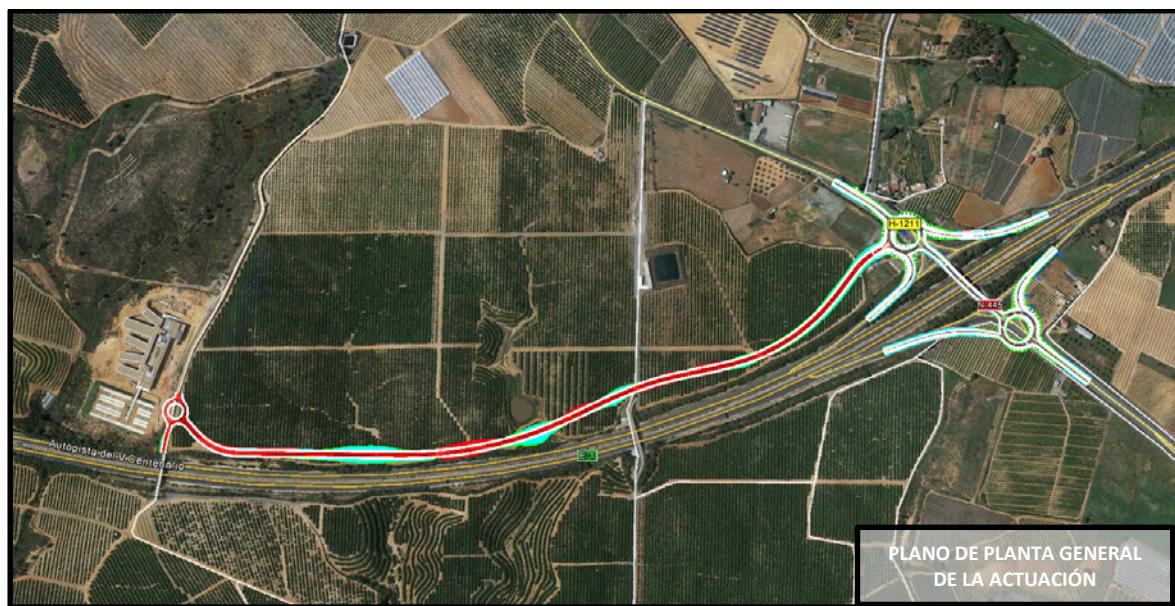
ÍNDICE

| | | | |
|---|-----------|---|-----------|
| 4. ANEJO Nº 4. CLIMATOLOGÍA E HIDROLOGÍA | 3 | APÉNDICE 4. AJUSTES ESTADÍSTICOS DE LA PRECIPITACIÓN MÁX EN 24 H | 80 |
| 4.1. INTRODUCCIÓN | 3 | APÉNDICE 5. CONTACTOS MANTENIDOS | 85 |
| 4.1.1. DATOS CLIMÁTICOS GENERALES..... | 4 | APÉNDICE 6. PLANOS..... | 92 |
| 4.1.1.1. Precipitaciones..... | 4 | | |
| 4.1.1.2. Temperaturas..... | 11 | | |
| 4.1.1.3. Humedad relativa..... | 16 | | |
| 4.1.1.4. Insolación y Nubosidad | 16 | | |
| 4.1.1.5. Vientos | 17 | | |
| 4.1.2. CLASIFICACIÓN CLIMÁTICA..... | 17 | | |
| 4.1.2.1. Índices climáticos | 18 | | |
| 4.1.2.2. Climogramas | 19 | | |
| 4.1.2.3. Clasificaciones climáticas | 20 | | |
| 4.1.3. CÁLCULOS DE LOS DÍAS APROVECHABLES EN LA EJECUCIÓN DE LAS OBRAS | 21 | | |
| 4.1.3.1. Definiciones..... | 21 | | |
| 4.1.3.2. Coeficiente de reducción por condiciones climáticas durante los trabajos | 21 | | |
| 4.1.3.3. Días aprovechables | 22 | | |
| 4.1.4. CÁLCULO DE LAS PRECIPITACIONES MÁXIMAS PREVISIBLES | 25 | | |
| 4.1.4.1. Aplicación de la metodología de la publicación "Máximas lluvias diarias en la España peninsular" | 25 | | |
| 4.1.4.2. Aplicación de las distribuciones de Gumbel y SQRT-ET máxima en las series de máximas precipitaciones diarias recogidas en dichas estaciones..... | 27 | | |
| 4.1.4.3. Comprobación del ajuste de las distribuciones de probabilidad..... | 29 | | |
| 4.1.4.4. Precipitaciones de Cálculo | 30 | | |
| 4.2. HIDROLOGÍA | 31 | | |
| 4.2.1. INTRODUCCIÓN | 31 | | |
| 4.2.2. DEFINICIÓN DE LAS CUENCAS HIDROLÓGICAS | 32 | | |
| 4.2.3. CÁLCULO DE CAUDALES..... | 32 | | |
| 4.2.3.1. Método Racional | 32 | | |
| 4.2.3.1.1. Intensidad de precipitación | 33 | | |
| 4.2.3.1.2. Factor de intensidad Fint | 35 | | |
| 4.2.3.1.3. Coeficiente de escorrentía | 38 | | |
| 4.2.3.1.4. Coeficiente de uniformidad en la distribución temporal de la precipitación..... | 46 | | |
| 4.2.3.2. Caudales de diseño | 46 | | |
| 4.2.3.3. Caudales facilitados por la Administración Hidráulica | 54 | | |
| APÉNDICES..... | 55 | | |
| APÉNDICE 1. DATOS PLUVIOMÉTRICOS FACILITADOS POR LA AEMET | 56 | | |
| APÉNDICE 2. DATOS TERMOMÉTRICOS FACILITADOS POR LA AEMET | 66 | | |
| APÉNDICE 3. PRECIPITACIONES MÁXIMAS EN 24 HORAS..... | 77 | | |

4. ANEJO Nº 4. CLIMATOLOGÍA E HIDROLOGÍA

4.1. INTRODUCCIÓN

El objeto del presente proyecto es elaborar, con el grado de detalle exigible a un proyecto de trazado y a un proyecto de construcción (Ley 37/2015, de 29 de septiembre, de carreteras), los documentos adecuados para cumplir con los acuerdos plasmados por el Ministerio de Fomento para el desarrollo de la vía de servicio de acceso al Centro Hospitalario de Alto rendimiento (CHARE) de la Costa Occidental de Huelva, de acuerdo al “Protocolo de colaboración entre el Ministerio de Fomento y el Ayuntamiento de Lepe para la ejecución del acceso desde el enlace 117 de la A-49 al Centro Hospitalario de Alto Rendimiento (CHARE) de la Costa Occidental de Huelva, situado en el término municipal de Lepe”, de 30 de marzo de 2016.



Esquema de la situación actual y futuras actuaciones.

La traza objeto del proyecto, se sitúa en la provincia de Huelva, concretamente en la carretera A-49, “Autowía del V Centenario”, de titularidad del Ministerio de Fomento, cuyo Enlace 117, con la carretera provincial HU-4400 (entre Lepe y Villablanca), denominado “Lepe Oeste”, es del tipo “diamante”. Actualmente, se encuentra en fase de redacción un proyecto de reforma de este enlace, por razones de seguridad vial y para mejora de su funcionalidad, consistente en la transformación de las intersecciones con la carretera HU-440 en glorietas. Esta futura configuración del enlace permitiría conectar al mismo la vía de servicio de la A-49 que daría acceso al CHARE Costa Occidental de Huelva, objeto del presente proyecto.

El estudio que se incluye en este apartado, permite estudiar las principales variables climáticas con el fin de caracterizarlas en el corredor en que discurre el trazado, así como analizar su influencia en la ejecución de las obras y durante la vida de las mismas.

Para realizar el estudio climático de la zona se han empleado los siguientes datos:

- Estaciones termopluviométricas de la Agencia Estatal de Meteorología (AEMET) con series suficientemente largas para su análisis estadístico, cuya situación es próxima al trazado.
- Publicaciones:
 - “Datos Climáticos para carreteras”. Publicación de la Dirección General de Carreteras.
 - “Valores Normales y Estadísticos de Observatorios Meteorológicos Principales (1971-2000)”
 - “Guía Resumida del Clima en España 1981-2010”, actualizado el año 2012. Publicación del Ministerio de Agricultura, Alimentación y Medio Ambiente.
 - Atlas Climático de España, editado por la Agencia Estatal de Meteorología.
 - “Guía para la elaboración de estudios del medio físico”. 3ª ed. M.O.P.T., 1991.

La metodología seguida en el estudio ha sido la expuesta en la publicación “Guía para la elaboración de estudios del medio físico: contenido y metodología” (MOPT 1992).

En primer lugar se ha procedido a la recopilación de los datos de las estaciones disponibles de AEMET en la zona próxima al trazado, seleccionando de éstas las de tipo termopluviométrico, para obtener de su estudio puntual una idea más general del clima.

Siguiendo los criterios de proximidad a la traza y similitud de cotas se han seleccionado las siguientes estaciones pertenecientes a la Confederación Hidrográfica del Guadiana:

ESTACIONES TERMOPLUVIOMÉTRICAS DE LA AEMET PRÓXIMAS AL TRAMO. EXISTENCIA DE DATOS

| CÓDIGO | NOMBRE | PROVINCIA | CUENCA | TIPO | COORDENADAS UTM | | | |
|--------|-------------------------------|-----------|--------|------|-----------------|------------|--------------|---------|
| | | | | | HUSO | LONGITUD | LATITUD | ALTITUD |
| 4546M | ISLA CRISTINA 'CAÑADA CORCHO' | HUELVA | 4 | TP | 29 | 652.122,42 | 4.121.333,40 | 23 |
| 4553 | LEPE | HUELVA | 4 | P | 29 | 659.233,99 | 4.124.640,82 | 20 |

*TP: Estación termo-pluviométrica

P: Estación pluviométrica

| CÓDIGO | DATOS PLUVIOMÉTRICOS | | | | DATOS TERMOMÉTRICOS | | | |
|--------|----------------------|------|----------|------------|---------------------|------|----------|------------|
| | INICIO | FIN | COMPLET. | INCOMPLET. | INICIO | FIN | COMPLET. | INCOMPLET. |
| 4546M | 1981 | 2013 | 24 | 13 | 1981 | 2013 | 24 | 13 |
| 4553 | 1971 | 1995 | 11 | 13 | -- | -- | -- | -- |

Se descarta la estación 4553, por tener una serie pluviométrica desactualizada e insuficiente, para el estudio.

Tanto el trazado como la ubicación de las estaciones de influencia se representan al final del anexo en el Apéndice Nº 6 "Planos".

Los datos originales facilitados por la AEMET se incluyen en los Apéndices Nº 1 y 2 del presente Anejo.

Una vez obtenidos los valores medios y extremos de las variables climáticas de estas estaciones, se calculan los índices climáticos más significativos para el diseño de plantaciones y la clasificación climática. Finalmente se estiman los días aprovechables para la ejecución de las principales unidades de obra en función de la climatología.

Se realizó la petición al AEMET de los archivos resumen de las variables de viento, tensión de vapor, humedad relativa, punto de rocío, evaporación, evapotranspiración e información referente a la dirección y velocidad de los vientos, pero para las estaciones solicitadas no se dispone de estos datos.

Algunos de los datos se han completado con las publicaciones indicadas en el presente apartado.

4.1.1. DATOS CLIMÁTICOS GENERALES

Tomando como base las series de datos disponibles de las mencionadas estaciones y mediante un estudio estadístico, se han obtenido los valores medios de las principales variables climáticas.

4.1.1.1. Precipitaciones

El estudio de las precipitaciones se divide en los siguientes apartados:

- Precipitación media mensual y anual
- Precipitación máxima en 24 horas
- Precipitación máxima mensual
- Números de días de lluvia
- Números de días de nieve

- Números de días de granizo
- Números de días de rocío
- Números de días de escarcha
- Números de días de niebla
- Número de días de tormenta
- Números de días de precipitación mayor de 1mm, de 10mm y de 30mm

Precipitación media mensual y anual

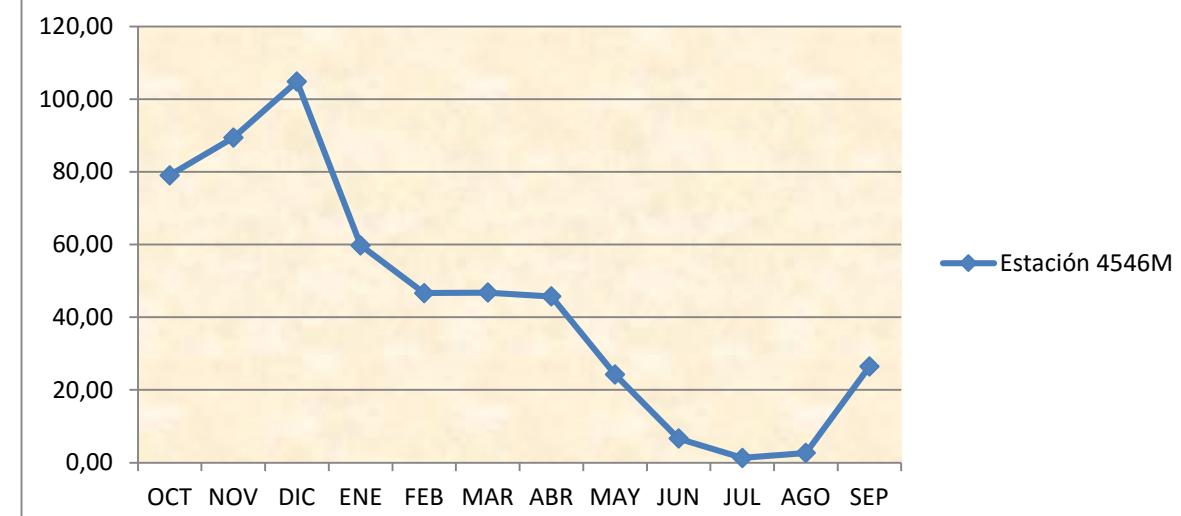
La precipitación media anual es de 533,50 mm.

A lo largo del año las precipitaciones sufren grandes variaciones. Desde el mes de julio las precipitaciones aumentan sucesivamente hasta alcanzar el valor máximo en el mes de diciembre con 104,85 mm; que corresponde a un 19,65 % respecto del total anual. A partir de este máximo comienza a disminuir notablemente hasta llegar el mes de Julio donde se produce el mínimo con 1,30 mm; que corresponden a un 0,24 %.

RESUMEN PRECIPITACIÓN TOTAL MENSUAL

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|-------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|------|------|------|-------|--------|
| 4546M | 79.04 | 89.41 | 104.85 | 59.75 | 46.64 | 46.76 | 45.72 | 24.25 | 6.62 | 1.30 | 2.67 | 26.47 | 533.50 |
| % | 14.82 | 16.76 | 19.65 | 11.20 | 8.74 | 8.77 | 8.57 | 4.54 | 1.24 | 0.24 | 0.50 | 4.96 | 100.00 |

RESUMEN PRECIPITACIÓN TOTAL MENSUAL



Precipitación máxima en 24 horas

La precipitación máxima en 24 horas anual es de 133,00 mm.

En cuanto a la precipitación máxima de 24 horas mensual, el máximo se produce en el mes de Diciembre con 133,00 mm. En el mes de Julio se produce el valor mínimo de toda la serie con un valor de 8,00 mm. Desde Enero las precipitaciones sufren un decremento hasta el mes de Julio.

Precipitación máxima mensual

La precipitación máxima mensual anual es de 133,00 mm, y se produce en el mes de diciembre.

En estudio de la precipitación máxima mensual presenta los valores máximos en meses con mayor punta superior en diciembre y los valores mínimos, la punta inferior, en el mes de julio.

La media anual de las precipitaciones máximas es de 52,88 mm.

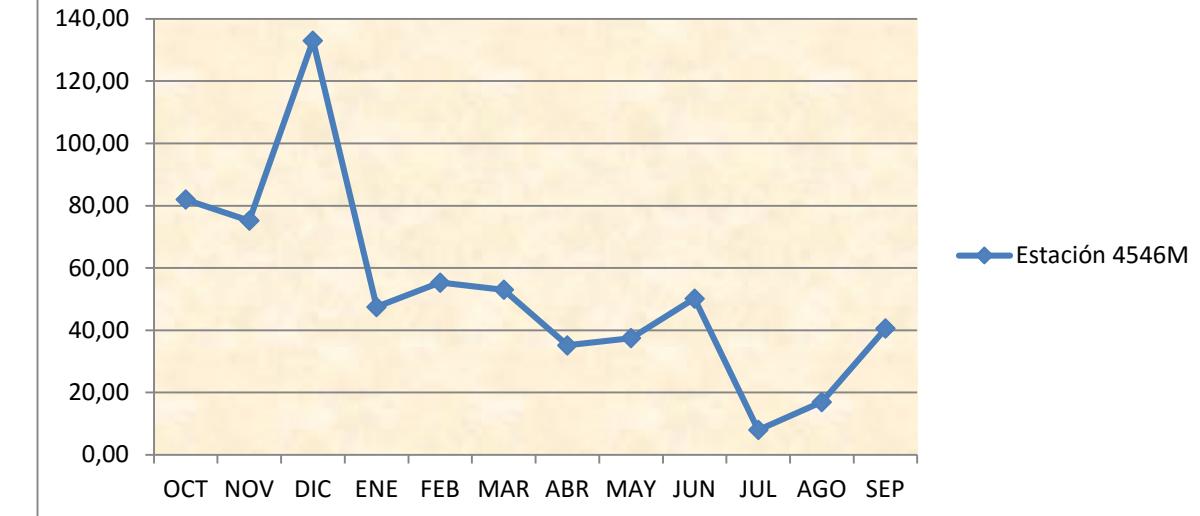
RESUMEN PRECIPITACIÓN MÁXIMA DIARIA

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|-------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|-------|-------|--------|
| 4546M | 82.00 | 75.20 | 133.00 | 47.50 | 55.30 | 53.00 | 35.20 | 37.50 | 50.20 | 8.00 | 17.00 | 40.60 | 133.00 |

RESUMEN PRECIPITACIÓN MÁXIMA DIARIA

RESUMEN PRECIPITACIÓN MÁXIMA MENSUAL

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|-------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|-------|-------|--------|
| 4546M | 82.00 | 75.20 | 133.00 | 47.50 | 55.30 | 53.00 | 35.20 | 37.50 | 50.20 | 8.00 | 17.00 | 40.60 | 133.00 |

RESUMEN PRECIPITACIÓN MÁXIMA MENSUAL


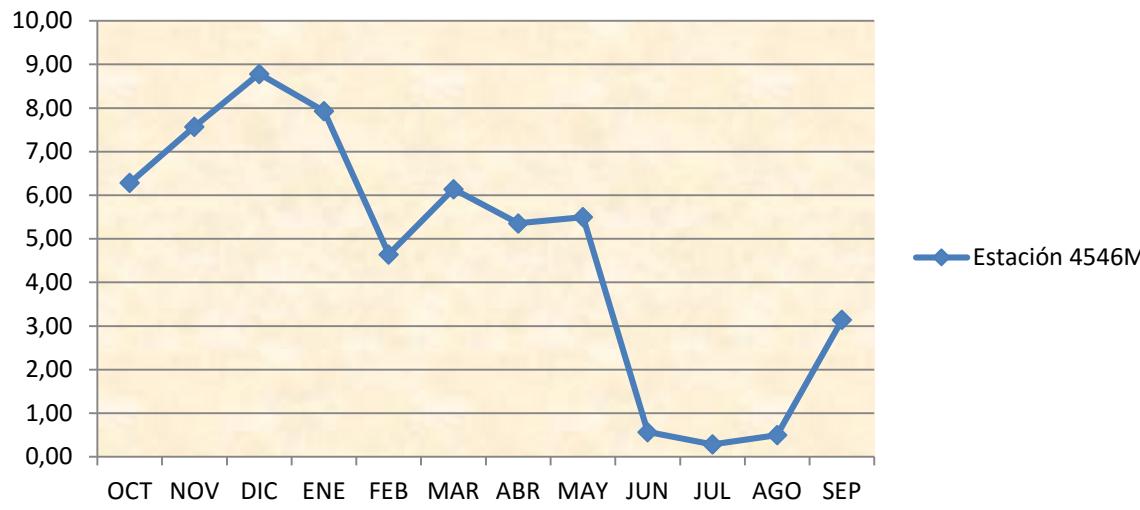
Números de días de lluvia

El número de días de lluvia al año es de 56,71 días.

En cuanto a la evolución de los mismos a lo largo del año, el máximo se produce en el mes de diciembre, con una media de 8,79 días. A partir del mes de mayo los días de lluvia disminuyen hasta alcanzar el mínimo en el mes de julio con un promedio de 0,29 días de lluvia. A partir de este mes el número de días de lluvia aumenta.

RESUMEN DÍAS DE LLUVIA

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|--------------|
| 4546M | 6.29 | 7.57 | 8.79 | 7.93 | 4.64 | 6.14 | 5.36 | 5.50 | 0.57 | 0.29 | 0.50 | 3.14 | 56.71 |

RESUMEN DÍAS DE LLUVIA

Números de días de nieve

Según los datos disponibles el número de días de nieve al año es 0 días.

RESUMEN DÍAS DE NIEVE

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|-------------|
| 4546M | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 |

RESUMEN DÍAS DE NIEVE


Números de días de granizo

La media calculada de los números de días de granizo da valores inferiores a 1 día para cualquier mes del año.

RESUMEN DÍAS DE GRANIZO

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|-------------|
| 4546M | 0.00 | 0.07 | 0.07 | 0.00 | 0.29 | 0.00 | 0.21 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.64 |

Números de días de rocío

Según los datos disponibles el número de días de rocío al año es 55,00 días.

RESUMEN DÍAS DE ROCÍO

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|--------------|
| 4546M | 6.71 | 6.76 | 6.29 | 5.88 | 7.47 | 6.53 | 4.82 | 3.29 | 2.24 | 1.12 | 0.76 | 3.12 | 55.00 |

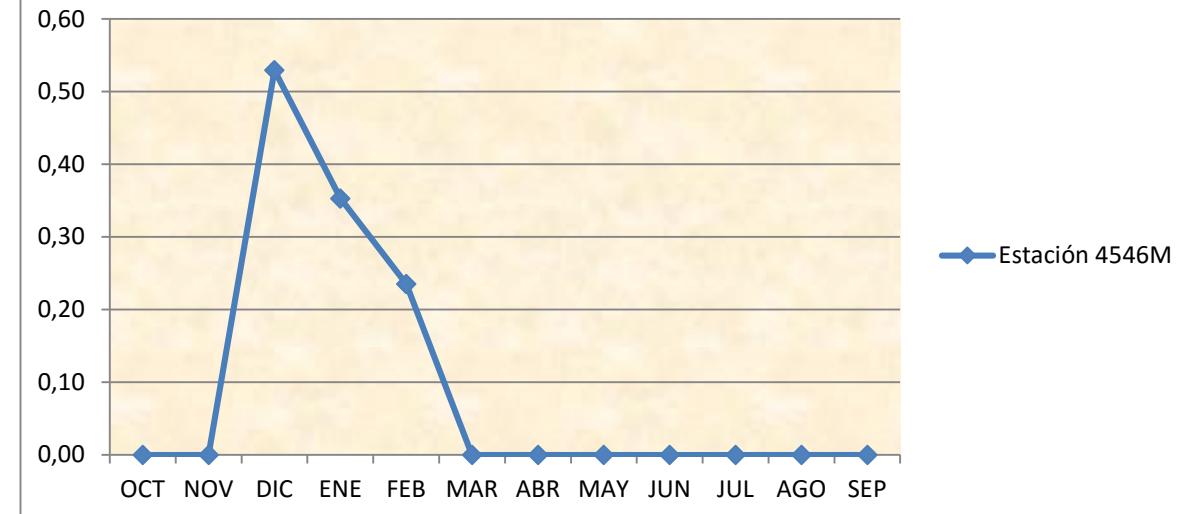


Números de días de escarcha

La suma anual del número de días de escarcha es de 1,12 días al año.

RESUMEN DÍAS DE ESCARCHA

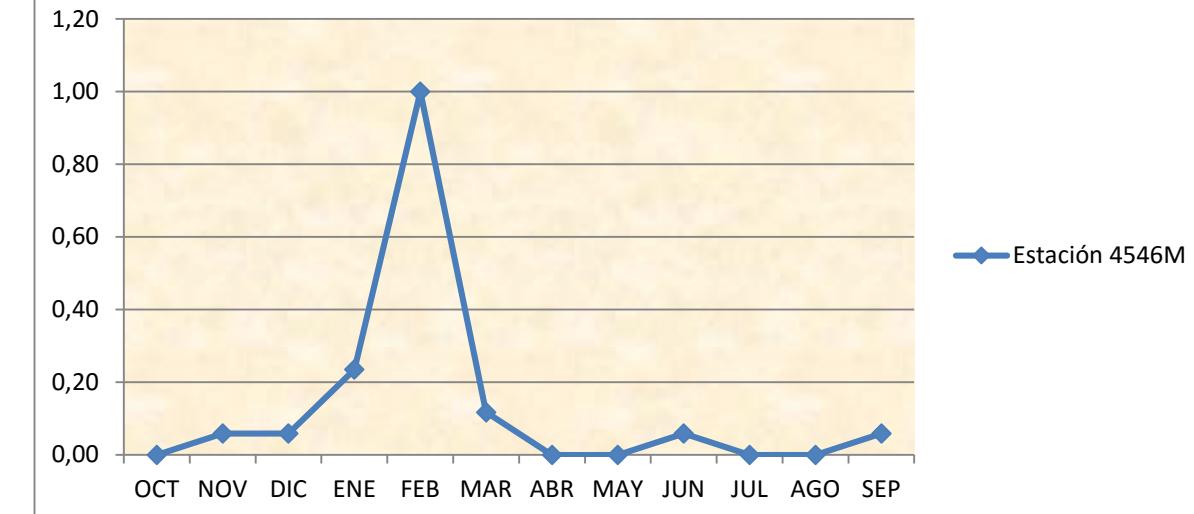
| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|-------|
| 4546M | 0.00 | 0.00 | 0.53 | 0.35 | 0.24 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 1.12 |

RESUMEN DÍAS DE ESCARCHA

Números de días de niebla

La suma anual del número de días de niebla es de 1,59 días.

RESUMEN DÍAS DE NIEBLA

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|-------|
| 4546M | 0.00 | 0.06 | 0.06 | 0.24 | 1.00 | 0.12 | 0.00 | 0.00 | 0.06 | 0.00 | 0.00 | 0.06 | 1.59 |

RESUMEN DÍAS DE NIEBLA


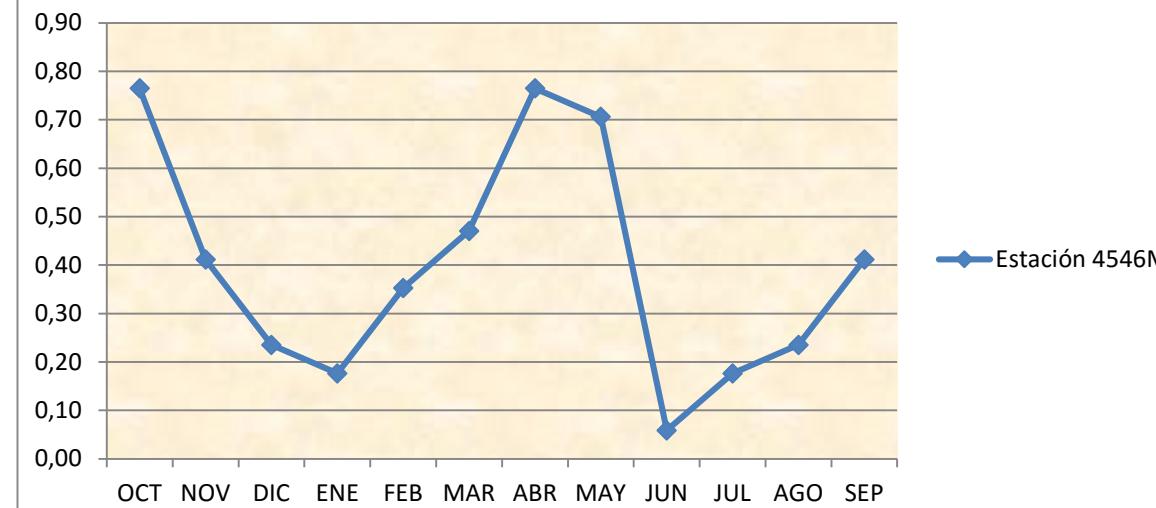
Número de días de tormenta

El número de días al año de días de tormenta es 4,76 días.

El máximo de la media de los números de días de tormenta se produce en el mes de abril con 0,76 días de tormenta, y un mínimo de 0,06 días correspondiente al mes de julio.

RESUMEN DÍAS DE TORMENTA

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|-------------|
| 4546M | 0.76 | 0.41 | 0.24 | 0.18 | 0.35 | 0.47 | 0.76 | 0.71 | 0.06 | 0.18 | 0.24 | 0.41 | 4.76 |

RESUMEN DÍAS DE TORMENTA

Números de días de precipitación mayor de 1mm:

El número de días al año de precipitación mayor de 1mm es de 47,85 días al año.

El máximo de la media de los números de días se produce en el mes de diciembre con 7,30 días de precipitación mayor de 1 mm, y un mínimo de 0,30 días correspondiente a los meses de julio y agosto.

RESUMEN DÍAS DE PRECIPITACIÓN MAYOR DE 1 mm

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|--------------|
| 4546M | 5.90 | 6.20 | 7.30 | 6.85 | 4.65 | 4.85 | 4.70 | 3.35 | 0.85 | 0.30 | 0.30 | 2.60 | 47.85 |

RESUMEN DÍAS DE PRECIPITACIÓN MAYOR DE 1 mm


Números de días de precipitación mayor de 10 mm:

La suma anual del número de días de precipitación mayor o igual de 10 mm es de 16,90 días.

El máximo de la media de los números de días se produce en el mes de diciembre con 3,20 días de precipitación mayor de 10 mm, y un mínimo de 0,00 días correspondiente al mes de julio.

Números de días de precipitación mayor de 30 mm:

La suma anual del número de días de precipitación mayor o igual de 30 mm es de 3,50 días.

El máximo de la media de los números de días se produce en el mes de diciembre con 1,05 días de precipitación mayor de 30 mm, y un mínimo de 0,0 días correspondiente a los meses de julio y agosto.

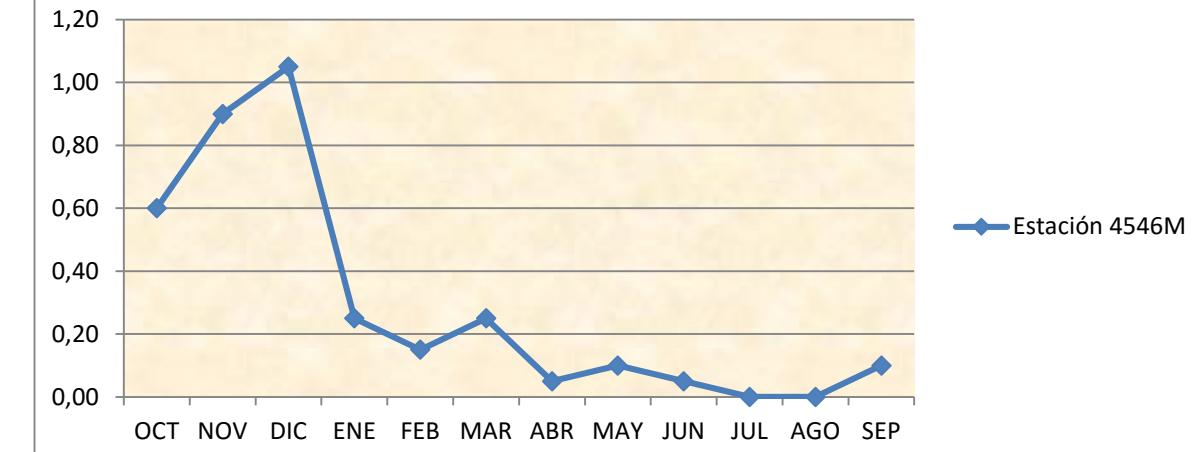
RESUMEN DÍAS DE PRECIPITACIÓN MAYOR DE 10 mm

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|-------|
| 4546M | 2.40 | 2.60 | 3.20 | 2.30 | 1.40 | 1.25 | 1.70 | 0.65 | 0.25 | 0.00 | 0.10 | 1.05 | 16.90 |

RESUMEN DÍAS DE PRECIPITACIÓN MAYOR DE 10 mm

RESUMEN DÍAS DE PRECIPITACIÓN MAYOR DE 30 mm

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|-------|
| 4546M | 0.60 | 0.90 | 1.05 | 0.25 | 0.15 | 0.25 | 0.05 | 0.10 | 0.05 | 0.00 | 0.00 | 0.10 | 3.50 |

RESUMEN DÍAS DE PRECIPITACIÓN MAYOR DE 30 mm


4.1.1.2. Temperaturas

El estudio de las temperaturas se divide en los siguientes apartados:

- Temperatura media mensual y anual
- Temperatura media de las máximas
- Temperatura media de las mínimas
- Temperatura máxima absoluta
- Temperatura mínima absoluta
- Días de temperatura mínima menor o igual a -5°C
- Días de temperatura mínima menor o igual a 0°C
- Días de temperatura mínima mayor o igual a 20°C
- Oscilación verano-invierno de las temperaturas medias

Temperatura media mensual y anual

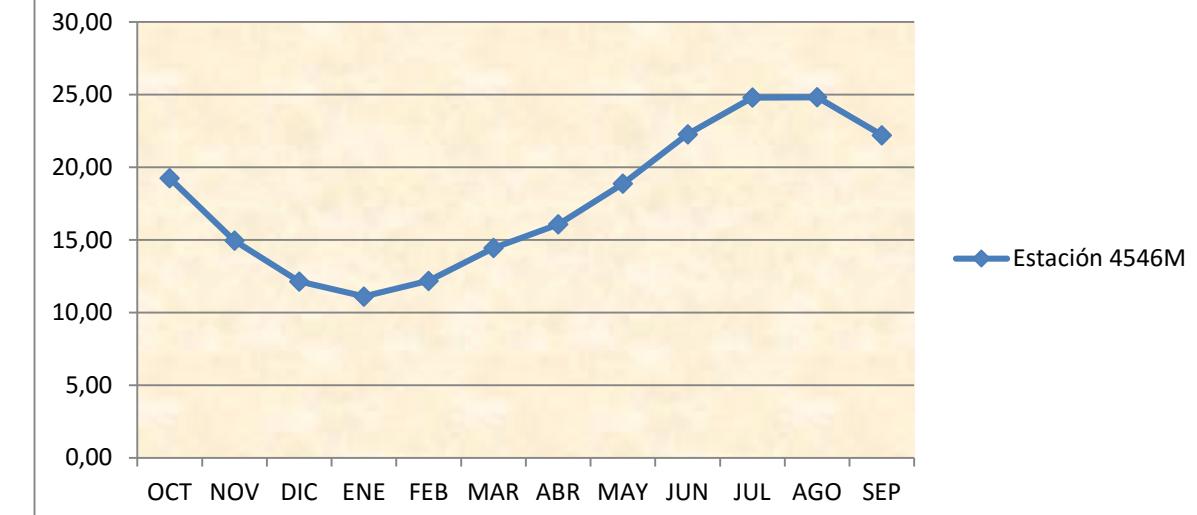
La temperatura media anual es de 17,76°C.

La temperatura media mensual máxima se da en el mes de agosto con 24,82°C. Entre este mes y el mes de enero la temperatura disminuye, de modo que en el mes de enero se produce el mínimo con 11,10°C. A partir de este mes hasta el mes de agosto, la temperatura media mensual aumenta.

TEMPERATURA MEDIA MENSUAL Y ANUAL

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 4546M | 19.24 | 14.95 | 12.14 | 11.10 | 12.18 | 14.45 | 16.08 | 18.87 | 22.27 | 24.80 | 24.82 | 22.21 | 17.76 |

TEMPERATURA MEDIA DEL MES



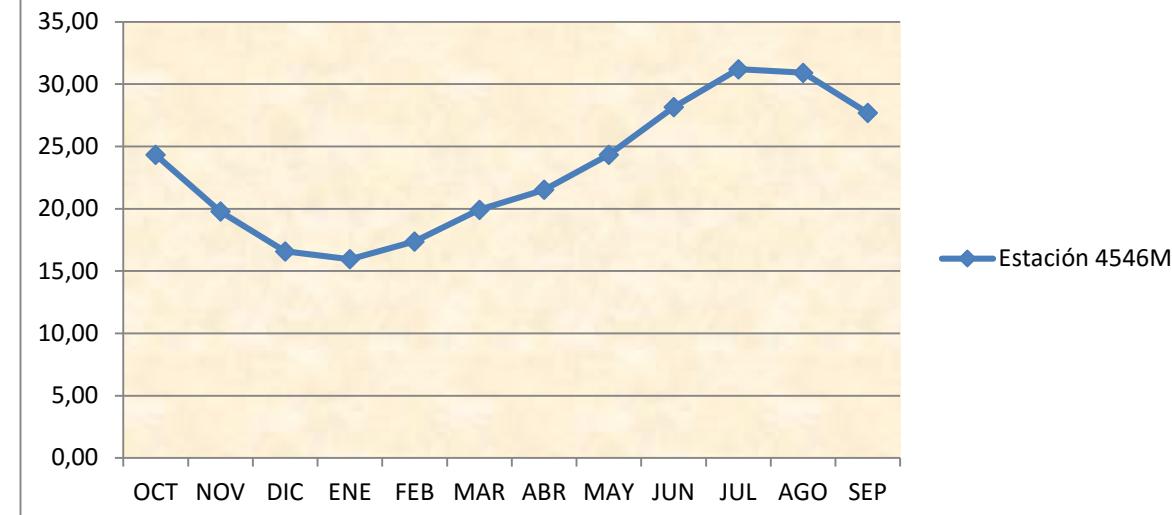
Temperatura media de las máximas

La temperatura media de las máximas anual es de 23,15º C.

En cuanto a la temperatura media de las máximas mensuales, ésta presenta su máximo en los meses de julio, con 31,20º C. Entre este mes y el mes de enero la temperatura media de las máximas desciende hasta el mes de enero donde se produce el mínimo registrado con 15,96º C. A partir de este mes aumenta hasta el mes de julio.

TEMPERATURA MEDIA DE LAS MÁXIMAS

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------------|
| 4546M | 24.32 | 19.78 | 16.58 | 15.96 | 17.38 | 19.93 | 21.53 | 24.34 | 28.15 | 31.20 | 30.92 | 27.70 | 23.15 |

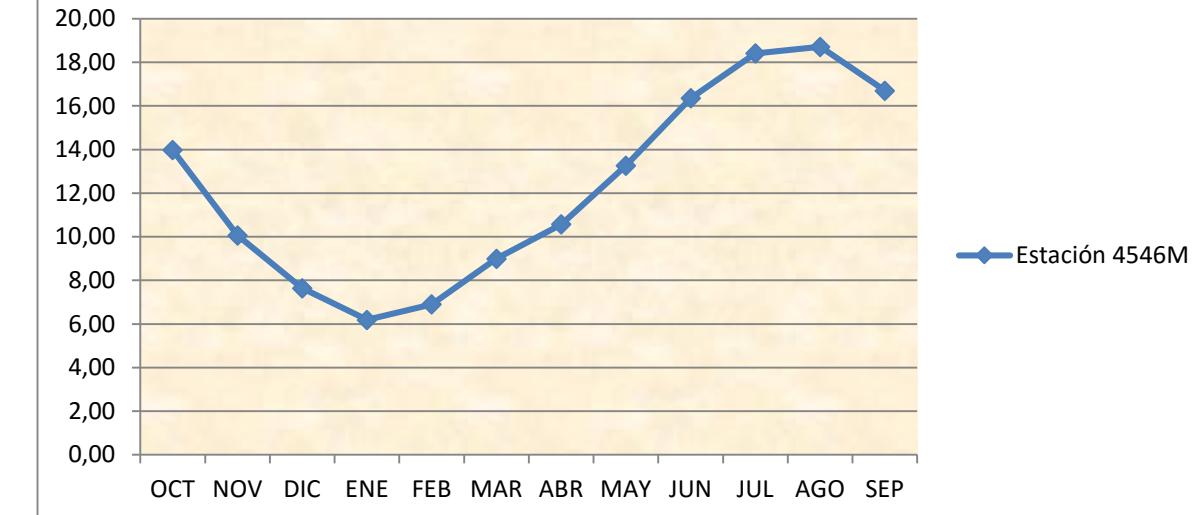
TEMPERATURA MÁXIMA MEDIA

Temperatura media de las mínimas

La temperatura media de las mínimas anuales es de 12,31º C.

El mínimo se produce en el mes de enero con 6,19º C. A partir de este mes y hasta el mes de agosto, la temperatura media de las mínimas aumenta, hasta alcanzar los 18,71º C. Una vez superado el máximo la temperatura media vuelve a descender hasta el mes de enero.

TEMPERATURA MEDIA DE LAS MÍNIMAS

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|-------|-------|------|------|------|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------------|
| 4546M | 13.98 | 10.06 | 7.64 | 6.19 | 6.90 | 9.00 | 10.57 | 13.27 | 16.35 | 18.41 | 18.71 | 16.70 | 12.31 |

TEMPERATURA MÍNIMA MEDIA


Temperatura máxima absoluta

La media de la temperatura máxima absoluta anual es de 45,0º C.

El máximo de esta variable se alcanza en el mes de julio, con 45,0º C. A partir de este mes la temperatura máxima comienza a disminuir hasta alcanzar en el mes de enero el mínimo con 24,50º C. A partir de este mes hasta julio la temperatura máxima absoluta crece.

Temperatura mínima absoluta

La temperatura mínima absoluta media anual es de -2,0º C.

La máxima temperatura mínima se da en el mes de julio con 12,50º C. Entre este mes y el mes de diciembre las temperaturas desciende alcanzando la temperatura mínima absoluta de -2,0º C, en el mes de diciembre. A partir de este mes hasta julio la temperatura mínima absoluta crece.

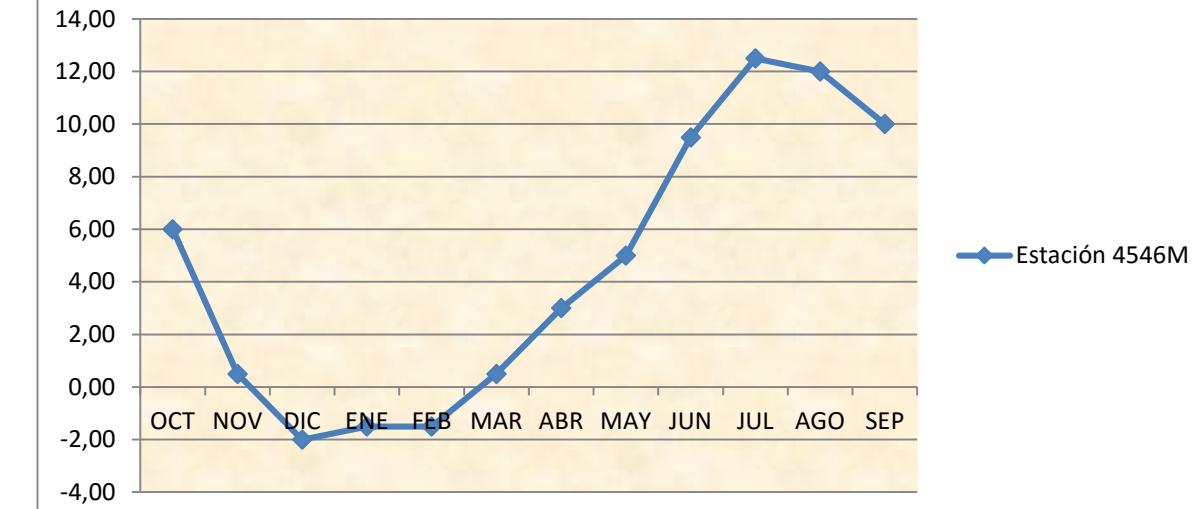
TEMPERATURA MÁXIMA ABSOLUTA

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 4546M | 33.00 | 28.50 | 25.00 | 24.50 | 27.00 | 30.00 | 33.00 | 39.50 | 41.50 | 45.00 | 42.50 | 36.50 | 45.00 |

RESUMEN TEMPERATURA MÁXIMA MENSUAL

TEMPERATURA MÍNIMA ABSOLUTA

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|------|------|-------|-------|-------|------|------|------|------|-------|-------|-------|-------|
| 4546M | 6.00 | 0.50 | -2.00 | -1.50 | -1.50 | 0.50 | 3.00 | 5.00 | 9.50 | 12.50 | 12.00 | 10.00 | -2.00 |

RESUMEN TEMPERATURA MÍNIMA MENSUAL


Días de temperatura mínima menor o igual a 0ºC

El número de días de temperatura mínima menor a 0ºC es de 1,63 días. Encontrándose el máximo valor en el mes de enero con 0,75 días, a partir de este mes va descendiendo hasta el mes de marzo donde no se produce ningún día de temperatura menor de 0ºC, situación que se prolonga hasta el mes de diciembre.

DÍAS DE TEMPERATURA MÍNIMA INFERIOR A 0ºC

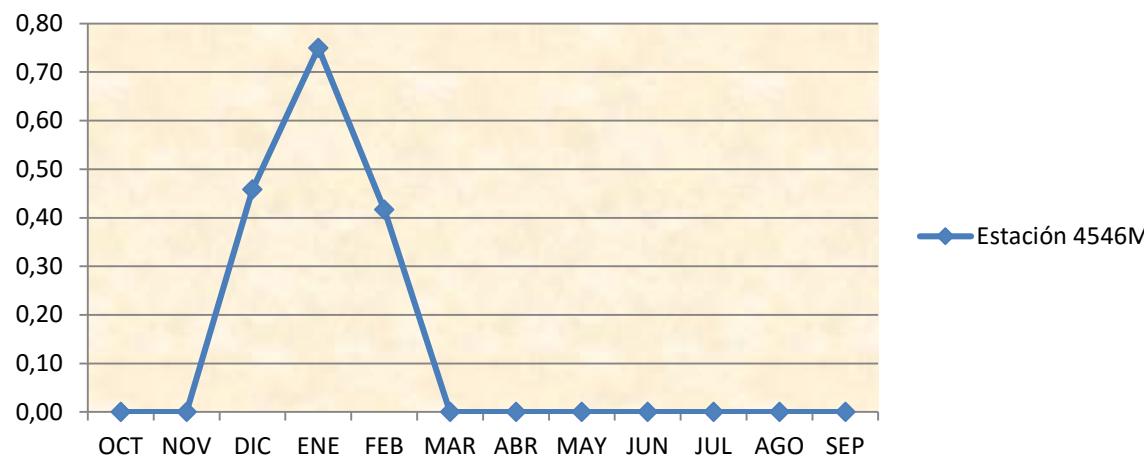
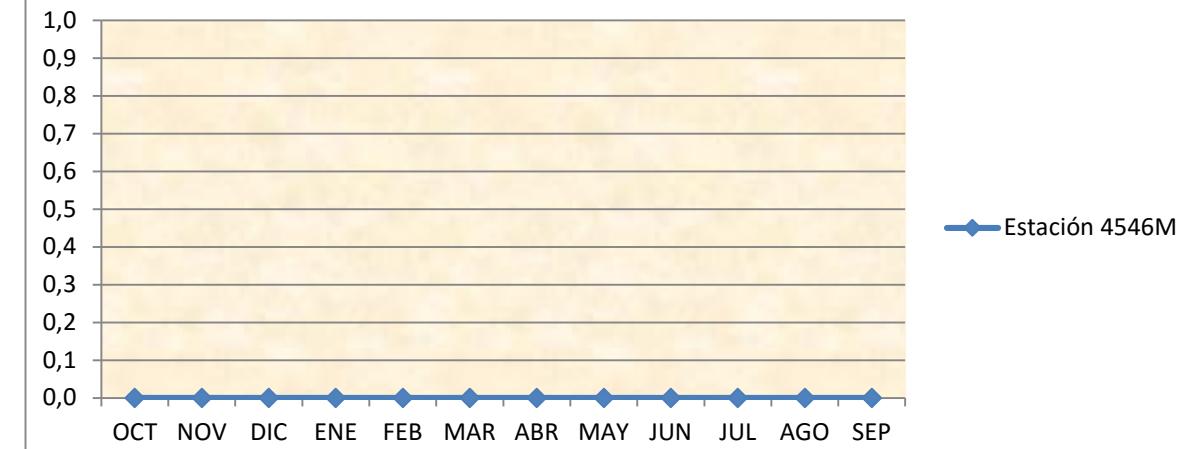
| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|-------------|
| 4546M | 0.00 | 0.00 | 0.46 | 0.75 | 0.42 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 1.63 |

Días de temperatura mínima menor o igual a -5ºC

Según los datos recogidos, no se produce ningún día con temperatura menor de -5ºC.

DÍAS DE TEMPERATURA MÍNIMA INFERIOR A -5ºC

| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|-------------|
| 4546M | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 |

DÍAS DE TEMPERATURA MÍNIMA INFERIOR A 0ºC

DÍAS DE TEMPERATURA MÍNIMA INFERIOR A -5ºC


Días de temperatura mínima mayor o igual a 20ºC

El número de días de temperatura mínima mayor a 20º C es de 24,88 días. Encontrándose el máximo valor en el mes de agosto con 9,25 días, a partir de este mes va descendiendo hasta el mes de diciembre donde no se produce ningún día de temperatura mayor de 20º C, situación que se prolonga hasta el mes de abril.

DÍAS DE TEMPERATURA MÍNIMA SUPERIOR A 20ºC

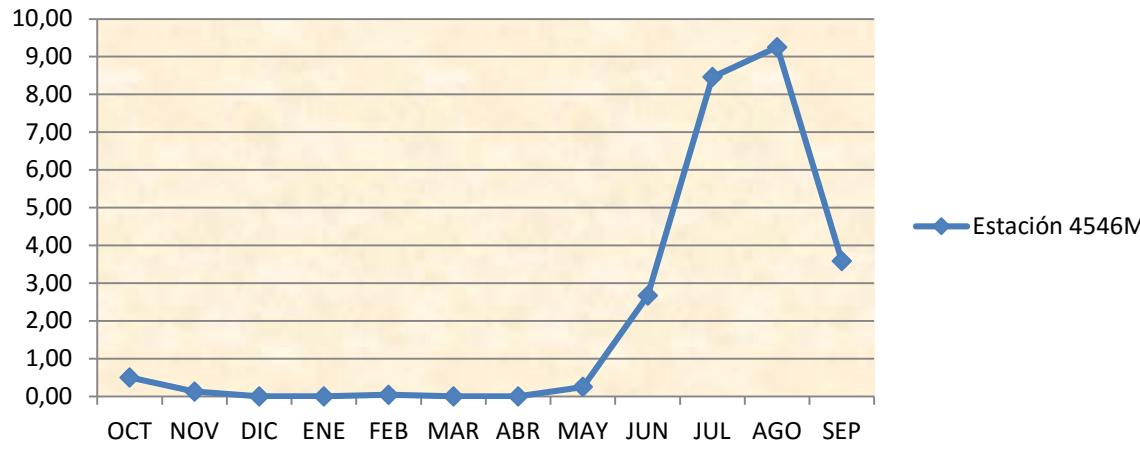
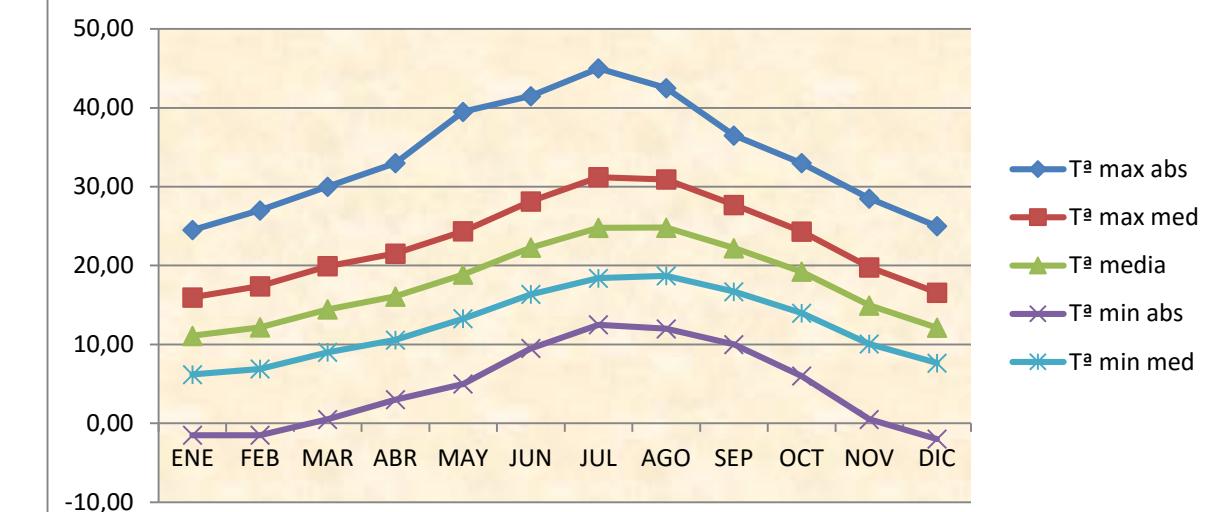
| ESTACIÓN | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|----------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|--------------|
| 4546M | 0.50 | 0.13 | 0.00 | 0.00 | 0.04 | 0.00 | 0.00 | 0.25 | 2.67 | 8.46 | 9.25 | 3.58 | 24.88 |

Oscilación verano-invierno de las temperaturas medias

Como media de la estación seleccionada, se obtiene que la oscilación verano-invierno de las temperaturas medias es de 10,84º C. Este valor se obtiene como la diferencia entre la máxima temperatura media mensual (23,15º C) y el mínimo valor registrado de la misma variable (12,31º C).

RESUMEN VARIACIÓN DE TEMPERATURAS

| VARIABLES | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL |
|------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------------|
| Tº MAX ABS | 33.00 | 28.50 | 25.00 | 24.50 | 27.00 | 30.00 | 33.00 | 39.50 | 41.50 | 45.00 | 42.50 | 36.50 | 45.00 |
| Tº MAX MED | 24.32 | 19.78 | 16.58 | 15.96 | 17.38 | 19.93 | 21.53 | 24.34 | 28.15 | 31.20 | 30.92 | 27.70 | 23.15 |
| Tº MEDIA | 19.24 | 14.95 | 12.14 | 11.10 | 12.18 | 14.45 | 16.08 | 18.87 | 22.27 | 24.80 | 24.82 | 22.21 | 17.76 |
| Tº MIN ABS | 6.00 | 0.50 | -2.00 | -1.50 | -1.50 | 0.50 | 3.00 | 5.00 | 9.50 | 12.50 | 12.00 | 10.00 | -2.00 |
| Tº MIN MED | 13.98 | 10.06 | 7.64 | 6.19 | 6.90 | 9.00 | 10.57 | 13.27 | 16.35 | 18.41 | 18.71 | 16.70 | 12.31 |

DÍAS DE TEMPERATURA MÍNIMA SUPERIOR A 20ºC

OSCILACIÓN DE TEMPERATURAS


4.1.1.3. Humedad relativa

Esta variable no se registra en la estación seleccionada, por lo que para conocer su entidad, se han tomado los datos de la publicación “Guía resumida del clima en España (1981-2010)”, que recoge el estudio de los valores medios de estas variables en la estación de Huelva – Ronda Este.

| CÓDIGO | NOMBRE | PROVINCIA | CUENCA | COORDENADAS UTM | | | |
|--------|---------------------|-----------|--------|-----------------|------------|--------------|---------|
| | | | | HUSO | LONGITUD | LATITUD | ALTITUD |
| 4642E | HUELVA - RONDA ESTE | HUELVA | 4 | 29 | 685.311,55 | 4.127.982,40 | 19 |

La humedad relativa media anual es del 66%, destacando en los meses de enero y diciembre los valores extremos y los mínimos en verano, concretamente en el mes de julio.

HUMEDAD RELATIVA MEDIA (%)

| ESTACIÓN | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | OCT | NOV | DIC | ANUAL |
|----------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 4642E | 77.00 | 74.00 | 68.00 | 65.00 | 62.00 | 57.00 | 51.00 | 55.00 | 61.00 | 69.00 | 73.00 | 78.00 | 66.00 |

4.1.1.4. Insolación y Nubosidad

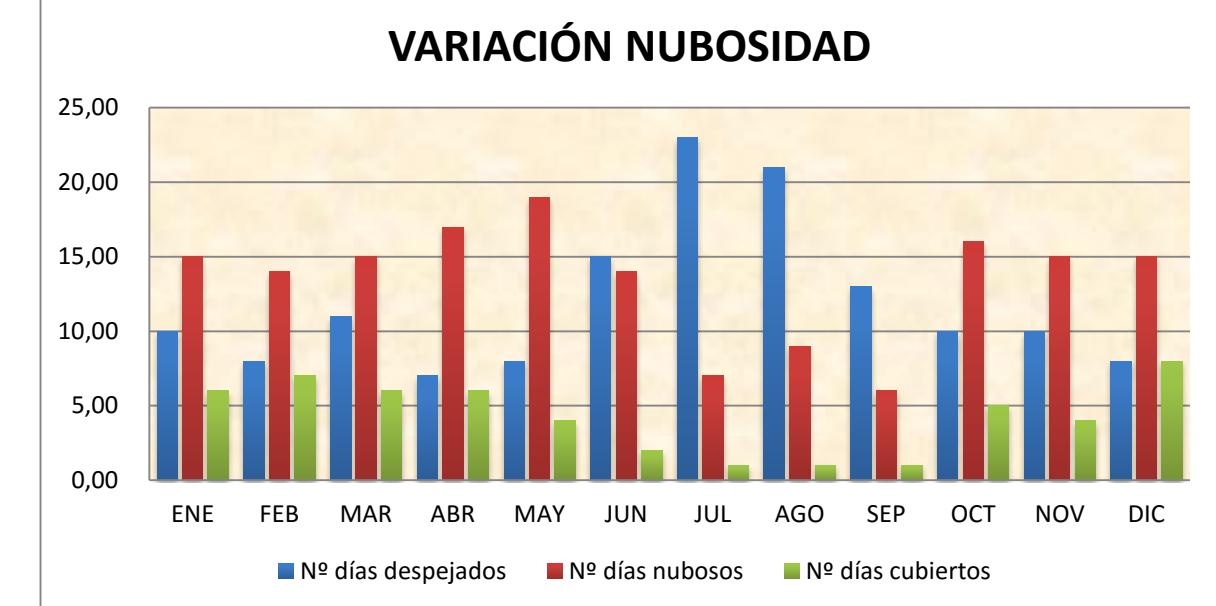
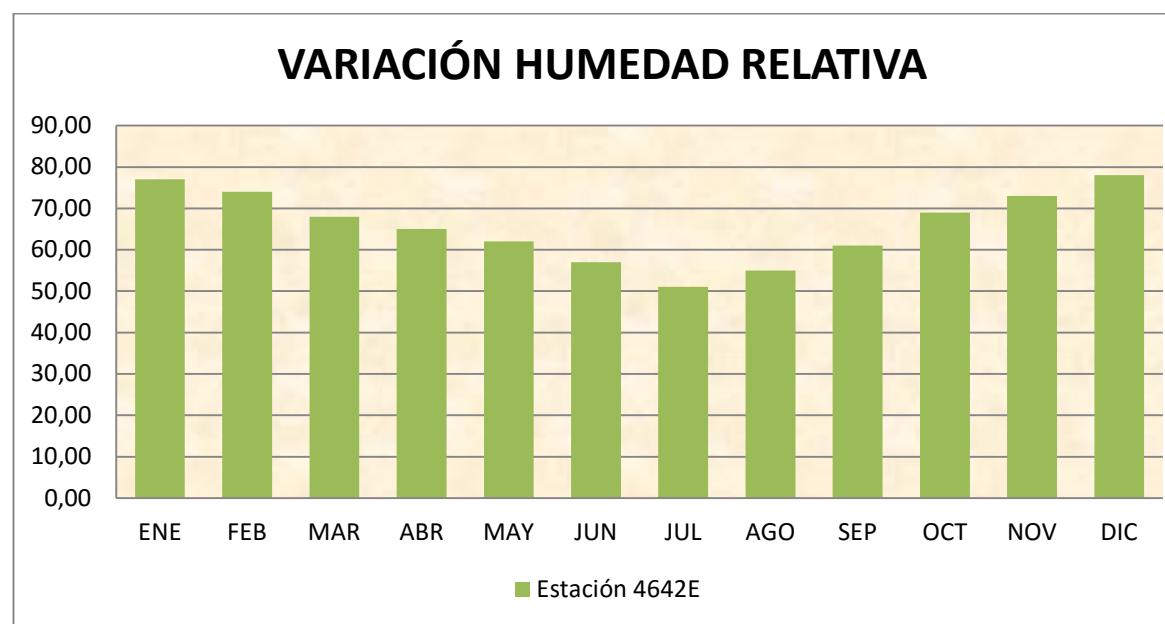
Esta variable no se registra en la estación seleccionada, por lo que para conocer su entidad, se han tomado los datos de la publicación “Guía resumida del clima en España (1981-2010)”, que recoge el estudio de los valores medios de estas variables en la estación de Huelva – Ronda Este.

| CÓDIGO | NOMBRE | PROVINCIA | CUENCA | COORDENADAS UTM | | | |
|--------|--------|-----------|--------|-----------------|------------|--------------|---------|
| | | | | HUSO | LONGITUD | LATITUD | ALTITUD |
| 4642E | HUELVA | HUELVA | 4 | 29 | 685.311,55 | 4.127.982,40 | 19 |

La nubosidad, ésta presenta un promedio de 162,00 días nubosos por 144,00 despejados y 51,00 días cubiertos.

RESUMEN VARIACIÓN DE NUBOSIDAD

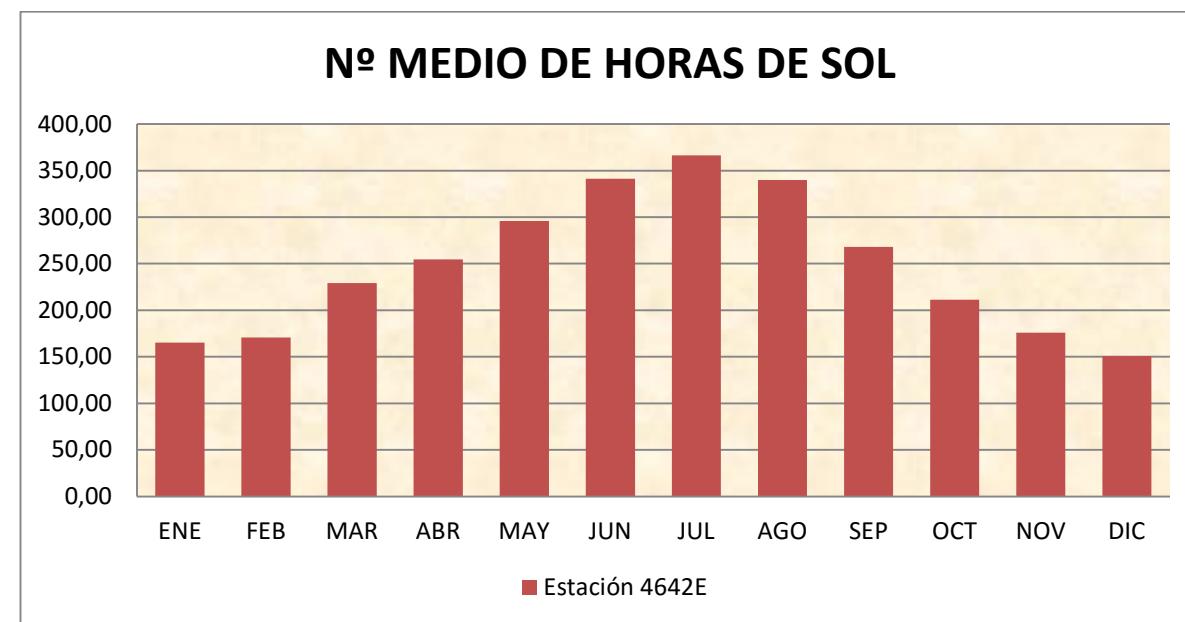
| VARIABLES | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | OCT | NOV | DIC | ANUAL |
|--------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|
| Nº Días Despejados | 10.00 | 8.00 | 11.00 | 7.00 | 8.00 | 15.00 | 23.00 | 21.00 | 13.00 | 10.00 | 10.00 | 8.00 | 144.00 |
| Nº Días Nubosos | 15.00 | 14.00 | 15.00 | 17.00 | 19.00 | 14.00 | 7.00 | 9.00 | 6.00 | 16.00 | 15.00 | 15.00 | 162.00 |
| Nº Días Cubiertos | 6.00 | 7.00 | 6.00 | 6.00 | 4.00 | 2.00 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 5.00 | 4.00 | 8.00 | 51.00 |



En cuanto a la insolación alcanza valores altos con un promedio de 247,44 horas; y un total anual de 2969,30 horas. En su evolución a lo largo del año se observa un máximo en el mes de julio y un mínimo en el mes de diciembre.

INSOLACIÓN – Nº DE HORAS DE SOL

| ESTACIÓN | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | OCT | NOV | DIC | ANUAL |
|----------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|
| 4642E | 165.3 | 170.7 | 229.2 | 254.6 | 295.8 | 341.3 | 366.5 | 339.9 | 267.9 | 211.2 | 176.0 | 150.9 | 2969.3 |



El viento posee dos características fundamentales: velocidad y dirección.

Del mismo modo que en las variables anteriores, esta variable no se registra en la estación seleccionada, por lo que para conocer su entidad, se han tomado los datos de la publicación “Guía resumida del clima en España (1981-2010)”, que recoge el estudio de los valores medios de estas variables en la estación de Huelva – Ronda Este.

| ESTACIÓN | CÓDIGO | |
|------------|---------------------------------|-------------------------------|
| | HUELVA – RONDA ESTE | 4642E |
| MES | RECORRIDO DEL VIENTO MEDIO (km) | RACHA DE VIENTO MÁXIMA (km/h) |
| Enero | -- | 91 |
| Febrero | -- | 95 |
| Marzo | 7561 | 92 |
| Abril | 8348 | 94 |
| Mayo | 8449 | 68 |
| Junio | -- | 67 |
| Julio | -- | 67 |
| Agosto | 8264 | 79 |
| Septiembre | -- | 82 |
| Octubre | -- | 92 |
| Noviembre | -- | 103 |
| Diciembre | 6443 | 117 |

4.1.2. CLASIFICACIÓN CLIMÁTICA

4.1.1.5. Vientos

Los vientos se producen por diferencias de presión atmosféricas, atribuidas, sobre todo, a diferencias de temperatura. Esta diferencia hace que el aire se desplace de las zonas de mayor presión a las de menor presión. Las variaciones en la distribución de presión y temperaturas se deben, en gran medida, a la distribución desigual del calentamiento solar, junto a las diferentes propiedades térmicas de las superficies terrestres y oceánicas. Cuando las temperaturas de las zonas adyacentes difieren, el aire más caliente tiende a ascender y a soplar sobre el aire más frío y, por tanto, más pesado. Los vientos generados de esta forma suelen quedar muy perturbados por la rotación de la Tierra.

El objeto de establecer una clasificación climática es definir los tipos de clima (conjuntos homogéneos de condiciones climáticas), que caracterizan el área donde se sitúa el tramo objeto del estudio.

Gran parte de los índices, diagramas y clasificaciones del clima usuales hacen referencia a la influencia de éste sobre las comunidades vegetales. Si bien estas clasificaciones pueden basarse en distintas combinaciones de los diversos elementos y factores climáticos, no existe una clasificación única para satisfacer los distintos fines.

A continuación se indican la serie de clasificaciones, que son las más habitualmente utilizadas, para la caracterización climática de esta zona:

ÍNDICES CLIMÁTICOS: *Aridez de Martonne

*Termo-pluviométrico de Dantin-Revenga

*Pluviosidad de Lang

CLIMOGRAMAS: *Termohietas

*Ombrotérmico de Walter-Gaussem

CLASIFICACIÓN CLIMÁTICA: *Köppen

Índice Termopluviométrico de Dantin-Revenga

Los geógrafos españoles J. Dantín Cerceda y A. Revenga Carbonell, propusieron el que ellos llaman “índice termopluviométrico”, y se define mediante la expresión:

$$Itp = 100 \times \frac{t}{R}$$

Itp = índice termopluviométrico.

t = temperatura media anual en °C

R = precipitación media anual en mm.

4.1.2.1. Índices climáticos

A continuación se incluyen una serie de índices, que han servido de base para la caracterización climática de la zona de estudio.

Con arreglo a este índice, serán zonas húmedas aquellas cuyo índice valga 0 a 2, zonas semiáridas, las de índice entre 2 y 3, áridas entre 3 y 6, y subdesérticas, mayor de 6.

Aplicando esta fórmula, queda para la zona en estudio un valor de **Itp = 3,33**; quedando incluida en “Zona Árida”.

Índice de aridez de Martonne

El índice de aridez propuesto por Martonne está representado por el cociente:

$$Ia = \frac{R}{T+10}$$

Ia = índice de aridez.

R = precipitación media anual en mm.

T = temperatura media anual en °C.

Con arreglo a este índice de aridez, clasifica Martonne los climas de este modo. Si el índice vale de 0 a 5 de desierto, si de 5 a 10 de semidesierto, de 10 a 20 de estepas y países secos mediterráneos, mayor que 20, de cultivo de secano y olivares, siendo arriesgado en él el cultivo de cereales y conveniente la cría de ganado vacuno si llega a 40, aproximadamente 60, de aguaceros tropicales y con viento monzón.

De acuerdo con esta fórmula, resulta para la zona en estudio y tomando como base los datos de las estaciones seleccionadas, una Precipitación media anual de 533,50 mm y una Temperatura media anual de 17,76 ° C, por los que **Ia = 19,22**; lo que el clima se clasifica en la zona objeto como “estepas y países secos mediterráneos”.

Índice de Pluviosidad de Lang

En 1915 Lang estableció un índice climático general, denominado Regen-Faktor, que viene dado por la siguiente expresión:

$$L = \frac{R}{t}$$

L = índice de pluviosidad

t = temperatura media anual en °C

R = precipitación media anual en mm.

En función del valor de este cociente la clasificación del clima se reduce a tres términos:

- Árido L < 40

- Húmedo 40 < L < 160

- Superhúmedo 160 < L

En la zona de proyecto el índice de Lang, adopta el valor **L= 30,04**; tratándose por tanto de un clima árido.

A continuación se presenta una tabla resumen de con los Índices climáticos:

| ÍNDICE | EXPRESIÓN | VALOR | CLASIFICACIÓN |
|----------------------------|-------------|--------|--------------------------------------|
| Precipitación media anual | P | 533,50 | -- |
| Temperatura media | T | 17,76 | -- |
| <i>Aridez de Martonne</i> | Ia=R/T+10 | 19,22 | Estepas y países secos mediterráneos |
| <i>Dantin-Revenga</i> | Itp=100*T/R | 3,33 | Zona árida |
| <i>Pluviosidad de Lang</i> | L=R/T | 33,04 | Árido |

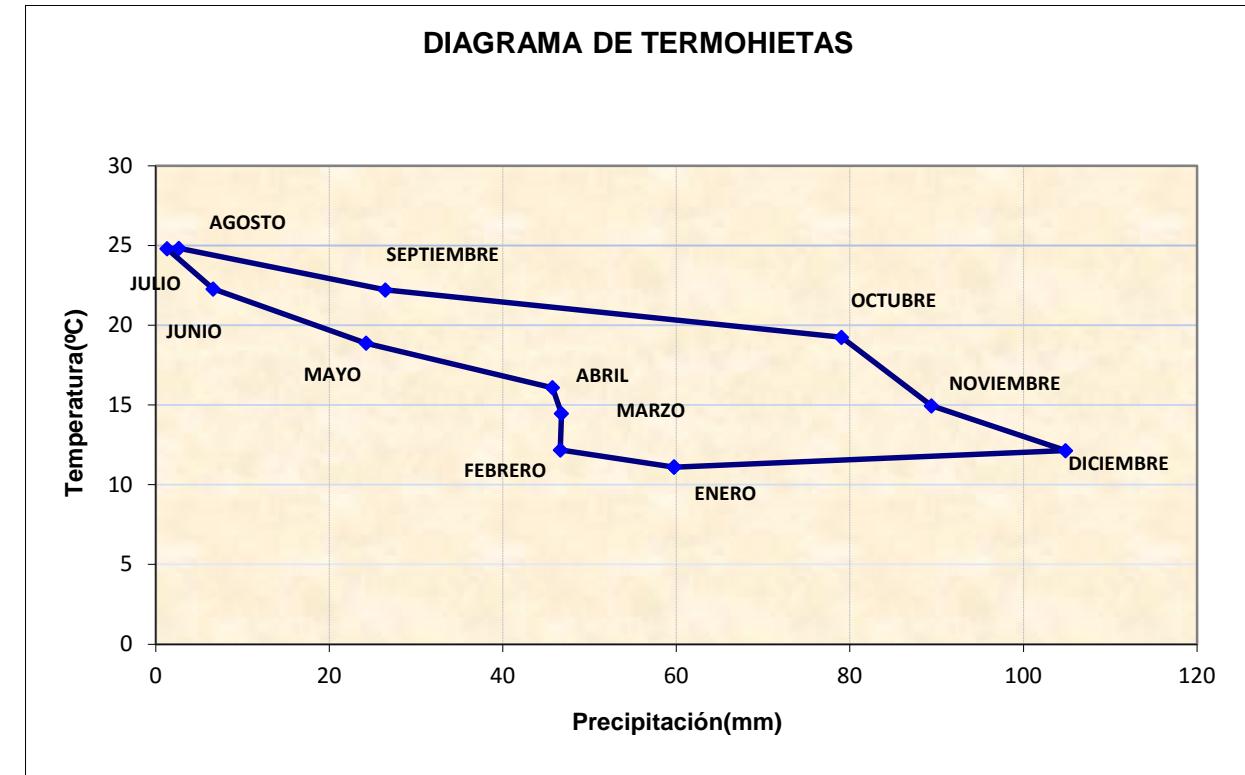
4.1.2.2. Climogramas

A) Diagrama de Termohietas

Este tipo de diagramas permite una visión inmediata del clima del lugar. Se construye tomando un sistema de coordenadas cartesianas cuyos ejes representan las temperaturas y las precipitaciones medias mensuales. Los doce puntos obtenidos, correspondientes a cada uno de los meses se unen mediante una poligonal cerrada que permite observar la variación de estas variables climáticas a lo largo del año; por ejemplo, cuando la rama de verano va por la derecha de la rama de invierno, existe predominio de lluvias en verano, en caso contrario, predominarán en invierno; si las dos ramas se superponen, el régimen pluviométrico será uniforme a lo largo del año. Si la línea media paralela al eje de la temperatura está muy apartada del eje puede decirse que la precipitación es abundante y escasa si se acerca al eje. Si el polígono es muy alargado en el sentido de las ordenadas puede decirse que la oscilación térmica es exagerada; si todo el polígono está elevado indicaría clima cálido y el caso contrario frío.

Los diagramas correspondientes a las estaciones seleccionadas son los que se muestran en el gráfico adjunto.

| VARIABLES | MESES | | | | | | | | | | | |
|---------------|-------|---------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|-------|--------|
| | ENERO | FEBRERO | MARZO | ABRIL | MAYO | JUNIO | JULIO | AGOSTO | SEPT. | OCT. | NOV. | DIC. |
| PRECIPITACIÓN | 59.75 | 46.64 | 46.76 | 45.72 | 24.25 | 6.62 | 1.30 | 2.67 | 26.47 | 79.04 | 89.41 | 104.85 |
| TEMPERATURA | 11.10 | 12.18 | 14.45 | 16.08 | 18.87 | 22.27 | 24.80 | 24.82 | 22.21 | 19.24 | 14.95 | 12.14 |

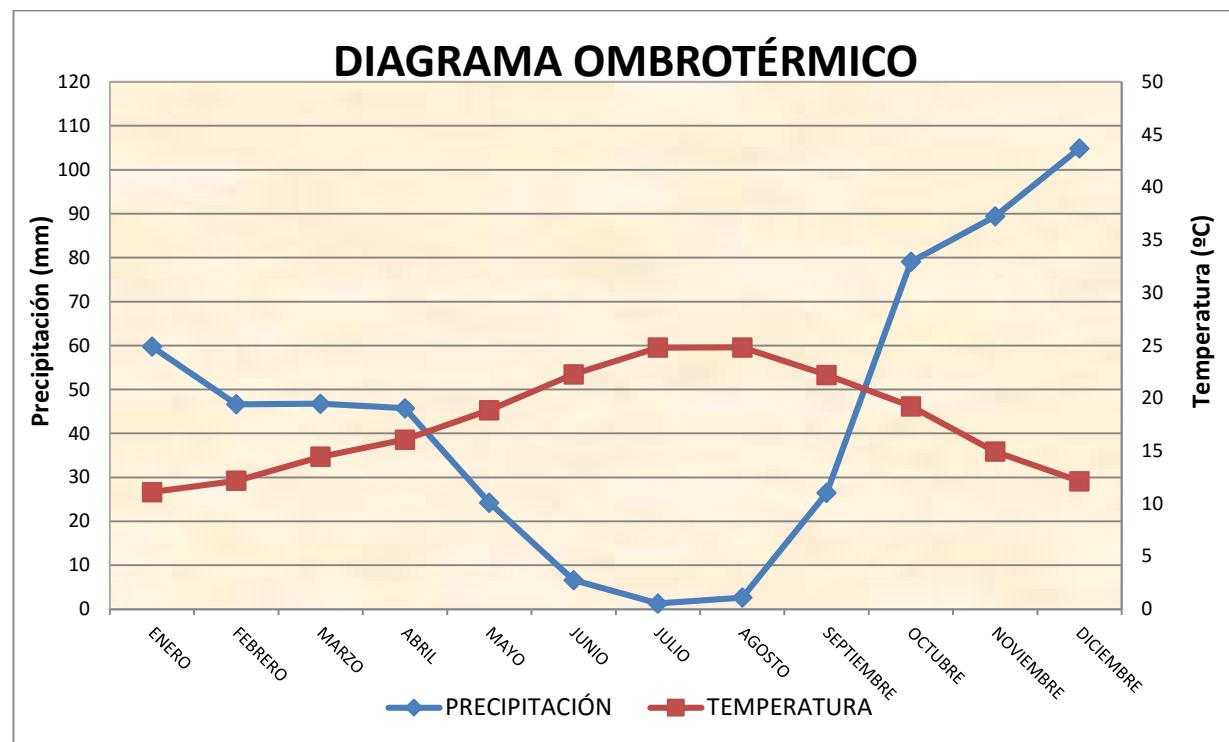


Del gráfico se deduce que las lluvias predominan en invierno y que la precipitación es abundante. Se trata de un clima cálido.

B) Diagrama ombrotérmico

En este tipo de diagramas, se refleja la variación de los valores medios de temperatura y precipitación a lo largo del año. Para las precipitaciones, se elige una escala doble que la que se adopta para la temperatura (2 mm de precipitación equivalen a 1º C de temperatura), con objeto de establecer, atendiendo a la hipótesis de Gaussem, los meses secos ($P < 2T$). De esta manera se delimitan los períodos de sequía así como su intensidad, que está relacionada con la superficie delimitada por el polígono que une los puntos correspondientes a cada mes.

| VARIABLES | MESES | | | | | | | | | | | |
|---------------|-------|---------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|-------|--------|
| | ENERO | FEBRERO | MARZO | ABRIL | MAYO | JUNIO | JULIO | AGOSTO | SEPT. | OCT. | NOV. | DIC. |
| PRECIPITACIÓN | 59.75 | 46.64 | 46.76 | 45.72 | 24.25 | 6.62 | 1.30 | 2.67 | 26.47 | 79.04 | 89.41 | 104.85 |
| TEMPERATURA | 11.10 | 12.18 | 14.45 | 16.08 | 18.87 | 22.27 | 24.80 | 24.82 | 22.21 | 19.24 | 14.95 | 12.14 |



En el caso de las estaciones seleccionadas la línea de las temperaturas supera a las precipitaciones desde mayo hasta septiembre, siendo estos los meses de menor registro de precipitaciones. Los meses en los que la sequía será más intensa serán julio y agosto. La gráfica tiene la estructura típica del clima continental.

4.1.2.3. Clasificaciones climáticas

Clasificación de Köppen

Clasifica los grupos climáticos de acuerdo con sus efectos sobre la vegetación.

En esta clasificación de climas juega un papel importante el índice k, definido de la siguiente manera:

- Régimen uniforme $k = 2t + 14$
- Máximo en verano $k = 2t + 28$
- Máximo en invierno $k = 2t$

Siendo t la temperatura media anual en ° C.

Comprende cinco tipos fundamentales designados por las letras A, B, C, D y E, cuyos límites están definidos en la forma siguiente:

- **Tipo A (tropical lluvioso):** la temperatura media normal del mes frío es superior a 18º C, la precipitación anual normal en milímetros es mayor que 750.
- **Tipo B (seco):** sin referencia a la temperatura, la precipitación anual normal en centímetros es menor que k.
- **Tipo C (templado lluvioso):** la temperatura media normal del mes más frío es superior a -3º C e inferior a 18º C. La precipitación anual normal en centímetros es mayor que k.
- **Tipo D (frío):** la temperatura media normal del mes más frío es inferior a -3º C, la del mes más cálido superior a 10º C. La precipitación anual normal es mayor que k.
- **Tipo E (polar):** la temperatura media normal del mes más frío es inferior a -3º C, la del mes más cálido inferior a 10º C. La precipitación anual normal es mayor que k.

Estos tipos se dividen en subtipos, según el régimen pluviométrico o de temperatura. Los principales subtipos y sus respectivos símbolos son los siguientes:

| TIPO | | SUBTIPO | DESCRIPCIÓN |
|----------|-------------------|-----------|--|
| A | Tropical Lluvioso | Af | Selva tropical – lluvioso todo el año |
| | | Aw | Sabana - lluvioso en verano |
| B | Seco | Bs | Desierto – Precipitación anual > k/2 |
| | | Bw | Desierto – Precipitación anual < k/2 |
| C | Templado lluvioso | Cf | Mesotermal (templado) húmedo – lluvioso todo el año |
| | | Cw | Mesotermal (templado) húmedo, con invierno seco – lluvioso en verano |
| | | Cs | Mesotermal (templado, húmedo, con verano seco) (Mediterráneo) – lluvioso en invierno |
| D | Frío | Df | Microtermal (frío) húmedo – lluvioso todo el año |
| | | Dw | Microtermal (frío, con invierno seco) – lluvioso en verano |
| E | Polar | Et | Tundra – Temperatura del mes más cálido > 0º C |
| | | Ef | Helado – Temperatura del mes más cálido < 0º C |

El clima de la región por donde discurre el trazado, donde la precipitación media anual es de 533,50 mm, la temperatura media anual es de 17,76º C, la temperatura media de las mínimas es de 12,31º C.

El clima en Huelva es cálido y templado. En invierno se registran mayores precipitaciones que en verano. El clima es clasificado como Cs, es decir, al Mesotermal (templado, húmedo, con verano seco) (Mediterráneo) – lluvioso en invierno.

4.1.3. CÁLCULOS DE LOS DÍAS APROVECHABLES EN LA EJECUCIÓN DE LAS OBRAS

En este apartado se ha utilizado la metodología expuesta en la publicación “Datos climáticos para carreteras. Isolíneas de coeficientes de reducción de los días de trabajo”, de la Dirección General de Carreteras y editada por el MOP*, junto con los datos climatológicos históricos registrados en la estación **4546M Isla Cristina 'Cañada Corcho'**, y el calendario laboral para correspondiente al año 2016, a fin de estimar los días hábiles para trabajar.

Esta parte del estudio se trata de recopilar los datos estadísticos del clima, de forma que se puedan establecer unas condiciones medias de trabajo para cada uno de los distintos emplazamientos y épocas de ejecución de las obras.

4.1.3.1. Definiciones

Día trabajable

Para cada actividad se entiende por día trabajable, en cuanto a clima se refiere, aquel en que la precipitación y la temperatura del ambiente sea inferior y superior respectivamente a límites definidos más adelante.

No se tienen en cuenta las altas temperaturas del ambiente que impidan la puesta en obra del hormigón, tanto por el número inapreciable de días en que se dan, como por caer dentro del microclima de una zona reducida.

Temperatura límite del ambiente para la ejecución de unidades bituminosas

Se define como temperatura límite del ambiente para la ejecución de riegos, tratamientos superficiales o por penetración, y mezclas bituminosas, aquella que se acepta normalmente como límite, por debajo del cual no pueden ponerse en obra dichas unidades. En este estudio, se toma como temperatura límite de puesta en obra de riegos, tratamientos superficiales o por penetración, la de 10°C; y para mezclas bituminosas la de 5°C.

Precipitación límite

Se establecen dos valores de la precipitación límite diaria: 1 mm por día y 10 mm por día. El primer valor limita el trabajo en ciertas unidades sensibles a una pequeña lluvia; y el segundo de los valores limita el resto de los trabajos. Se entiende, que, en general, con precipitaciones diarias superiores a 10 mm, no puede realizarse ningún trabajo sin protecciones especiales.

Datos utilizados. Valores medios

| MES | Nº DE DÍAS DE | | |
|------------|---------------|--------------|---------------|
| | TEMPERATURA | | PRECIPITACIÓN |
| | T <= 0°C | >= 10 mm | >= 1 mm |
| Enero | 0.75 | 2.30 | 6.85 |
| Febrero | 0.42 | 1.40 | 4.65 |
| Marzo | 0.00 | 1.25 | 4.85 |
| Abril | 0.00 | 1.70 | 4.70 |
| Mayo | 0.00 | 0.65 | 3.35 |
| Junio | 0.00 | 0.25 | 0.85 |
| Julio | 0.00 | 0.00 | 0.30 |
| Agosto | 0.00 | 0.10 | 0.30 |
| Septiembre | 0.00 | 1.05 | 2.60 |
| Octubre | 0.00 | 2.40 | 5.90 |
| Noviembre | 0.00 | 2.60 | 6.20 |
| Diciembre | 0.46 | 3.20 | 7.30 |
| Año | 1.63 | 16.90 | 47.85 |

*) Valores obtenidos de la explotación de los ficheros del AEMET

4.1.3.2. Coeficiente de reducción por condiciones climáticas durante los trabajos

La determinación de los días aprovechables para ejecutar las unidades y tipos de obra más significativos del proyecto se realiza a continuación siguiendo el procedimiento propuesto en la publicación Datos climáticos para carreteras, editada por la Dirección General de Carreteras.

A fin de facilitar la exposición y justificación del método, se incluyen seguidamente las definiciones básicas, citadas de la mencionada publicación:

- Día aprovechable. Para cada clase de obra se entiende por día aprovechable, en cuanto a clima se refiere, el día en que la precipitación y la temperatura del ambiente son inferiores y superiores, respectivamente, a los límites que se definen más adelante.
- Temperatura límite del ambiente para la ejecución de unidades bituminosas, tales como riegos, tratamientos superficiales o por penetración, y mezclas bituminosas. Es aquélla que se acepta normalmente como límite por debajo del cual no pueden ponerse en obra dichas unidades. En este estudio se toma como temperatura límite de puesta en obra de riegos, tratamientos superficiales o por penetración, la de 10°C; y para mezclas bituminosas la de 5°C.
- Temperatura límite del ambiente para la manipulación de materiales naturales húmedos. Se adopta 0°C.

- Precipitación límite. Se establecen dos valores de la precipitación límite diaria: 1 mm por día y 10 mm por día. El primer valor limita el trabajo en ciertas unidades sensibles a una pequeña lluvia; y el segundo valor limita el resto de los trabajos. Se entiende que, en general, con precipitación diaria superior a 10 mm no puede realizarse ningún trabajo sin protecciones especiales.

Para calcular el número de días aprovechables útiles en las distintas clases de obra se establecen unos coeficientes de reducción, que se aplican al número de días laborables de cada mes. Se trata de los siguientes:

- Coeficiente de reducción por helada (η_m). Cociente del número de días del mes en que la temperatura mínima es superior a 0°C, al número de días del mes.

$$\eta_m = \frac{Nº\ de\ días\ del\ mes\ con\ temperatura\ mínima > 0^\circ C}{Nº\ de\ días\ del\ mes}$$

- Coeficiente de reducción por temperatura límite de riegos, tratamientos superficiales o por penetración (τ_m). Cociente del número de días del mes en que la temperatura a las 9 de la mañana es igual o superior a 10°C, al número de días del mes.

$$\tau_m = \frac{Nº\ de\ días\ del\ mes\ con\ temperatura\ a\ las\ 9\ de\ la\ mañana \geq 10^\circ C}{Nº\ de\ días\ del\ mes}$$

- Coeficiente de reducción por temperatura límite de mezclas bituminosas (τ'_m). Cociente del número de días del mes en que la temperatura a las 9 de la mañana es igual o superior a 5°C, al número de días del mes.

$$\tau'_m = \frac{Nº\ de\ días\ del\ mes\ con\ temperatura\ a\ las\ 9\ de\ la\ mañana \geq 5^\circ C}{Nº\ de\ días\ del\ mes}$$

- Coeficiente de reducción por lluvia límite general de trabajos (λ_m). Cociente del número de días del mes en que la precipitación es inferior a 10 mm, al número de días del mes.

$$\lambda_m = \frac{Nº\ de\ días\ del\ mes\ con\ precipitación < 10\ mm}{Nº\ de\ días\ del\ mes}$$

- Coeficiente de reducción por lluvia límite parcial de trabajos (λ'_m). Cociente del número de días del mes en que la precipitación es inferior a 1 mm, al número de días del mes.

$$\lambda'_m = \frac{Nº\ de\ días\ del\ mes\ con\ precipitación < 1\ mm}{Nº\ de\ días\ del\ mes}$$

4.1.3.3. Días aprovechables

Para el cálculo de los coeficientes antedichos se han utilizado los datos correspondientes a la estación seleccionada para el estudio climatológico, para los valores de la temperatura a las 9 de la mañana se han considerado los registrados a las 7 h del horario solar, que corresponde a las 9 h del horario oficial en verano y a las 8 h del horario oficial en invierno, y no se han tomado en consideración los meses en los que estas temperaturas no han sido medidas todos los días para no distorsionar los resultados.

A continuación se indican aquellos factores que se consideran limitantes para la ejecución de las unidades de obra más significativas del proyecto.

FACTORES LIMITANTES PARA LA EJECUCIÓN DE LAS OBRAS

| TIPO DE OBRA | T _{min} ≤ 0°C | T _{9h} < 5°C | T _{9h} < 10°C | P ≥ 1 mm | P ≥ 10 mm |
|-------------------------------------|------------------------|-----------------------|------------------------|----------|-----------|
| Explanaciones | SI | - | - | SI | SI |
| Hormigones | SI | - | - | - | SI |
| Producción de áridos | - | - | - | - | SI |
| Riegos y tratamientos superficiales | - | SI | - | SI | - |
| Mezclas bituminosas | - | - | SI | SI | - |

Como los condicionantes de tipo termométrico y pluviométrico cuentan con una probabilidad independiente de ocurrencia y en caso de producirse cualquiera de ellos debe suspenderse la ejecución de las obras, para aquellas unidades de obra en que concurren ambos se considera como coeficiente de reducción el producto de los coeficientes correspondientes a ambos factores.

Por lo tanto, los coeficientes reductores a aplicar para las principales unidades de obra del proyecto son los siguientes:

- Explanaciones: CE = $\eta_m \cdot (\lambda_m + \lambda'_m)/2$
- Hormigones: CH = $\eta_m \cdot \lambda_m$
- Producción de áridos: CA = λ_m
- Riegos y tratamientos superficiales: CR = $\tau_m \cdot \lambda'_m$
- Mezclas bituminosas: CM = $\tau'_m \cdot \lambda'_m$

Para el cálculo de los días realmente trabajables de cada mes interviene dos factores de reducción:

- Los días festivos; que son variables según el año y la localidad, pero cuya importancia es notable: su coeficiente de reducción puede establecerse en cada caso a la vista del calendario laboral. Así, teniendo en cuenta el calendario laboral del 2016 para la provincia de Huelva, perteneciente a la comunidad autónoma de Andalucía, y contando los sábados como festivos, se puede considerar aproximadamente:

$$C_f = (n-f) / n$$

Dónde:

n: nº días totales del mes

f: nº de días festivos del mes

Como puede darse que los días festivos sean de climatología adversa, se admite el siguiente criterio de cálculo el coeficiente total de reducción: Si para un mes determinado Cf representa el coeficiente de reducción de días festivos, y el Cm el coeficiente de reducción climatológico para una clase de obra determinada, $(1- C_m)$ representa la probabilidad de que un día cualquiera del mes presente climatología adversa para dicha clase de obra; y $(1- C_m) * C_f$ la probabilidad de que un día laborable presente una climatología adversa. El coeficiente de reducción total será por tanto:

$$C_t = 1 - (1 - C_m) * C_f$$

La variación media de los días laborables de unos años a otros puede considerarse mínima. Sí puede variar de unos meses a otros en función de que el último fin de semana de cada mes, recaiga en éste o en el siguiente.

Los valores medios resultantes para cada uno de los condicionantes climáticos a considerar y los coeficientes reductores correspondientes, así como el número de días previsiblemente aprovechables para cada uno de los tipos de actividades considerados, serán los que se recogen en el cuadro siguiente:

Huelva - 2016

Este calendario ha sido confeccionado teniendo en cuenta las siguientes disposiciones:

- Resolución de 19 de octubre de 2015, de la Dirección General de Empleo, por la que se publica la relación de fiestas laborales para el año 2016 (BOE del 22)
- Decreto 114/2015, de 24 de marzo, por el que se determina el calendario de fiestas laborales de la Comunidad Autónoma de Andalucía para el año 2016 (Boletín Oficial de la Junta de Andalucía de 26 de marzo de 2015)
- Resolución de 12 de diciembre de 2015, de la Dirección General de Relaciones Laborales y Seguridad y Salud Laboral, por la que se determinan las fiestas locales de los municipios de la Comunidad Autónoma de Andalucía para el año 2016 (BOJA de 18 de diciembre)

Resolución de 28 de enero de 2016, de la Dirección General de Relaciones Laborales y Seguridad y Salud Laboral, por la que se complementa el contenido de la anterior de 12 de diciembre de 2015 (BOJA núm. 244, de 18.12.2015), por la que se publican las fiestas locales de los municipios de la Comunidad Autónoma de Andalucía para el año 2016 (BOJA de 3 de febrero de 2016).

Fiesta Nacional no sustituible
 Fiesta de Comunidad Autónoma

Fiesta Nacional respecto de la que no se ha ejercido la facultad de sustitución
 Fiesta Local

| ENERO 2016 | | | | | | |
|------------|----|----|----|----|----|----|
| L | M | M | J | V | S | D |
| | | | | 1 | 2 | 3 |
| 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 |
| 11 | 12 | 13 | 14 | 15 | 16 | 17 |
| 18 | 19 | 20 | 21 | 22 | 23 | 24 |
| 25 | 26 | 27 | 28 | 29 | 30 | 31 |

| FEBRERO 2016 | | | | | | |
|--------------|----|----|----|----|----|----|
| L | M | M | J | V | S | D |
| | | | | | | 1 |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 |
| 8 | 9 | 10 | 11 | 12 | 13 | 14 |
| 15 | 16 | 17 | 18 | 19 | 20 | 21 |
| 22 | 23 | 24 | 25 | 26 | 27 | 28 |

| MARZO 2016 | | | | | | |
|------------|----|----|----|----|----|----|
| L | M | M | J | V | S | D |
| | | | | | | 1 |
| 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 |
| 15 | 16 | 17 | 18 | 19 | 20 | 21 |
| 22 | 23 | 24 | 25 | 26 | 27 | 28 |
| 29 | 30 | 31 | | | | |

1 - Año Nuevo
6 - Epifanía del Señor

29 - Día de Andalucía

24 - Jueves Santo
25 - Viernes Santo

| ABRIL 2016 | | | | | | |
|------------|----|----|----|----|----|----|
| L | M | M | J | V | S | D |
| | | | | 1 | 2 | 3 |
| 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 |
| 11 | 12 | 13 | 14 | 15 | 16 | 17 |
| 18 | 19 | 20 | 21 | 22 | 23 | 24 |
| 25 | 26 | 27 | 28 | 29 | 30 | 31 |

| MAYO 2016 | | | | | | |
|-----------|----|----|----|----|----|----|
| L | M | M | J | V | S | D |
| | | | | | | 1 |
| 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 |
| 9 | 10 | 11 | 12 | 13 | 14 | 15 |
| 16 | 17 | 18 | 19 | 20 | 21 | 22 |
| 23 | 24 | 25 | 26 | 27 | 28 | 29 |
| 30 | 31 | | | | | |

| JUNIO 2016 | | | | | | |
|------------|----|----|----|----|----|----|
| L | M | M | J | V | S | D |
| | | | | 1 | 2 | 3 |
| 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 |
| 13 | 14 | 15 | 16 | 17 | 18 | 19 |
| 20 | 21 | 22 | 23 | 24 | 25 | 26 |
| 27 | 28 | 29 | 30 | | | |

| JULIO 2016 | | | | | | |
|------------|----|----|----|----|----|----|
| L | M | M | J | V | S | D |
| | | | | 1 | 2 | 3 |
| 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 |
| 11 | 12 | 13 | 14 | 15 | 16 | 17 |
| 18 | 19 | 20 | 21 | 22 | 23 | 24 |
| 25 | 26 | 27 | 28 | 29 | 30 | 31 |

| AGOSTO 2016 | | | | | | |
|-------------|----|----|----|----|----|----|
| L | M | M | J | V | S | D |
| | | | 1 | 2 | 3 | 4 |
| 8 | 9 | 10 | 11 | 12 | 13 | 14 |
| 15 | 16 | 17 | 18 | 19 | 20 | 21 |
| 22 | 23 | 24 | 25 | 26 | 27 | 28 |
| 29 | 30 | 31 | | | | |

| SEPTIEMBRE 2016 | | | | | | |
|-----------------|----|----|----|----|----|----|
| L | M | M | J | V | S | D |
| | | | 1 | 2 | 3 | 4 |
| 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 11 |
| 12 | 13 | 14 | 15 | 16 | 17 | 18 |
| 19 | 20 | 21 | 22 | 23 | 24 | 25 |
| 26 | 27 | 28 | 29 | 30 | 31 | |

| OCTUBRE 2016 | | | | |
|--------------|--|--|--|--|
|--------------|--|--|--|--|

| NÚMERO DE DÍAS APROVECHABLES EN LA EJECUCIÓN DE LAS PRINCIPALES UNIDADES DE OBRA | | | | | | | | | | | | | | |
|--|---|---------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|------------|---------|-----------|-----------|--------|-------|
| MEDIA DE LOS DATOS | | | | | | | | | | | | | | |
| DÍAS | Enero | Febrero | Marzo | Abril | Mayo | Junio | Julio | Agosto | Septiembre | Octubre | Noviembre | Diciembre | Anual | |
| < 0º C | 0.75 | 0.42 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.46 | 1.63 | |
| >10º C * | 13.00 | 14.00 | 21.00 | 21.00 | 31.00 | 30.00 | 31.00 | 31.00 | 30.00 | 31.00 | 23.00 | 15.00 | 291.00 | |
| >5º C * | 28.00 | 26.00 | 28.00 | 30.00 | 31.00 | 30.00 | 31.00 | 31.00 | 30.00 | 31.00 | 30.00 | 29.00 | 355.00 | |
| > 10 mm | 2.30 | 1.40 | 1.25 | 1.70 | 0.65 | 0.25 | 0.00 | 0.10 | 1.05 | 2.40 | 2.60 | 3.20 | 16.90 | |
| > 1 mm | 6.85 | 4.65 | 4.85 | 4.70 | 3.35 | 0.85 | 0.30 | 0.30 | 2.60 | 5.90 | 6.20 | 7.30 | 47.85 | |
| Nº días (n) | 31.00 | 29.00 | 31.00 | 30.00 | 31.00 | 30.00 | 31.00 | 31.00 | 30.00 | 31.00 | 30.00 | 31.00 | 366.00 | |
| Festivos (f) | 12.00 | 9.00 | 10.00 | 9.00 | 10.00 | 8.00 | 10.00 | 10.00 | 9.00 | 11.00 | 9.00 | 12.00 | 119.00 | |
| Laborables | 19.00 | 20.00 | 21.00 | 21.00 | 21.00 | 22.00 | 21.00 | 21.00 | 21.00 | 20.00 | 21.00 | 19.00 | 247.00 | |
| COEFICIENTES | | | | | | | | | | | | | | |
| FÓRMULAS | | | | | | | | | | | | | | |
| $\eta_m = \text{nº días } > 0^\circ\text{C} / \text{nº días mes}$ | 0.976 | 0.986 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 0.985 | 0.996 | |
| $\tau_m = \text{nº días } > 10^\circ\text{C} / \text{nº días mes}$ | 0.419 | 0.483 | 0.677 | 0.700 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 0.767 | 0.484 | 0.795 | |
| $\tau'm = \text{nº días } > 5^\circ\text{C} / \text{nº días mes}$ | 0.903 | 0.897 | 0.903 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 1.000 | 0.935 | 0.970 | |
| $\lambda_m = \text{nº días } < 10 \text{ mm} / \text{nº días mes}$ | 0.926 | 0.952 | 0.960 | 0.943 | 0.979 | 0.992 | 1.000 | 0.997 | 0.965 | 0.923 | 0.913 | 0.897 | 0.954 | |
| $\lambda'm = \text{nº días } < 1 \text{ mm} / \text{nº días mes}$ | 0.779 | 0.840 | 0.844 | 0.843 | 0.892 | 0.972 | 0.990 | 0.990 | 0.913 | 0.810 | 0.793 | 0.765 | 0.869 | |
| Hormigones | $C_m = CH = \eta_m \times \lambda_m$ | 0.903 | 0.938 | 0.960 | 0.943 | 0.979 | 0.992 | 1.000 | 0.997 | 0.965 | 0.923 | 0.913 | 0.883 | 0.950 |
| Explanaciones | $C_m = CE = [(\lambda_m + \lambda'm)/2] * \eta_m$ | 0.832 | 0.883 | 0.902 | 0.893 | 0.935 | 0.982 | 0.995 | 0.994 | 0.939 | 0.866 | 0.853 | 0.818 | 0.907 |
| Áridos | $C_m = CA = \lambda_m$ | 0.926 | 0.952 | 0.960 | 0.943 | 0.979 | 0.992 | 1.000 | 0.997 | 0.965 | 0.923 | 0.913 | 0.897 | 0.954 |
| Riegos y tratamientos | $C_m = CR = \tau_m \times \lambda'm$ | 0.327 | 0.405 | 0.571 | 0.590 | 0.892 | 0.972 | 0.990 | 0.990 | 0.913 | 0.810 | 0.608 | 0.370 | 0.691 |
| Mezclas bituminosas | $C_m = CM = \tau'm \times \lambda'm$ | 0.704 | 0.753 | 0.762 | 0.843 | 0.892 | 0.972 | 0.990 | 0.990 | 0.913 | 0.810 | 0.793 | 0.715 | 0.843 |
| $C_f = (n-f) / n$ | | 0.613 | 0.690 | 0.677 | 0.700 | 0.677 | 0.733 | 0.677 | 0.677 | 0.700 | 0.645 | 0.700 | 0.613 | 0.675 |
| Hormigones | $C_t = 1 - (1-C_m)C_f$ | 0.941 | 0.957 | 0.973 | 0.960 | 0.986 | 0.994 | 1.000 | 0.998 | 0.976 | 0.950 | 0.939 | 0.929 | 0.966 |
| Explanaciones | | 0.897 | 0.919 | 0.933 | 0.925 | 0.956 | 0.987 | 0.997 | 0.996 | 0.957 | 0.914 | 0.897 | 0.889 | 0.938 |
| Áridos | | 0.955 | 0.967 | 0.973 | 0.960 | 0.986 | 0.994 | 1.000 | 0.998 | 0.976 | 0.950 | 0.939 | 0.937 | 0.969 |
| Riegos y tratamientos | | 0.587 | 0.590 | 0.710 | 0.713 | 0.927 | 0.979 | 0.993 | 0.993 | 0.939 | 0.877 | 0.726 | 0.614 | 0.792 |
| Mezclas bituminosas | | 0.818 | 0.830 | 0.839 | 0.890 | 0.927 | 0.979 | 0.993 | 0.993 | 0.939 | 0.877 | 0.855 | 0.825 | 0.894 |
| DÍAS TRABAJABLES | | | | | | | | | | | | | | |
| | Enero | Febrero | Marzo | Abril | Mayo | Junio | Julio | Agosto | Septiembre | Octubre | Noviembre | Diciembre | Anual | |
| Hormigones | 18 | 19 | 20 | 20 | 21 | 22 | 21 | 21 | 20 | 19 | 20 | 18 | 239 | |
| Explanaciones | 17 | 18 | 20 | 19 | 20 | 22 | 21 | 21 | 20 | 18 | 19 | 17 | 232 | |
| Áridos | 18 | 19 | 20 | 20 | 21 | 22 | 21 | 21 | 20 | 19 | 20 | 18 | 239 | |
| Riegos y tratamientos | 11 | 12 | 15 | 15 | 19 | 22 | 21 | 21 | 20 | 18 | 15 | 12 | 196 | |
| Mezclas bituminosas | 16 | 17 | 18 | 19 | 19 | 22 | 21 | 21 | 20 | 18 | 18 | 16 | 221 | |

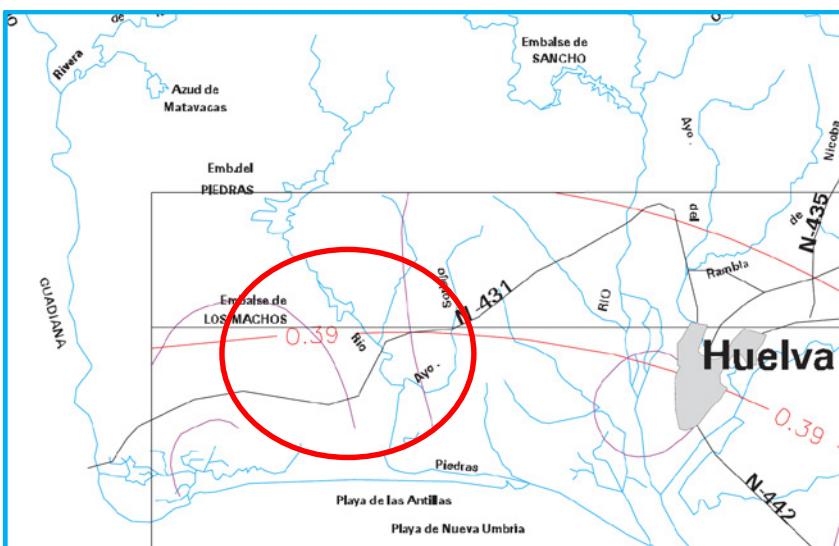
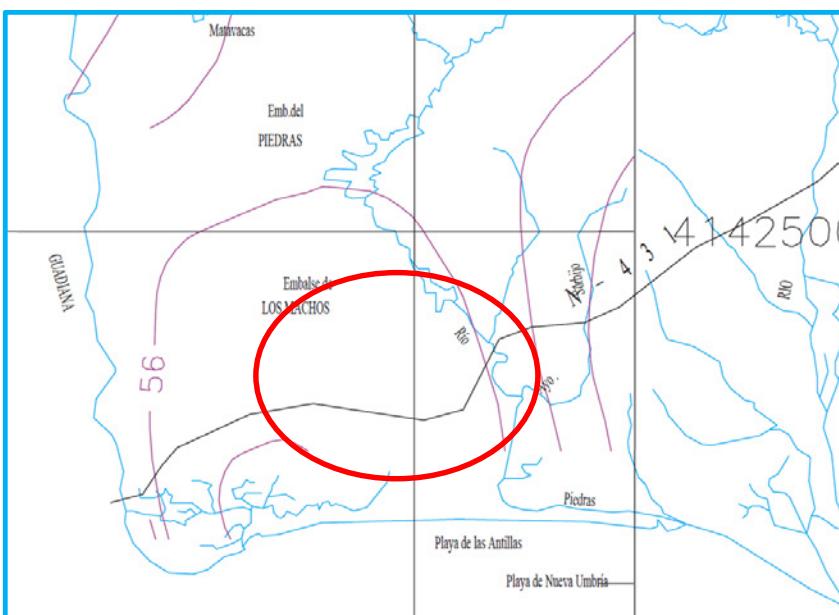
* Datos obtenidos de la publicación de la dirección general de carreteras "Datos Climáticos para Carreteras". Se adopta como estación más próxima al área del proyecto la Estación de Huelva - Huelva

4.1.4. CÁLCULO DE LAS PRECIPITACIONES MÁXIMAS PREVISIBLES

El objeto de esta parte del estudio es el de fijar las máximas intensidades de lluvia previsibles, tanto sobre las calzadas como sobre las cuencas interceptadas por el trazado, para los distintos períodos de retorno considerados.

Para ello se empleará la publicación "Máximas lluvias diarias en la España Peninsular", de la Dirección General de Carreteras, del Ministerio de Fomento, 1999.

Con este fin se trata de determinar los campos de isoyetas de la zona. Para ello se ha considerado la estación seleccionada, incluyendo sólo registros pluviométricos de precipitaciones máximas en 24 horas de años completos de toda la serie.



Isolíneas del valor regional del coeficiente de variación Cv

Para la comprobar la bondad de los ajustes de Gumbel y SQRT-ETmáx, se utiliza el test de ajuste estadístico de Chi-cuadrado.

Así mismo en el Apéndice Nº 3 del presente anexo se incluye las precipitaciones máximas en 24 horas de cada estación pluviométrica.

En el Apéndice Nº 4 se encuentran los ajustes estadísticos por Gumbel y SQRT-Etmáxima para la estación pluviométrica analizada.

Se ha empleado el siguiente proceso para el cálculo de las precipitaciones máximas a distintos períodos de retorno en la zona de afección con la traza, partiendo de la obtención de las máximas precipitaciones diarias en la estación pluviométrica del AEMET para la estación seleccionada.

4.1.4.1. Aplicación de la metodología de la publicación "Máximas lluvias diarias en la España peninsular"

La Dirección General de Carreteras del Ministerio de Fomento publicó en 1999 la monografía "Máximas lluvias diarias en la España peninsular". En ella se desarrolla una metodología que permite obtener las máximas precipitaciones en un determinado lugar de España partiendo de sus coordenadas geográficas o UTM en función de los distintos períodos de retorno. A partir de los mapas, incluidos en dicha publicación, se estima los valores del coeficiente de variación Cv y de \bar{P} (máxima precipitación diaria anual). Para el periodo de retorno deseado T y el valor de Cv, se obtiene el cuantil regional Y_t , mediante la aplicación directa de los valores que se especifican en la tabla 7.1. Multiplicando el cuantil regional Y_t por el valor medio \bar{P} , obteniendo X_t , es decir, el cuantil local buscado ó P_T .

Figura 1. Relación entre los cuantiles regionales Y_t el periodo de retorno en años T , la probabilidad (%) de no superar el cuantil en un año, y el coeficiente de variación C_v

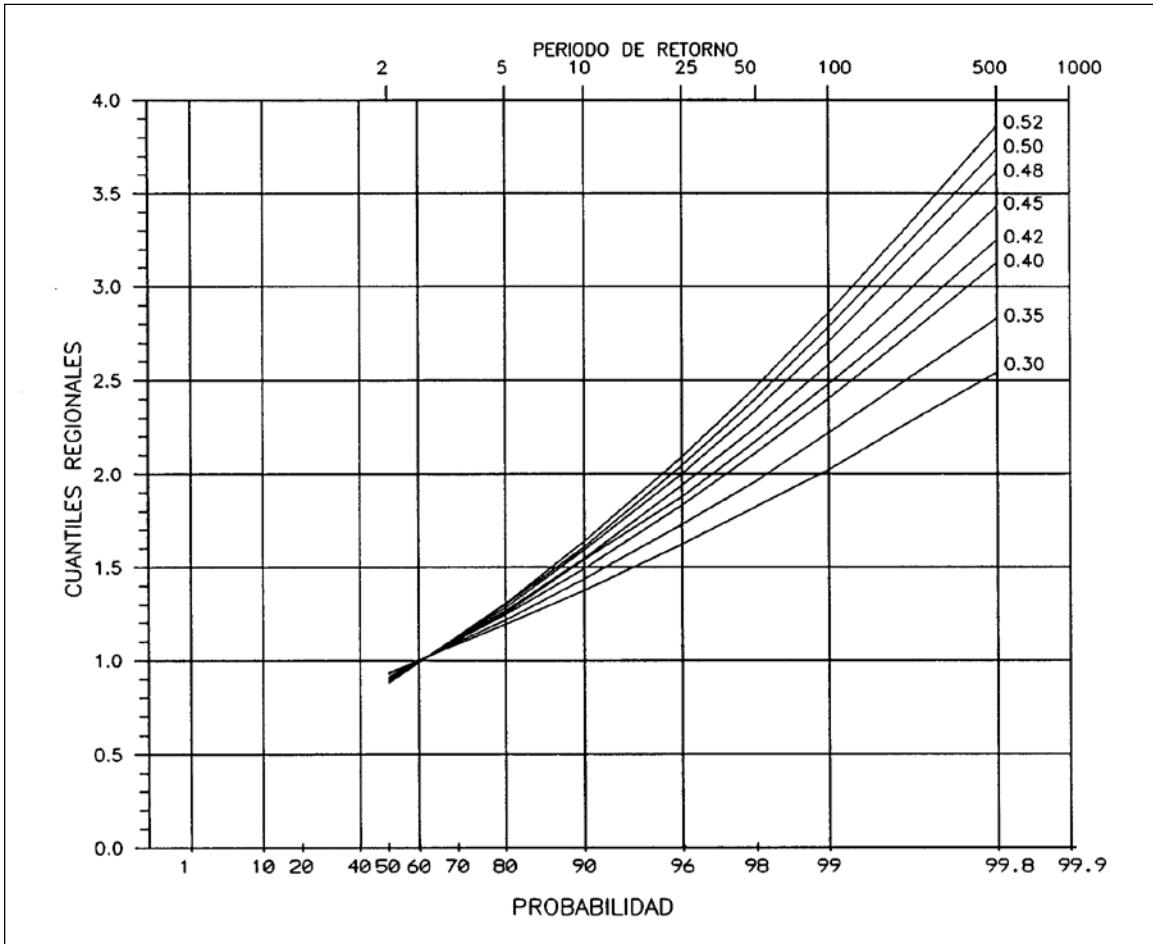


Figura 2. Cuantiles Y_t de la Ley SQRT-ET max, también denominados Factores de Amplificación K_T , en el "Mapa para el Cálculo de Máximas Precipitaciones Diarias en la España Peninsular" (1997).

| C_v | PERIODO DE RETORNO EN AÑOS (T) | | | | | | | |
|-------|--------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| | 2 | 5 | 10 | 25 | 50 | 100 | 200 | 500 |
| 0.30 | 0.935 | 1.194 | 1.377 | 1.625 | 1.823 | 2.022 | 2.251 | 2.541 |
| 0.31 | 0.932 | 1.198 | 1.385 | 1.640 | 1.854 | 2.068 | 2.296 | 2.602 |
| 0.32 | 0.929 | 1.202 | 1.400 | 1.671 | 1.884 | 2.098 | 2.342 | 2.663 |
| 0.33 | 0.927 | 1.209 | 1.415 | 1.686 | 1.915 | 2.144 | 2.388 | 2.724 |
| 0.34 | 0.924 | 1.213 | 1.423 | 1.717 | 1.930 | 2.174 | 2.434 | 2.785 |
| 0.35 | 0.921 | 1.217 | 1.438 | 1.732 | 1.961 | 2.220 | 2.480 | 2.831 |
| 0.36 | 0.919 | 1.225 | 1.446 | 1.747 | 1.991 | 2.251 | 2.525 | 2.892 |
| 0.37 | 0.917 | 1.232 | 1.461 | 1.778 | 2.022 | 2.281 | 2.571 | 2.953 |
| 0.38 | 0.914 | 1.240 | 1.469 | 1.793 | 2.052 | 2.327 | 2.617 | 3.014 |
| 0.39 | 0.912 | 1.243 | 1.484 | 1.808 | 2.083 | 2.357 | 2.663 | 3.067 |
| 0.40 | 0.909 | 1.247 | 1.492 | 1.839 | 2.113 | 2.403 | 2.708 | 3.128 |
| 0.41 | 0.906 | 1.255 | 1.507 | 1.854 | 2.144 | 2.434 | 2.754 | 3.189 |
| 0.42 | 0.904 | 1.259 | 1.514 | 1.884 | 2.174 | 2.480 | 2.800 | 3.250 |
| 0.43 | 0.901 | 1.263 | 1.534 | 1.900 | 2.205 | 2.510 | 2.846 | 3.311 |
| 0.44 | 0.898 | 1.270 | 1.541 | 1.915 | 2.220 | 2.556 | 2.892 | 3.372 |
| 0.45 | 0.896 | 1.274 | 1.549 | 1.945 | 2.251 | 2.586 | 2.937 | 3.433 |
| 0.46 | 0.894 | 1.278 | 1.564 | 1.961 | 2.281 | 2.632 | 2.983 | 3.494 |
| 0.47 | 0.892 | 1.286 | 1.579 | 1.991 | 2.312 | 2.663 | 3.044 | 3.555 |
| 0.48 | 0.890 | 1.289 | 1.595 | 2.007 | 2.342 | 2.708 | 3.098 | 3.616 |
| 0.49 | 0.887 | 1.293 | 1.603 | 2.022 | 2.373 | 2.739 | 3.128 | 3.677 |
| 0.50 | 0.885 | 1.297 | 1.610 | 2.052 | 2.403 | 2.785 | 3.189 | 3.738 |
| 0.51 | 0.883 | 1.301 | 1.625 | 2.068 | 2.434 | 2.815 | 3.220 | 3.799 |
| 0.52 | 0.881 | 1.308 | 1.640 | 2.098 | 2.464 | 2.861 | 3.281 | 3.860 |

De acuerdo con las siguientes tablas:

Cálculo de máximas precipitaciones diarias aplicando el Método de "Máximas Lluvias Diarias en la España Peninsular"

| CÓDIGO | ESTACIÓN | P (mm/día) | C_v | Precipitación diaria (mm/día) | | | | | | | |
|--------|----------------------------------|---------------|-------|-------------------------------|-----------|------------|------------|------------|-------------|-------------|-------------|
| | | | | 2 años | 5 años | 10 años | 25 años | 50 años | 100 años | 200 años | 500 años |
| 4546M | ISLA CRISTINA 'CAÑADA CORCHO' | 56 | 0.39 | 51.07 | 69.61 | 83.10 | 101.25 | 116.65 | 131.99 | 149.1 | 171.75 |

4.1.4.2. Aplicación de las distribuciones de Gumbel y SQRT-ET máxima en las series de máximas precipitaciones diarias recogidas en dichas estaciones.

Ambas distribuciones son de uso muy extendido para el análisis estadístico de precipitaciones. Tienen la gran ventaja de no necesitar estimar parámetros regionales de difícil cuantificación, necesarios para otro tipo de distribuciones bastante usuales (GEV, Long-Pearson III y TCEV), haciendo más sencillo el problema, al necesitar sólo datos locales en lugar de locales y regionales, cuya homogeneidad es difícil de conseguir.

La distribución de Gumbel ha sido empleada tradicionalmente en España para análisis pluviométricos; sin embargo, esta ley asume un valor constante del coeficiente de sesgo que contradice frecuentemente los valores muestrales observados y conduce en estos casos a resultados del lado de la inseguridad.

Esta inquietud respecto a la infravaloración de los resultados obtenidos con la ley de Gumbel y las dificultades de aplicación de leyes con más de dos parámetros debido a la necesaria regionalización, ha conducido a Etoh, T. et al. (1986) a proponer una nueva ley con dos parámetros: SQRT-Etmáx, que asume un valor del coeficiente de sesgo superior al resultante de Gumbel y que es función del coeficiente de variación. Los cuantiles estimados son similares a los obtenidos por Gumbel para períodos de retorno bajos y medios, alcanzando valores superiores para altos períodos de retorno, y conduciendo a valores en general más realistas y conservadores.

Ley de Gumbel

Las fórmulas generadas para el cálculo de frecuencias son:

$$X'_T = \bar{X} + \frac{Y_T - \bar{Y}_N}{S_N} \cdot S_x$$

X'_T = Precipitación para un período de retorno de T años

\bar{X} = Media de los valores máximos anuales

S_x = Desviación típica de los máximos anuales

n = Número de valores extremos de la serie

Y_T = Variable reducida para un período de retorno de T años

\bar{Y}_n = Media de la variable reducida para una serie de n años

S_n = Desviación típica de la variable reducida

Para la formulación del proceso que se detalla en el cuadro adjunto, se plantean los siguientes parámetros:

$$\text{Variable reducida} = -\ln \left[\ln \left(\frac{1}{(\text{Prob})_i} \right) \right]$$

X = variable reducida con 2 dígitos

Y = precipitación máxima anual de la serie ordenada en mm

$$Y_{\text{punto}} = M \cdot x_i + b$$

Siendo: x_i = variable reducida

$$M = \frac{\text{Media}(x \cdot y) - [\text{Media}(x) \cdot \text{Media}(y)]}{\text{Media}(x \cdot y) - [\text{Media}(x) \cdot \text{Media}(x)]}$$

$$b = \frac{[\text{Media}(x \cdot x) - [\text{Media}(y)] - [\text{Media}(x \cdot y) \cdot \text{Media}(x)]]}{\text{Media}(x \cdot x) - [\text{Media}(x) \cdot \text{Media}(y)]}$$

$X - X_{\text{MED}}$ = Variable reducida - Media X

$Y - Y_{\text{MED}}$ = Precipitación de la serie ordenada - Media Y

$D_x - D_y$ = $(X_i - \text{Media } x) \cdot (Y_i - \text{Media } Y)$

Coeficiente de correlación

$$r = \frac{D_x - D_y}{[(x - x_M)^2 \cdot (y - y_M)^2]^{0,5}}$$

Ley SQRT-ET máxima

Esta distribución responde a la expresión:

$$F(x) = \text{Prob}(X < x) = e^{-\kappa(1+\sqrt{\alpha x})e^{-\sqrt{\alpha x}}}$$

Donde α (parámetro de escala) y κ (parámetro de frecuencia) definen la ley y deben ser ajustados a los datos existenciales.

Esta ley aplicada a máximas lluvias diarias puede ser deducida teóricamente bajo ciertas hipótesis:

- La duración y la intensidad máxima de un episodio tormentoso son fenómenos independientes.
- Una se distribuye de forma exponencial y la otra sigue una ley Gamma.
- La cantidad total es proporcional al producto de sus distribuciones.
- La ocurrencia de grandes chubascos sigue la distribución de Poisson.

Para el ajuste se utiliza el funcional logarítmico de máxima verosimilitud de la función de densidad, que tiene la siguiente expresión:

$$L = \sum_{i=1}^N \ln f(x_i)$$

En donde:

$$f(x) = \frac{\kappa}{1 - e^{-\kappa}} h(x) F(x)$$

$$h(x) = \frac{\alpha}{2} e^{-\sqrt{\alpha}x}$$

$$F(x) = e^{-\kappa(1+\sqrt{\alpha}x)} e^{-\sqrt{\alpha}x}$$

En el Apéndice Nº 3 que se adjunta al final del presente anexo, se incluyen las precipitaciones máximas a las 24 horas, valores de partida para los ajustes descritos anteriormente. Así mismo en el Apéndice Nº 4 "Ajustes estadísticos de la precipitación máxima en 24 horas", se adjuntan los listados completos de los ajustes por los dos métodos empleados.

El resumen completo de los valores obtenidos por los dos métodos para los distintos períodos de retorno es el que se presenta en las tablas siguientes:

| 4546M | |
|-------------------------------|--|
| ISLA CRISTINA 'CAÑADA CORCHO' | |

| GUMBEL | | SQRT-ET max | |
|--------------------|-----------------------|--------------------|-----------------------|
| PERIODO DE RETORNO | P _{max} 24 h | PERIODO DE RETORNO | P _{max} 24 h |
| 2 | 58.26 | 2 | 56.06 |
| 5 | 86.35 | 5 | 79.33 |
| 10 | 104.94 | 10 | 96.69 |
| 25 | 128.44 | 25 | 120.79 |
| 50 | 145.87 | 50 | 140.23 |
| 100 | 163.17 | 100 | 160.83 |
| 200 | 180.41 | 200 | 180.22 |
| 500 | 203.15 | 500 | 213.36 |
| 1000 | 220.34 | 1000 | 238.05 |

A la vista de los resultados obtenidos, se puede extraer como conclusión que los correspondientes a la ley SQRT-ET máxima son sensiblemente coincidentes con los obtenidos por Gumbel para períodos de retorno bajos y medios, pero son más conservadores para los períodos de retorno altos, con valores más realistas.

Se entiende por período de retorno, el tiempo que, como media, transcurre entre dos sucesos de iguales características en magnitud. Es decir, el período de retorno de un caudal es T cuando como media, es superado una vez cada T años.

Evidentemente, a mayor valor del período de retorno, mayor será el valor del caudal esperado, y como consecuencia mayor será el coste de las obras que habrá que proyectar para evacuar sin daños estos caudales.

Procurando optimizar, desde los puntos de vista técnico y económico, las obras proyectadas, la Norma 5.2-IC, en el apartado 1.3.2., establece unos valores mínimos para el periodo de retorno que deben tenerse en cuenta para fijar el caudal de dimensionamiento de las obras de drenaje.

Para el dimensionamiento de las obras hay que tener en cuenta lo indicado por la Consejería de Medio Ambiente en la información remitida, considerando un periodo de retorno tal que se evite en todos los casos el posible incremento de las llanuras de inundación aguas arriba o nuevas afecciones aguas abajo que originen daños a terceros que los daños a terceros. Se emplearán los presentados en la siguiente tabla:

| Tipo de elemento de drenaje | Periodo de retorno |
|---|--------------------|
| - Elementos del drenaje superficial de plataforma y márgenes | 25 años |
| - Elementos del drenaje superficial de plataforma y márgenes con bombeo | 50 años |
| - Paso inferior con dificultad para desaguar por gravedad | 100 años |
| - Obras de drenaje transversal | ≥ 100 años |

4.1.4.3. Comprobación del ajuste de las distribuciones de probabilidad

El test Chi-cuadrado es test estadístico cuyo objetivo es evaluar la bondad del ajuste de un conjunto de datos a una determinada distribución, en este caso, se aplica para evaluar la bondad de las distribuciones de precipitación máxima obtenidas mediante los métodos de Gumbel y SQRT-ETmáx. El objetivo de este test estadístico es aceptar o rechazar la siguiente hipótesis:

Los datos de que se dispone son una muestra aleatoria de una distribución $F_x(x)$.

En el siguiente apartado se adjuntan los resultados obtenidos de la comprobación del ajuste de las precipitaciones máximas diarias obtenidas a partir de los ajustes estadísticos realizados mediante las funciones de Gumbel y SQRT realizados en el presente anexo

Para la comprobación del ajuste de las distribuciones se ha realizado el Test de χ^2 , cuya expresión matemática es la siguiente:

$$\chi^2 = \sum_i \frac{(observada_i - teórica_i)^2}{teórica_i}$$

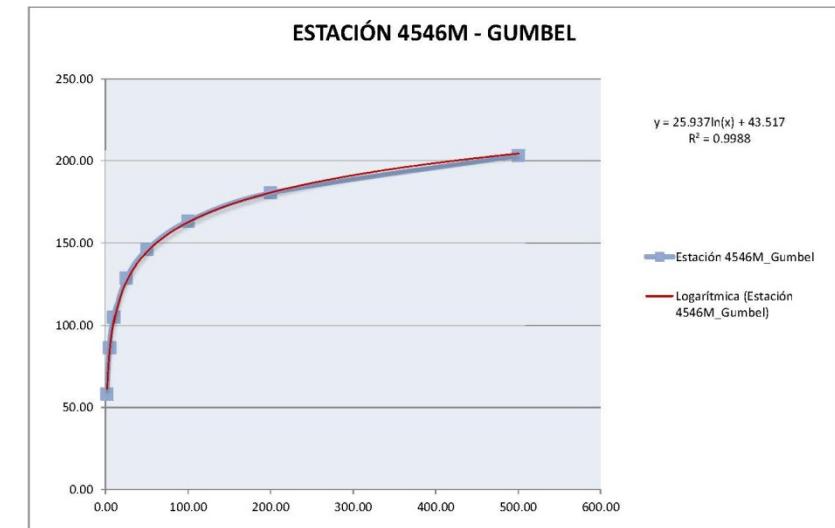
El valor observado, es en este caso el valor que se ha obtenido mediante el ajuste bien por el método de Gumbel o bien por el método de SQRT, y el valor teórico se ha calculado a partir del ajuste de los resultados obtenidos a la función logarítmica más próxima.

De esta forma aplicando la fórmula anterior se ha obtenido el coeficiente de bondad de ajuste χ^2 , que en todos los casos estudiados alcanza valores muy cercanos a 1, teniéndose que los ajustes realizados presentan unos valores muy próximos a los teóricos.

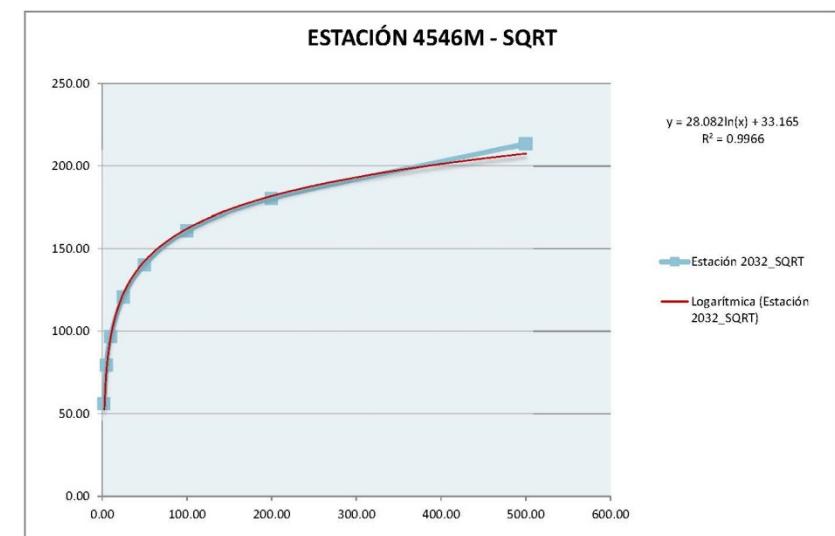
A continuación se presentan de forma ordenada los resultados obtenidos en el test para la estación estudiada:

ESTACIÓN 4546M – ISLA CRISTINA 'CAÑADA CORCHO'

| TEST DE AJUSTE χ^2 | | | |
|---|---------|---------|--|
| ESTACIÓN 4546M | | | |
| Ajuste Gumbel | | | |
| T (años) | Pd (mm) | Pé (mm) | |
| 2 | 58.26 | 61.50 | |
| 5 | 86.35 | 85.26 | |
| 10 | 104.94 | 103.24 | |
| 25 | 128.44 | 127.00 | |
| 50 | 145.87 | 144.98 | |
| 100 | 163.17 | 162.96 | |
| 200 | 180.41 | 180.94 | |
| 500 | 203.15 | 204.71 | |
| Coeficiente de Bondad de Ajuste | | | |
| $\chi^2 = \sum_i \frac{(observada_i - teórica_i)^2}{teórica_i}$ | | | |
| 0.999948004 | | | |
| 99.99% | | | |



| TEST DE AJUSTE χ^2 | | | |
|---|---------|---------|--|
| ESTACIÓN 4546M | | | |
| Ajuste SQRT | | | |
| T (años) | Pd (mm) | Pé (mm) | |
| 2 | 56.06 | 52.63 | |
| 5 | 79.33 | 78.36 | |
| 10 | 96.69 | 97.83 | |
| 25 | 120.79 | 123.56 | |
| 50 | 140.23 | 143.02 | |
| 100 | 160.83 | 162.49 | |
| 200 | 180.22 | 181.95 | |
| 500 | 213.36 | 207.68 | |
| Coeficiente de Bondad de Ajuste | | | |
| $\chi^2 = \sum_i \frac{(observada_i - teórica_i)^2}{teórica_i}$ | | | |
| 0.99922481 | | | |
| 99.92% | | | |



4.1.4.4. Precipitaciones de Cálculo

A continuación se incluye un cuadro resumen con los valores de las Precipitaciones máximas a las 24 horas, obtenidos por los tres métodos descritos en los apartados anteriores (Máximas lluvias diarias en la España peninsular, Gumbel y SQRT-ET máxima), para la estación seleccionada y los periodos de retorno elegidos:

| Estación Pluviométrica | | Proceso de cálculo | Precipitaciones 24 h (mm) | | | | | | | |
|---------------------------|-----------------------------------|--------------------|---------------------------|---------------|----------------|----------------|----------------|-----------------|-----------------|-----------------|
| | | | T = 2 años | T = 5 años | T = 10 años | T = 25 años | T = 50 años | T = 100 años | T = 200 años | T = 500 años |
| 4546M | ISLA CRISTINA ' CAÑADA CORCHO' | Mapa Mº Fomento | 51.07 | 69.61 | 83.10 | 101.25 | 116.65 | 131.99 | 149.1 | 171.75 |
| | | Ajuste Gumbel | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 180.41 | 203.15 |
| | | Ajuste SQRT-ET max | 56.06 | 79.33 | 96.69 | 120.79 | 140.23 | 160.83 | 180.22 | 213.36 |

Los resultados obtenidos muestran los valores máximos resaltados en amarillo. En su mayoría se obtienen los máximos tras la aplicación del ajuste de Gumbel, salvo para el periodo de retorno de 500 años, los cuales se han obtenido de la aplicación del Ajuste SQRT-ET max.

Se elige el método estadístico que arroja valores más altos (y por tanto más conservadores) en los periodos de retorno utilizados en el diseño del drenaje: 25 años, 100 años y 500 años). Como segundo criterio, se toma el método que arroje valores más altos para el periodo de 500 años de retorno.

En la tabla siguiente se presentan las precipitaciones máximas en esos puntos, obtenidas por el procedimiento anteriormente explicado:

| Estación Pluviométrica | | Precipitación de Cálculo | Precipitaciones 24 h (mm) | | | | | | | |
|---------------------------|-----------------------------------|--------------------------|---------------------------|---------------|----------------|----------------|----------------|-----------------|-----------------|-----------------|
| | | | T = 2 años | T = 5 años | T = 10 años | T = 25 años | T = 50 años | T = 100 años | T = 200 años | T = 500 años |
| 4546M | ISLA CRISTINA ' CAÑADA CORCHO' | Precipitación máxima | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 180.41 | 213.36 |

4.2. HIDROLOGÍA

4.2.1. INTRODUCCIÓN

El objetivo del presente estudio hidrológico es delimitar las cuencas interceptadas por la traza y calcular los caudales generados en cada una de ellas, con el fin de abordar el diseño de la comprobación del drenaje necesario conforme a los criterios de la Norma 5.2-IC “Drenaje Superficial”, aprobada mediante Orden FOM/298/2016, de 15 de febrero y publicada en el jueves 10 de marzo de 2016, en el Boletín Oficial del Estado.

Siguiendo las indicaciones del capítulo 2, *Cálculo de caudales*, de la Norma 5.2-IC “Drenaje Superficial”. El caudal máximo correspondiente a un determinado periodo de retorno, se determina a partir de la información sobre caudales máximos que proporcione la Administración Hidráulica competente. En caso de no disponer de dicha información, se calculará a través de la metodología establecida en capítulo 2, *Cálculo de Caudales*, de la Norma 5.2-IC.

Así, una vez identificados los cauces interceptados por la obra lineal, para la determinación de los caudales máximos, se ha consultado el “Mapa de Caudales Máximos” mediante la aplicación CAUMAX (versión mayo 2014), y se ha detectado que no existe información en los cauces del proyecto, indicando que se puede recurrir a la estimación de caudales por medio del Método Racional.

La herramienta informática CAUMAX fue desarrollada dentro de un convenio de colaboración entre el Ministerio de Agricultura, Alimentación y Medio Ambiente (MAGRAMA) y el Centro de Estudios y Experimentación de Obras Públicas (CEDEX) que permite consultar los caudales máximos instantáneos en régimen natural asociados a distintos períodos para los cauces con una cuenca superior a 50 km², permitiendo realizar la estimación de los caudales máximos en los puntos de la red fluvial con cuencas inferiores a 50 km².

Así se seguirá el siguiente procedimiento respecto a la elección del método de cálculo más adecuado en cada caso concreto:

1. Definición de las cuencas hidrológicas:

- En cuencas de área inferior a 50 km²:

- Utilización de datos sobre caudales máximos proporcionados por la Administración Hidráulica, para ello se consulta la aplicación informática “Mapa de Caudales Máximos”
- Si la Administración Hidráulica no dispone de datos sobre caudales máximos se aplicará el Método Racional, con las particularidades del apartado 2.3. de la Norma 5.2-IC “Drenaje Superficial”

- En cuencas de área superior o igual a 50 km²:

- Utilización de datos sobre caudales máximos proporcionados por la Administración Hidráulica, para ello se consulta la aplicación informática “Mapa de Caudales Máximos”.
- Si la Administración Hidráulica no dispone de datos sobre caudales máximos:
 - Cuando existan estaciones de aforo próximas, que se consideren suficientemente representativas, se utilizará el método estadístico.
 - Cuando los caudales no se puedan estimar a partir de estaciones de aforo, se estudiará qué método hidrológico es el más adecuado según las características de la cuenca.

Como paso previo a la obtención de los caudales de diseño, se ha determinado la precipitación máxima de proyecto, para los distintos períodos de retorno estudiados, realizando el ajuste estadístico mediante distribuciones extremales de los datos de precipitaciones máximas de las estaciones pluviométricas estudiadas.

El proceso comienza por la delimitación de las cuencas interceptadas por la vía y la determinación de las características físicas de las mismas, con objeto de elegir el método apropiado para llevar a cabo el cálculo de caudales. En función del área de las cuencas vertientes, se seguirá el procedimiento de elección del método de cálculo de caudales anteriormente citado.

Así, en el presente estudio hidrológico, se tienen en cuenta las siguientes publicaciones y/o aplicaciones informáticas:

- Norma 5.2-IC “Drenaje Superficial”, aprobada mediante Orden FOM/298/2016, de 15 de febrero y publicada en el jueves 10 de marzo de 2016, en el Boletín Oficial del Estado.
- “Recomendaciones para el cálculo hidrometeorológico de avenidas” y “Análisis estadístico de caudales de avenida”, CEDEX
- “Máximas precipitaciones en la España Peninsular”, de la Dirección General de Carreteras del Ministerio de Fomento.
- “Mapa de caudales máximos”, elaborado por el CEDEX bajo el Convenio de Colaboración entre la Dirección General del agua (DGA) y el CEDEX.
- 2. Cálculo del coeficiente de escorrentía en cada división homogénea de la cuenca. Esto se va a lograr a partir de la determinación de las siguientes características:
 - Pendientes del terreno.
 - Usos de la tierra (vegetal o mineral), según los criterios recogidos en la norma de drenaje 5.2-IC.
 - Grupos de suelo, también según la norma de drenaje.
 - Cálculo de la precipitación de diseño It , expresada en mm/h
- 3. Cálculo del caudal en cada parte de la cuenca empleando el método más adecuado

A partir de estos caudales, en el Anejo Nº 10.- Drenaje, se dimensionarán las obras de drenaje transversal de la carretera.

4.2.2. DEFINICIÓN DE LAS CUENCAS HIDROLÓGICAS

Para la delimitación de las cuencas hidrológicas se ha empleado para esta tarea la cartografía a escala 1:1.000 obtenida para este proyecto, cartografía a escala 1:5.000 para las zonas ubicadas fuera de la franja cubierta por la cartografía del proyecto, y los archivos ráster disponibles en el Centro Nacional de Información Geográfica, donde se recogen las últimas actualizaciones del Mapa Topográfico Nacional a escala 1:25.000, generados por medio de una rasterización digital (conversión vector a ráster).

Se define las cuencas hidrológicas como el lugar geométrico de los puntos que en caso de un aguacero, vierten sus aguas en el punto situado en la cota más baja de la cuenca, que actúa como un sumidero.

La delimitación de las cuencas se ha realizado manualmente, comprobándose posteriormente con el módulo de hidrología del programa Arc – Map 9.1. De cada una de las cuencas definidas se ha determinado además el desnivel máximo de la cuenca y la longitud del cauce principal. A partir de estos datos se ha podido determinar el tiempo de concentración de cada una de las cuencas.

En la siguiente tabla, se indica para cada cuenca delimitada el área comprendida, la longitud del cauce o recorrido del agua, la cota de cabecera y desagüe en la cuenca, la pendiente media y las coordenadas UTM del punto de desagüe.

Tabla 1. Características físicas de las cuencas interceptadas.

| Cuenca | Área (m ²) | Área (km ²) | Longitud (m) | Longitud (km) | Z _{mín} (m) | Z _{máx} (m) | Pendiente % |
|--------|------------------------|-------------------------|--------------|---------------|----------------------|----------------------|-------------|
| C-1 | 49,627.20 | 0.050 | 420.300 | 0.420 | 48.020 | 55.000 | 1.66 |
| C-2 | 99,958.90 | 0.100 | 757.500 | 0.758 | 44.510 | 58.000 | 1.78 |
| C-3 | 238,962.70 | 0.239 | 945.400 | 0.945 | 40.180 | 58.000 | 1.88 |
| C-4 | 37,365.80 | 0.037 | 247.400 | 0.247 | 41.720 | 53.000 | 4.56 |
| C-5 | 224,130.50 | 0.224 | 981.500 | 0.982 | 36.560 | 58.000 | 2.18 |
| C-6 | 9,899.10 | 0.010 | 166.900 | 0.167 | 42.470 | 50.000 | 4.51 |
| C-7 | 9,485.20 | 0.009 | 148.600 | 0.149 | 45.723 | 50.050 | 2.91 |
| C-8 | 4,480.00 | 0.004 | 93.700 | 0.094 | 49.020 | 50.050 | 1.10 |

Dado que la determinación del tiempo de concentración depende de la longitud y pendiente del cauce escogido, se han tanteado diferentes cauces o recorridos del agua, incluyendo los de mayor longitud y menor pendiente.

Una vez caracterizadas físicamente las cuencas interceptadas, se selecciona el método óptimo en para el cálculo de caudales.

En la siguiente tabla se indica la metodología a seguir para cada cuenca:

Tabla 2. Metodología de cálculo de caudales a aplicar en las cuencas interceptadas.

| CUENCA | ÁREA (km ²) | Metodología a aplicar |
|--------|-------------------------|--|
| C-1 | 0.050 | Método Racional |
| C-2 | 0.100 | Método Racional |
| C-3 | 0.239 | Método Racional / Datos proporcionados por la Administración |
| C-4 | 0.037 | Método Racional |
| C-5 | 0.224 | Método Racional |
| C-6 | 0.010 | Método Racional |
| C-7 | 0.009 | Método Racional |
| C-8 | 0.004 | Método Racional |

4.2.3. CÁLCULO DE CAUDALES

4.2.3.1. Método Racional

En este apartado, se determinaran los caudales siguiendo el Método Racional para aquellas cuencas con una superficie menor de 50 km² sin datos de caudales máximos en la aplicación informática CAUMAX.

Este método supone la generación de escorrentía en una determinada cuenca a partir de una intensidad de precipitación uniforme en el tiempo, sobre toda su superficie.

Siguiendo el método racional, el caudal máximo anual Q_T, correspondiente a un periodo de retorno T, se calcula mediante la fórmula:

$$Q_T = \frac{I(T, t_c) \times C \times A \times K_T}{3,6}$$

Dónde:

Q_T [m³/s] Caudal máximo anual correspondiente al periodo de retorno T, en el punto de desagüe de la cuenca

$I(T, t_c)$ [mm/h] Intensidad de precipitación correspondiente al período de retorno considerado T, para una duración de aguacero igual al tiempo de concentración t_c .

C [adimensional] Coeficiente medio de escorrentía de la cuenca o superficie considerada.

A [km²] Área de la cuenca o superficie considerada.

K_T [adimensional] Coeficiente de uniformidad en la distribución temporal de la precipitación.

No obstante, en el caso más general de cuencas heterogéneas, se resuelve el cálculo de caudales mediante la división del área total, en áreas parciales de superficie A_i , que puedan considerarse homogéneas respecto a los factores influyentes en la formulación del Método Racional. En el caso estudiado en el presente Documento, la causa de la heterogeneidad se debe a la variación espacial de coeficiente de escorrentía, quedando la fórmula anteriormente indicada, sustituida por la siguiente:

$$Q_T = \frac{K_T}{3,6} \times I(T, t_c) \times \sum_{i=1}^n [C_i \times A_i]$$

K_A [adimensional] Factor reductor de la precipitación por área de la cuenca, que tiene en cuenta la no simultaneidad de la lluvia en toda la superficie. Se obtiene a partir de la siguiente fórmula:

$$\text{Si } A < 1 \text{ km}^2 \quad K_A = 1$$

$$\text{Si } A \geq 1 \text{ km}^2 \quad K_A = 1 - \frac{\log_{10} A}{15}$$

Siendo A , el área total de la cuenca en km^2 .

Para la determinación de la precipitación diaria correspondiente al periodo de retorno T , P_d se adopta el mayor de los valores de los obtenidos a partir de:

- Datos publicados por la Dirección General de Carreteras (publicación Máximas lluvias en la España Peninsular).
- Estudio estadístico de las series de precipitaciones diarias máximas anuales, medidas en los pluviómetros existentes en la cuenca, o próximos a ella. En el ajuste estadístico de las series de precipitaciones máximas registradas en cada pluviómetro, la función de distribución extremal más apropiada a los datos de la zona, considerando al menos las funciones Gumbel y SQRT ET-max.

A efectos de la Norma 5.2-IC, para la aplicación del método racional se toma como precipitación diaria P_d , la correspondiente al valor medio en la superficie de la cuenca, que se obtiene, mediante la interpolación espacial de los valores obtenidos en cada uno de los pluviómetros considerados.

La determinación de la precipitación diaria correspondiente al periodo de retorno T , P_d siguiendo la metodología indicada, se ha obtenido en el apartado anterior (1.1.4). A partir de estos valores, se obtienen las siguientes intensidades medias:

4.2.3.1.1. Intensidad de precipitación

La intensidad de precipitación $I(T, t_c)$ correspondiente a un periodo de retorno T , y a una duración de aguacero t_c , a emplear en la estimación de caudales por el Método Racional, se obtiene por medio de la siguiente fórmula:

$$I(T, t_c) = I_d \times F_{int}$$

Donde:

$I(T, t_c)$ [mm/h] Intensidad de precipitación correspondiente a un periodo de retorno T y a una duración de aguacero t_c .

I_d [mm/h] Intensidad media diaria de precipitación corregida correspondiente al periodo de retorno T .

F_{int} [adimensional] Intensidad media diaria de precipitación corregida correspondiente al periodo de retorno T .

Por tanto, para determinar la intensidad de precipitación $I(T, t_c)$, es necesario determinar la intensidad media diaria de precipitación corregida (I_d).

La intensidad media diaria de precipitación corregida (I_d) correspondiente al periodo de retorno T , se obtiene mediante la fórmula:

$$I_d = \frac{P_d \times K_A}{24}$$

Dónde:

I_d [mm/h] Intensidad media diaria de precipitación corregida correspondiente al periodo de retorno T .

P_d [mm] Precipitación diaria correspondiente al periodo de retorno T .

Tabla 3. Intensidad de precipitación $I(T,t)$ en las cuencas interceptadas

| CUENCA | AREA (km ²) | K _A | P _d | | | | | | | P _d x K _A | | | | | | | I _d | | | | | | | I(T,t) | | | | | | |
|--------|----------------------------|----------------|----------------|--------|---------|---------|---------|----------|----------|---------------------------------|--------|---------|---------|---------|----------|----------|----------------|--------|---------|---------|---------|----------|----------|--------|--------|---------|---------|---------|----------|----------|
| | | | 2 años | 5 años | 10 años | 25 años | 50 años | 100 años | 500 años | 2 años | 5 años | 10 años | 25 años | 50 años | 100 años | 500 años | 2 años | 5 años | 10 años | 25 años | 50 años | 100 años | 500 años | 2 años | 5 años | 10 años | 25 años | 50 años | 100 años | 500 años |
| C-1 | 0.050 | 1.00 | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 213.36 | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 213.36 | 2.43 | 3.60 | 4.37 | 5.35 | 6.08 | 6.80 | 8.89 | 38.66 | 57.31 | 69.64 | 85.24 | 96.81 | 108.29 | 141.60 |
| C-2 | 0.100 | 1.00 | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 213.36 | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 213.36 | 2.43 | 3.60 | 4.37 | 5.35 | 6.08 | 6.80 | 8.89 | 46.48 | 45.93 | 55.82 | 68.32 | 77.59 | 86.79 | 113.48 |
| C-3 | 0.239 | 1.00 | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 213.36 | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 213.36 | 2.43 | 3.60 | 4.37 | 5.35 | 6.08 | 6.80 | 8.89 | 54.18 | 50.17 | 51.37 | 62.88 | 71.41 | 79.88 | 104.45 |
| C-4 | 0.037 | 1.00 | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 213.36 | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 213.36 | 2.43 | 3.60 | 4.37 | 5.35 | 6.08 | 6.80 | 8.89 | 66.36 | 61.44 | 58.11 | 61.59 | 69.95 | 78.25 | 102.32 |
| C-5 | 0.224 | 1.00 | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 213.36 | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 213.36 | 2.43 | 3.60 | 4.37 | 5.35 | 6.08 | 6.80 | 8.89 | 77.36 | 71.63 | 67.74 | 66.09 | 71.39 | 79.86 | 104.42 |
| C-6 | 0.010 | 1.00 | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 213.36 | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 213.36 | 2.43 | 3.60 | 4.37 | 5.35 | 6.08 | 6.80 | 8.89 | 84.62 | 78.35 | 74.10 | 72.29 | 76.00 | 85.01 | 111.16 |
| C-7 | 0.009 | 1.00 | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 213.36 | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 213.36 | 2.43 | 3.60 | 4.37 | 5.35 | 6.08 | 6.80 | 8.89 | 90.18 | 83.50 | 78.97 | 77.04 | 76.86 | 83.06 | 108.60 |
| C-8 | 0.004 | 1.00 | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 213.36 | 58.26 | 86.35 | 104.94 | 128.44 | 145.87 | 163.17 | 213.36 | 2.43 | 3.60 | 4.37 | 5.35 | 6.08 | 6.80 | 8.89 | 128.76 | 119.22 | 112.75 | 110.00 | 109.73 | 110.24 | 107.68 |

4.2.3.1.2. Factor de intensidad F_{int}

El factor de intensidad introduce la torrencialidad de la lluvia en el área de estudio y depende de :

- La duración del aguacero t
- El periodo de retorno T , si se dispone de curvas intensidad – duración – frecuencia (IDF) aceptadas por la Dirección General de Carreteras, en un pluviógrafo situado en el entorno de la zona de estudio que pueda considerarse representativo.

Se tomará el mayor valor de los obtenidos de entre los que se indican a continuación:

$$F_{int} = \max(F_a, F_b)$$

Donde

F_{int} [adimensional] Factor de intensidad.

F_a [adimensional] Factor obtenido a partir del índice de torrencialidad (I_1 / I_d).

F_b [adimensional] Factor obtenido a partir de las curvas IDF de un pluviógrafo próximo.

El pluviógrafo más próximo del que se dispone de curvas IDF es el de la estación 4605 – Huelva.

a) Tiempo de concentración

El tiempo de concentración (t_c), es el tiempo mínimo necesario desde el comienzo del aguacero para que toda la superficie de la cuenca esté aportando escorrentía en el punto de desagüe. Se obtiene calculando el tiempo de recorrido más largo desde cualquier punto de la cuenca hasta el punto de desagüe, mediante la siguiente formulación:

$$t_c = 0.3 \times L_c^{0.76} \times J_c^{-0.19}$$

Donde:

t_c [horas] Tiempo de concentración

L_c [km] Longitud del cauce

J_c [adimensional] Pendiente media del cauce

La determinación de la longitud y pendiente del cauce de las cuencas interceptadas se determina en el apartado 1.1.5 DELIMITACIÓN Y CARACTERÍSTICAS FÍSICAS DE LAS CUENCAS, en la siguiente tabla se recoge el valor del tiempo de concentración para cada cuenca interceptada según la formulación descrita:

Tabla 4. Tiempo de concentración de las cuencas interceptadas.

| CUENCA | Longitud (m) | Longitud (km) | Cota mín (m) | Cota máx (m) | Pendiente (m/m) | % | t_c |
|--------|--------------|---------------|--------------|--------------|-----------------|------|-------|
| C-1 | 420.300 | 0.420 | 48.020 | 55.000 | 0.0166 | 1.66 | 0.34 |
| C-2 | 757.500 | 0.758 | 44.510 | 58.000 | 0.0178 | 1.78 | 0.52 |
| C-3 | 945.400 | 0.945 | 40.180 | 58.000 | 0.0188 | 1.88 | 0.61 |
| C-4 | 247.400 | 0.247 | 41.720 | 53.000 | 0.0456 | 4.56 | 0.19 |
| C-5 | 981.500 | 0.982 | 36.560 | 58.000 | 0.0218 | 2.18 | 0.61 |
| C-6 | 166.900 | 0.167 | 42.470 | 50.000 | 0.0451 | 4.51 | 0.14 |
| C-7 | 148.600 | 0.149 | 45.723 | 50.050 | 0.0291 | 2.91 | 0.14 |
| C-8 | 93.700 | 0.094 | 49.020 | 50.050 | 0.0110 | 1.10 | 0.12 |

En aquellas cuencas de pequeño tamaño en las que el tiempo de recorrido en flujo es difuso sobre el terreno sea apreciable respecto al tiempo de recorrido total no será de aplicación la fórmula anterior, debiendo aplicarse las indicaciones que se proporcionan en la Norma 5.2-IC para cuencas secundarias. Según los criterios establecidos se considera que se produce esta circunstancia cuando el tiempo de concentración calculado mediante la fórmula anterior sea inferior a $t_c \leq 0,25$ h.

En las cuencas de pequeño tamaño en las que el tiempo de concentración es inferior a 0,25 h no es válida la aplicación de la formulación anterior, siendo necesario determinar el tiempo de concentración dividiendo el recorrido de la escorrentía en tramos de características homogéneas inferiores a 300 m de longitud y sumando tiempos de concentración parciales, mediante la siguiente formulación:

$$t_c^* = \sum t_{dif}$$

$$t_{dif} = 2 \times L_{dif}^{0.408} \times n_{dif}^{0.312} \times J_{dif}^{-0.209}$$

Donde

t_{dif} [minutos] Tiempo de concentración en flujo difuso sobre el terreno.

n_d [adimensional] Coeficiente de flujo difuso (s/ tabla 2.1 de la Norma 5.2-IC)

L_{dif} [m] Longitud de recorrido en flujo difuso.

J_{dif} [adimensional] Pendiente media.

Los valores del coeficiente de flujo difuso n_{dif} indicados en la Norma 5.2-IC “Drenaje Superficial” se reproducen en la siguiente figura:

Figura 3. Valores del coeficiente de flujo difuso s/ Norma 5.2-IC "Drenaje Superficial"

 TABLA 2.1.- VALORES DEL COEFICIENTE DE FLUJO DIFUSO n_{dif}

| Cobertura del terreno | | n_{dif} |
|-----------------------------|-----------------------|-----------|
| Pavimentado o revestido | | 0,015 |
| No pavimentado ni revestido | Sin vegetación | 0,050 |
| | Con vegetación escasa | 0,120 |
| | Con vegetación media | 0,320 |
| | Con vegetación densa | 1,000 |

En la siguiente tabla se incluye el proceso de determinación del tiempo de concentración para flujos difuso sobre el terreno:

Tabla 5. Tiempo de concentración de las cuencas interceptadas para flujos difusos sobre el terreno

| CUENCA | L _{TOTAL} | L _{dif-1} (m) | z max ₁ (m) | z min ₁ (m) | J _{dif-1} (m/m) | Cobertura ₁ | n _{dif-1} | t _{dif-1} (min) |
|--------|--------------------|------------------------|------------------------|------------------------|--------------------------|------------------------|--------------------|--------------------------|
| C-4 | 247.40 | 156.94 | 53.00 | 45.00 | 0.051 | Vegetación media | 0.320 | 20.541 |
| C-6 | 166.90 | 83.45 | 50.00 | 46.50 | 0.042 | Vegetación media | 0.320 | 16.540 |
| C-7 | 148.60 | 74.30 | 50.05 | 47.70 | 0.032 | Vegetación media | 0.320 | 16.733 |
| C-8 | 93.70 | 46.85 | 50.05 | 49.60 | 0.010 | Vegetación media | 0.320 | 17.783 |

| CUENCA | L _{dif-2} (m) | z max ₂ (m) | z min ₂ (m) | J _{dif-2} (m/m) | Cobertura ₂ | n _{dif-2} | t _{dif-2} (min) | Σt_{dif} (h) |
|--------|------------------------|------------------------|------------------------|--------------------------|------------------------|--------------------|--------------------------|----------------------|
| C-4 | 90.46 | 45.00 | 41.72 | 0.036 | Vegetación media | 0.320 | 17.614 | 0.636 |
| C-6 | 83.45 | 46.50 | 42.47 | 0.048 | Vegetación media | 0.320 | 16.056 | 0.543 |
| C-7 | 74.30 | 47.70 | 45.72 | 0.027 | Vegetación media | 0.320 | 17.346 | 0.568 |
| C-8 | 46.85 | 49.60 | 49.02 | 0.012 | Vegetación media | 0.320 | 16.856 | 0.577 |

Una vez estudiados los tiempos de concentración para flujos difusos sobre el terreno, se resume en la siguiente tabla los valores del tiempo de concentración para cada cuenca, que serán de aplicación en el método racional de determinación de caudales:

Tabla 6. Tiempo de concentración de cálculo en el método racional

| CUENCA | t _c | Σt_{dif} | t _c de cálculo |
|--------|----------------|------------------|---------------------------|
| C-1 | 0.3382 | -- | 0.3382 |
| C-2 | 0.5222 | -- | 0.5222 |
| C-3 | 0.6116 | -- | 0.6116 |
| C-4 | Flujo difuso | 0.6359 | 0.6359 |
| C-5 | 0.6119 | -- | 0.6119 |
| C-6 | Flujo difuso | 0.5433 | 0.5433 |
| C-7 | Flujo difuso | 0.568 | 0.568 |
| C-8 | Flujo difuso | 0.5773 | 0.5773 |

 b) Obtención de F_a

El factor de intensidad F_a se obtiene según la siguiente expresión:

$$F_a = \left(\frac{I_1}{I_d} \right)^{3.5287 - 2.5287 \times t^{0.1}}$$

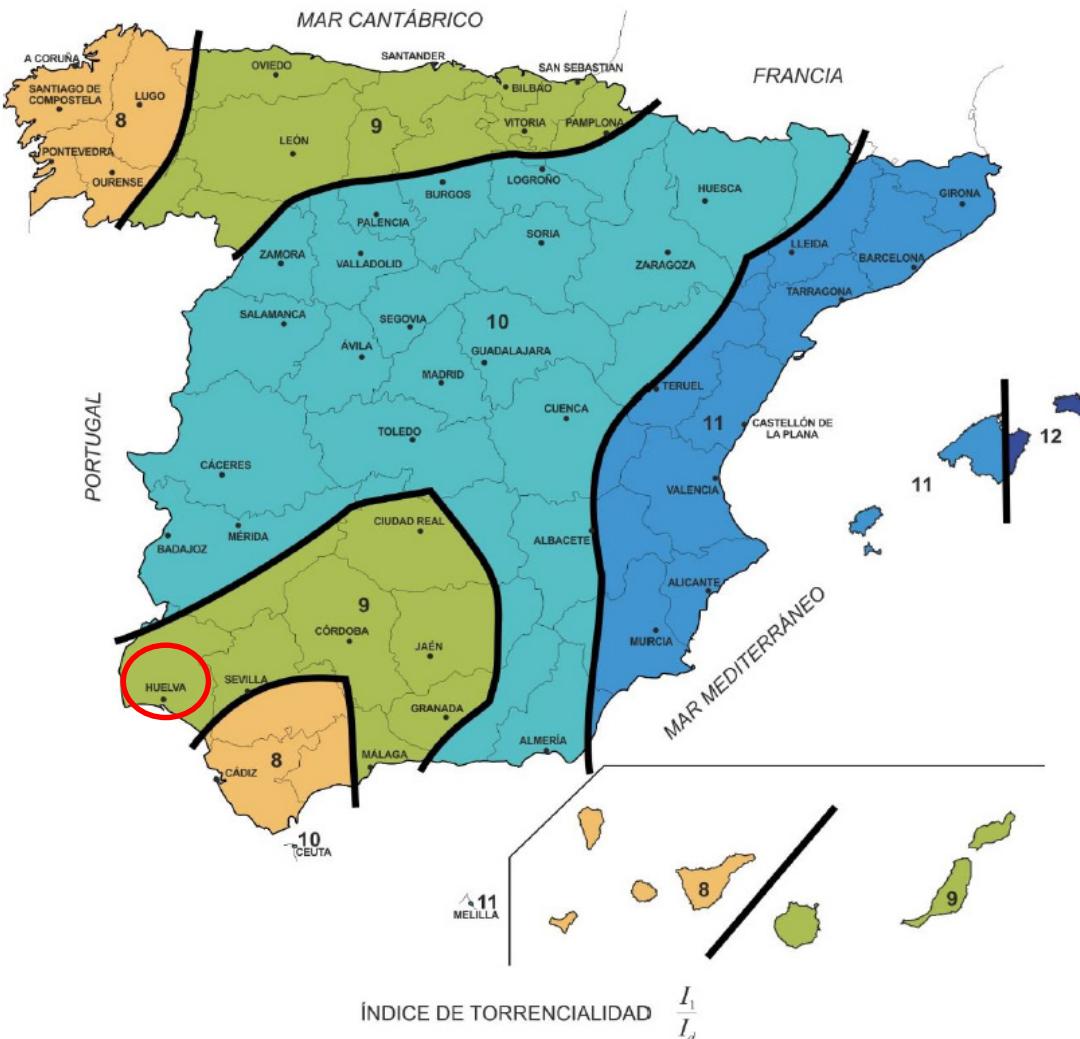
Donde:

I_1 / I_d [adimensional] Índice de torrencialidad, representado en la figura 2.4 de la Norma 5.2-IC "Drenaje Superficial", que expresa la relación entre la intensidad de precipitación horaria y la media diaria corregida. Su valor se determina en función de la zona geográfica.

t [horas]

Duración del aguacero, para la obtención del factor Fase particulariza la expresión para un tiempo de duración del aguacero igual al tiempo de concentración ($t = t_c$).

Figura 4. Mapa del Índice de Torrencialidad (I_1/I_d)s/ Norma 5.2-IC “Drenaje Superficial”



La zona de estudio se sitúa en la región de índice de torrencialidad $I_1/I_d = 9$

Otro de los factores necesarios para la obtención de F_b es el tiempo de concentración, que se calcula según se indica en el apartado anterior a)

c) Obtención de F_b

El factor de intensidad F_b se obtiene a partir de las curvas IDF del pluviógrafo de la estación 4605 – Huelva, y se calcula según la siguiente expresión:

$$F_b = k_b \frac{I_{IDF}(T, tc)}{I_{IDF}(T, 24)}$$

Donde:

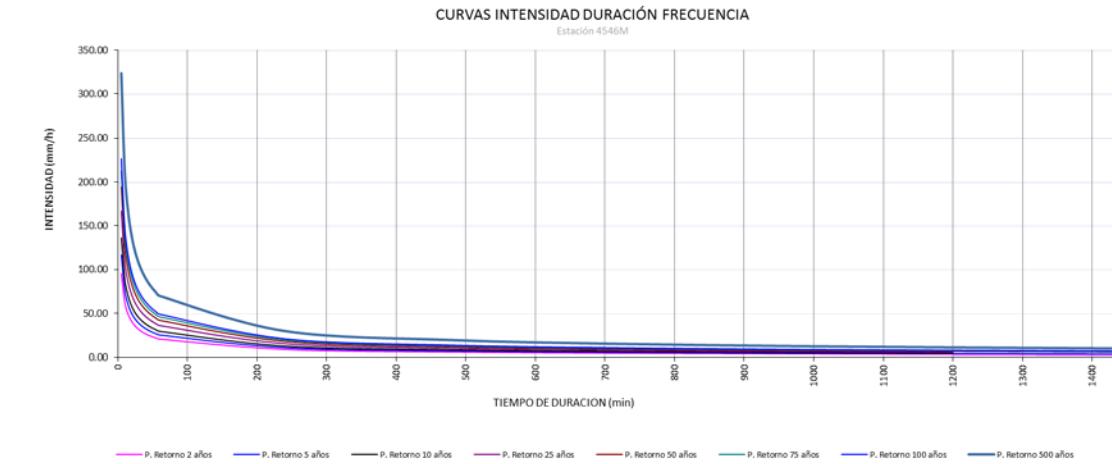
F_b [adimensional] Factor obtenido a partir de las curvas IDF de un pluviógrafo próximo.

$I_{IDF}(T, tc)$ [mm/h] Intensidad de precipitación correspondiente al período de retorno T y al tiempo de concentración tc, obtenido a través de las curvas IDF del pluviógrafo.

$I_{IDF}(T, 24)$ [mm/h] Intensidad de precipitación correspondiente al período de retorno T y a un tiempo de aguacero igual a veinticuatro horas ($t = 24$ h), obtenido a través de las curvas IDF del pluviógrafo.

k_b [adimensional] Factor que tiene en cuenta la relación entre la intensidad máxima anual en un período de veinticuatro horas y la intensidad máxima anual diaria. En defecto de un cálculo específico se puede tomar $k_b = 1,13$

Tabla 7. Curvas IDF del pluviómetro de 4605 - Huelva



Así el valor del factor de intensidad de cada cuenca interceptada se muestra en la siguiente tabla:

Tabla 8. Factor de intensidad

| Id | tc (h) | I_1/I_d | F_a | F _b según período de retorno | | | | | | | F _{int} | | | | | | |
|-----|--------|-----------|-------|---|--------|---------|---------|---------|----------|----------|------------------|--------|---------|---------|---------|----------|----------|
| | | | | 2 años | 5 años | 10 años | 25 años | 50 años | 100 años | 500 años | 2 años | 5 años | 10 años | 25 años | 50 años | 100 años | 500 años |
| C-1 | 0.34 | 9.00 | 15.93 | 15.63 | 9.77 | 7.60 | 6.06 | 5.32 | 4.78 | 3.31 | 15.93 | 15.93 | 15.93 | 15.93 | 15.93 | 15.93 | 15.93 |
| C-2 | 0.52 | 9.00 | 12.77 | 19.15 | 11.96 | 9.31 | 7.42 | 6.52 | 5.85 | 4.06 | 19.15 | 12.77 | 12.77 | 12.77 | 12.77 | 12.77 | 12.77 |
| C-3 | 0.61 | 9.00 | 11.75 | 22.32 | 13.94 | 10.85 | 8.65 | 7.60 | 6.82 | 4.73 | 22.32 | 13.94 | 11.75 | 11.75 | 11.75 | 11.75 | 11.75 |
| C-4 | 0.64 | 9.00 | 11.51 | 27.34 | 17.08 | 13.29 | 10.59 | 9.30 | 8.36 | 5.79 | 27.34 | 17.08 | 13.29 | 11.51 | 11.51 | 11.51 | 11.51 |
| C-5 | 0.61 | 9.00 | 11.75 | 31.87 | 19.91 | 15.49 | 12.35 | 10.85 | 9.74 | 6.75 | 31.87 | 19.91 | 15.49 | 12.35 | 11.75 | 11.75 | 11.75 |
| C-6 | 0.54 | 9.00 | 12.50 | 34.86 | 21.78 | 16.95 | 13.51 | 11.87 | 10.66 | 7.39 | 34.86 | 21.78 | 16.95 | 13.51 | 12.50 | 12.50 | 12.50 |
| C-7 | 0.57 | 9.00 | 12.22 | 37.15 | 23.21 | 18.06 | 14.40 | 12.64 | 11.36 | 7.87 | 37.15 | 23.21 | 18.06 | 14.40 | 12.65 | 12.22 | 12.22 |
| C-8 | 0.58 | 9.00 | 12.11 | 53.04 | 33.13 | 25.79 | 20.55 | 18.05 | 16.21 | 11.24 | 53.04 | 33.13 | 25.79 | 20.55 | 18.05 | 16.21 | 12.11 |

4.2.3.1.3. Coefficiente de escorrentía

El coeficiente de escorrentía C , define la parte de la precipitación de intensidad $I(T, t_c)$ que genera el caudal de avenida en el punto de desagüe de la cuenca. El coeficiente de escorrentía C , se obtiene mediante la siguiente fórmula:

$$\text{Si } P_d \times K_A > P_0 \quad C = \frac{\left(\frac{P_d \times K_A}{P_0} - 1\right) \times \left(\frac{P_d \times K_A}{P_0} + 23\right)}{\left(\frac{P_d \times K_A}{P_0} + 11\right)^2}$$

$$\text{Si } P_d \times K_A \leq P_0 \quad C = 0$$

Donde:

C [adimensional] Coeficiente de escorrentía

P_d [mm] Precipitación diaria correspondiente al periodo de retorno T considerado.

K_A [adimensional] Factor reductor de la precipitación por área de la cuenca

P_0 [mm] Umbral de escorrentía

El umbral de escorrentía P_0 representa la precipitación mínima que debe caer sobre la cuenca para que se inicie la generación de escorrentía. Se determinará mediante la siguiente fórmula:

$$P_0 = P_0^i \times \beta$$

Donde:

P_0 [mm] Umbral de escorrentía

P_0^i [mm] Valor inicial del umbral de escorrentía

β [adimensional] Coeficiente corrector del umbral de escorrentía

El valor del umbral de escorrentía P_0^i se obtiene de la información disponible de los usos del suelo, así se ha consultado la información CORINE Land Cover de del año 2006, realizada a partir de fotointerpretación de imágenes de satélite. Esta información se obtiene a través de la página web del Instituto Geográfico Nacional (<https://www.ign.es/ign/layoutIn/coberturaUsoSuelo.do>).

Así, el reparto de superficies en función del uso del suelo en las cuencas vertientes es el expuesto en la siguiente tabla:

los valores iniciales del umbral de escorrentía, P_0^i , son:

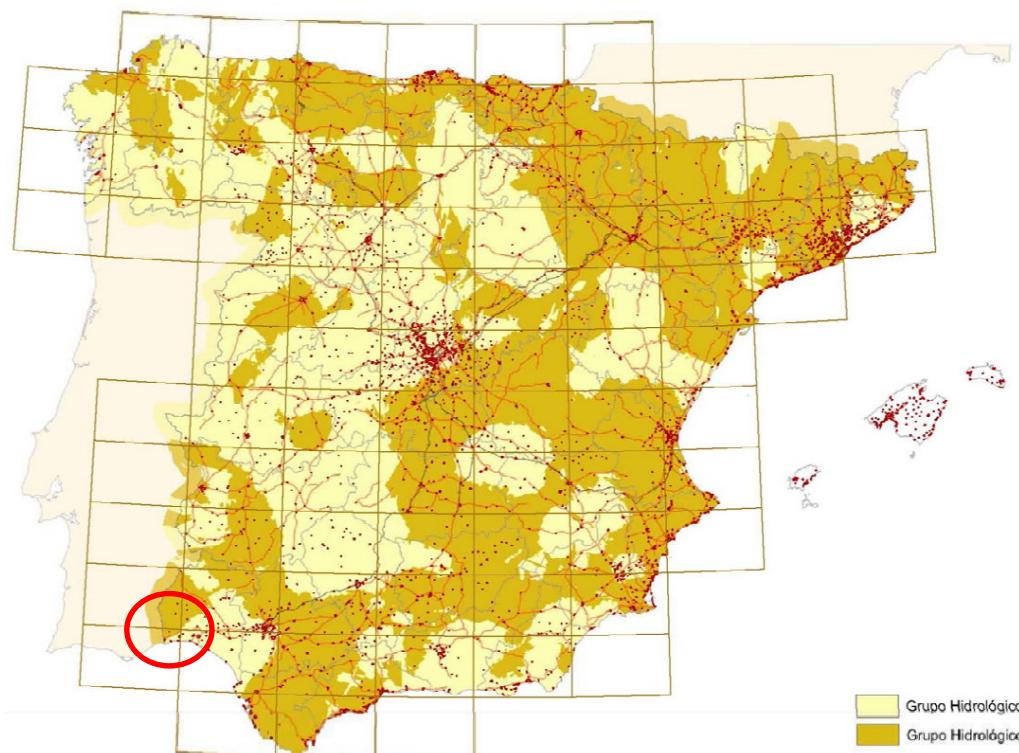
Tabla 9. Superficies según usos de suelo (CORINE LAND COVER 2006)

| CUENCA | AREA (m ²) | Usos suelo 1 | Área uso suelo 1 | Usos suelo 2 | | Área uso suelo 2 | Usos suelo 3 | | Área uso suelo 3 | Usos suelo 4 | | Área uso suelo 4 |
|--------|------------------------|--------------|------------------|--------------|-------|--|--------------|-------|---|--------------|-------|-------------------------------|
| C-1 | 49,627.20 | 22221 | Cítricos | 15,479.39 | 24221 | Mosaico de cultivos anuales con prados o praderas en regadío | 33,710.37 | 12210 | Autopistas, autovías y terrenos asociados | 437.44 | -- | -- |
| C-2 | 99,958.90 | 22221 | Cítricos | 74,037.74 | 24221 | Mosaico de cultivos anuales con prados o praderas en regadío | 21,772.21 | 12210 | Autopistas, autovías y terrenos asociados | 4,148.95 | -- | -- |
| C-3 | 238,962.70 | 22221 | Cítricos | 218,272.74 | 24221 | Mosaico de cultivos anuales con prados o praderas en regadío | 12,353.99 | 12210 | Autopistas, autovías y terrenos asociados | 2,361.90 | 21210 | Cultivos herbáceos en regadío |
| C-4 | 37,365.80 | 22221 | Cítricos | 37,365.80 | -- | -- | -- | -- | -- | -- | -- | -- |
| C-5 | 224,130.50 | 22221 | Cítricos | 221,493.52 | 24221 | Mosaico de cultivos anuales con prados o praderas en regadío | 2,636.98 | -- | -- | -- | -- | -- |
| C-6 | 9,899.10 | 22221 | Cítricos | 9,899.10 | -- | -- | -- | -- | -- | -- | -- | -- |
| C-7 | 9,485.20 | 22221 | Cítricos | 9,485.20 | -- | -- | -- | -- | -- | -- | -- | -- |
| C-8 | 4,480.00 | 22221 | Cítricos | 4,480.00 | -- | -- | -- | -- | -- | -- | -- | -- |

- a) Grupos hidrológicos de suelo a efectos de determinación del valor inicial del umbral de escorrentía.

Para la determinación de los valores del umbral de escorrentía es necesario definir el grupo hidrológico del suelo donde se localizan las cuencas interceptadas, según la figura 2.7., *Mapas de grupos hidrológicos del suelo*, que se incluye a continuación, la zona de actuación se sitúa en el Grupo C: Con infiltración lenta.

Figura 5. Mapa de Grupos Hidrológicos del Suelo s/ Norma 5.2-IC “Drenaje Superficial”



b) Coeficiente corrector del umbral de escorrentía

La formulación del método racional efectuada requiere una calibración con datos reales de las cuencas, que se introduce en el método a través de un coeficiente corrector del umbral de escorrentía β .

Figura 6. Regiones consideradas para la caracterización del coeficiente corrector del umbral de escorrentía s/ Norma 5.2-IC “Drenaje Superficial”



En la zona de estudio de este Documento se sitúa en la zona 512:

Siguiendo lo indicado en la Norma 5.2-IC “Drenaje superficial”, se procederá de la siguiente manera:

- Drenaje transversal de vías de servicio, ramales, accesos a instalaciones, y edificaciones auxiliares de la carretera (siempre que el funcionamiento hidráulico de esta obras no afecte a la carretera principal) y drenaje de plataforma y márgenes: Se debe aplicar el producto del valor medio de la región del coeficiente corrector del umbral de escorrentía por un factor dependiente del periodo de retorno T:

$$\beta^{PM} = \beta_m \times F_T$$

- Drenaje transversal de la carretera (puentes y obras de drenaje transversal): producto del valor medio de la región del coeficiente corrector del umbral de escorrentía corregido por el valor correspondiente al intervalo de confianza del 50%, por un factor dependiente del período de retorno T considerado para el caudal de proyecto, es decir:

$$\beta^{DT} = (\beta_m - \Delta_{50}) \times F_T$$

Donde:

β^{PM} [mm] Coeficiente corrector del umbral de escorrentía para drenaje de plataforma y márgenes, o drenaje transversal de vías auxiliares.

β^{DT} [mm] Coeficiente corrector del umbral de escorrentía para drenaje transversal de la carretera.

β_m [adimensional] Valor medio en la región, coeficiente corrector del umbral de escorrentía

Fr [adimensional] Factor función del periodo de retorno T

Δ_{50} [adimensional] Desviación respecto al valor medio

El proceso de cálculo del coeficiente de escorrentía se incluye en las siguientes tablas:

Tabla 10. Determinación de los coeficientes de escorrentía, aplicables en el cálculo de caudales según la Norma 5.2-IC, *Drenaje Superficial*

| CARACT. FÍSICA | CUENCA | C-1 | C-2 | C-3 | C-4 | C-5 | C-6 | C-7 | C-8 |
|--|--|------------|------------|-------------|------------|-------------|-----------|-----------|-----------|
| | PENDIENTE (%) | 1.66 | 1.78 | 1.88 | 4.56 | 2.18 | 4.51 | 2.91 | 1.10 |
| | GRUPO HIDROLÓG | C | C | C | C | C | C | C | C |
| | PENDIENTE (%) | < 3 | < 3 | < 3 | ≥ 3 | < 3 | ≥ 3 | < 3 | < 3 |
| | ÁREA (m ²) | 49,627.200 | 99,958.900 | 238,962.700 | 37,365.800 | 224,130.500 | 9,899.100 | 9,485.200 | 4,480.000 |
| PRECIPITACIONES MÁXIMAS DIARIAS | K _A | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 1.00 |
| | P _d 2 años | 58.260 | 58.260 | 58.260 | 58.260 | 58.260 | 58.260 | 58.260 | 58.260 |
| | P _d 5 años | 86.350 | 86.350 | 86.350 | 86.350 | 86.350 | 86.350 | 86.350 | 86.350 |
| | P _d 10 años | 104.940 | 104.940 | 104.940 | 104.940 | 104.940 | 104.940 | 104.940 | 104.940 |
| | P _d 25 años | 128.440 | 128.440 | 128.440 | 128.440 | 128.440 | 128.440 | 128.440 | 128.440 |
| | P _d 50 años | 145.870 | 145.870 | 145.870 | 145.870 | 145.870 | 145.870 | 145.870 | 145.870 |
| | P _d 100 años | 163.170 | 163.170 | 163.170 | 163.170 | 163.170 | 163.170 | 163.170 | 163.170 |
| | P _d 500 años | 213.360 | 213.360 | 213.360 | 213.360 | 213.360 | 213.360 | 213.360 | 213.360 |
| COEFICIENTE CORRECTOR | β _{DT} 2 años | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 |
| | β _{DT} 5 años | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 |
| | β _{DT} 10 años | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 |
| | β _{DT} 25 años | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 |
| | β _{DT} 50 años | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 |
| | β _{DT} 100 años | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 |
| | β _{DT} 500 años | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 | 0.500 |
| | β _{PM} 2 años | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 |
| | β _{PM} 5 años | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 |
| | β _{PM} 10 años | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 |
| | β _{PM} 25 años | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 |
| | β _{PM} 50 años | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 |
| | β _{PM} 100 años | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 |
| | β _{PM} 500 años | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 | 0.700 |
| PRECIPITACIONES MÁXIMAS DIARIAS CORREGIDAS | K _A x P _d 2 años | 58.260 | 58.260 | 58.260 | 58.260 | 58.260 | 58.260 | 58.260 | 58.260 |
| | K _A x P _d 5 años | 86.350 | 86.350 | 86.350 | 86.350 | 86.350 | 86.350 | 86.350 | 86.350 |
| | K _A x P _d 10 años | 104.940 | 104.940 | 104.940 | 104.940 | 104.940 | 104.940 | 104.940 | 104.940 |
| | K _A x P _d 25 años | 128.440 | 128.440 | 128.440 | 128.440 | 128.440 | 128.440 | 128.440 | 128.440 |
| | K _A x P _d 50 años | 145.870 | 145.870 | 145.870 | 145.870 | 145.870 | 145.870 | 145.870 | 145.870 |
| | K _A x P _d 100 años | 163.170 | 163.170 | 163.170 | 163.170 | 163.170 | 163.170 | 163.170 | 163.170 |
| | K _A x P _d 500 años | 213.360 | 213.360 | 213.360 | 213.360 | 213.360 | 213.360 | 213.360 | 213.360 |

| CARACT. FÍSICA | CUENCA | C-1 | C-2 | C-3 | C-4 | C-5 | C-6 | C-7 | C-8 |
|----------------|------------------------|------------|------------|-------------|------------|-------------|-----------|-----------|-----------|
| | PENDIENTE (%) | 1.66 | 1.78 | 1.88 | 4.56 | 2.18 | 4.51 | 2.91 | 1.10 |
| | GRUPO HIDROLÓG | C | C | C | C | C | C | C | C |
| | PENDIENTE (%) | < 3 | < 3 | < 3 | ≥ 3 | < 3 | ≥ 3 | < 3 | < 3 |
| | ÁREA (m ²) | 49,627.200 | 99,958.900 | 238,962.700 | 37,365.800 | 224,130.500 | 9,899.100 | 9,485.200 | 4,480.000 |

| USO SUELLO 1 | Código | 22221.000 | 22221.000 | 22221.000 | 22221.000 | 22221 | 22221 | 22221 | 22221 |
|--------------|--------------------------------|--|--|--|-----------|--|----------|----------|----------|
| | Área 1 (m ²) | 15479.391 | 74037.744 | 218272.739 | 37365.800 | 221493.522 | 9899.100 | 9485.200 | 4480.000 |
| | Uso de suelo 1 | Cítricos | Cítricos | Cítricos | Cítricos | Cítricos | Cítricos | Cítricos | Cítricos |
| | Práctica de cultivo | N | N | N | R | N | N | N | N |
| | Po ₁ | 22.000 | 22.000 | 22.000 | 19.000 | 22.000 | 19.000 | 22.000 | 22.000 |
| | C ₂ años (DT) / 1 | 0.458 | 0.458 | 0.458 | 0.509 | 0.458 | 0.509 | 0.458 | 0.458 |
| | C ₅ años (DT) / 1 | 0.595 | 0.595 | 0.595 | 0.643 | 0.595 | 0.643 | 0.595 | 0.595 |
| | C ₁₀ años (DT) / 1 | 0.659 | 0.659 | 0.659 | 0.704 | 0.659 | 0.704 | 0.659 | 0.659 |
| | C ₂₅ años (DT) / 1 | 0.720 | 0.720 | 0.720 | 0.761 | 0.720 | 0.761 | 0.720 | 0.720 |
| | C ₅₀ años (DT) / 1 | 0.755 | 0.755 | 0.755 | 0.793 | 0.755 | 0.793 | 0.755 | 0.755 |
| | C ₁₀₀ años (DT) / 1 | 0.784 | 0.784 | 0.784 | 0.819 | 0.784 | 0.819 | 0.784 | 0.784 |
| | C ₅₀₀ años (DT) / 1 | 0.844 | 0.844 | 0.844 | 0.871 | 0.844 | 0.871 | 0.844 | 0.844 |
| | C ₂ años (PM) / 1 | 0.341 | 0.341 | 0.341 | 0.391 | 0.341 | 0.391 | 0.341 | 0.341 |
| | C ₅ años (PM) / 1 | 0.478 | 0.478 | 0.478 | 0.529 | 0.478 | 0.529 | 0.478 | 0.478 |
| | C ₁₀ años (PM) / 1 | 0.546 | 0.546 | 0.546 | 0.597 | 0.546 | 0.597 | 0.546 | 0.546 |
| | C ₂₅ años (PM) / 1 | 0.615 | 0.615 | 0.615 | 0.663 | 0.615 | 0.663 | 0.615 | 0.615 |
| | C ₅₀ años (PM) / 1 | 0.656 | 0.656 | 0.656 | 0.702 | 0.656 | 0.702 | 0.656 | 0.656 |
| | C ₁₀₀ años (PM) / 1 | 0.691 | 0.691 | 0.691 | 0.734 | 0.691 | 0.734 | 0.691 | 0.691 |
| | C ₅₀₀ años (PM) / 1 | 0.767 | 0.767 | 0.767 | 0.803 | 0.767 | 0.803 | 0.767 | 0.767 |
| USO SUELLO 2 | Código | 24221 | 24221 | 24221 | | 24221 | | | |
| | Área 2 (m ²) | 33710.369 | 21772.209 | 12353.994 | | 2636.978 | | | |
| | Uso de suelo 2 | Mosaico de cultivos anuales con prados o praderas en regadío Si j>3 R ó N; si j<3 R/N | Mosaico de cultivos anuales con prados o praderas en regadío Si j>3 R ó N; si j<3 R/N | Mosaico de cultivos anuales con prados o praderas en regadío Si j>3 R ó N; si j<3 R/N | | Mosaico de cultivos anuales con prados o praderas en regadío Si j>3 R ó N; si j<3 R/N | | | |
| | Práctica de cultivo | R/N | R/N | R/N | | R/N | | | |
| | Po ₂ | 16.000 | 16.000 | 16.000 | | 16.000 | | | |
| | C ₂ años (DT) / 2 | 0.5692 | 0.5692 | 0.5692 | | 0.5692 | | | |
| | C ₅ años (DT) / 2 | 0.6968 | 0.6968 | 0.6968 | | 0.6968 | | | |
| | C ₁₀ años (DT) / 2 | 0.7524 | 0.7524 | 0.7524 | | 0.7524 | | | |
| | C ₂₅ años (DT) / 2 | 0.8033 | 0.8033 | 0.8033 | | 0.8033 | | | |

| CARACT. FÍSICA | CUENCA | C-1 | C-2 | C-3 | C-4 | C-5 | C-6 | C-7 | C-8 |
|----------------|------------------------|------------|------------|-------------|------------|-------------|-----------|-----------|-----------|
| | PENDIENTE (%) | 1.66 | 1.78 | 1.88 | 4.56 | 2.18 | 4.51 | 2.91 | 1.10 |
| | GRUPO HIDROLÓG | C | C | C | C | C | C | C | C |
| | PENDIENTE (%) | < 3 | < 3 | < 3 | ≥ 3 | < 3 | ≥ 3 | < 3 | < 3 |
| | ÁREA (m ²) | 49,627.200 | 99,958.900 | 238,962.700 | 37,365.800 | 224,130.500 | 9,899.100 | 9,485.200 | 4,480.000 |

| | | | | | | | | | |
|--------------|--------------------------------|---|---|---|--|--------|--|--|--|
| USO SUELLO 3 | C ₅₀ años (DT) / 2 | 0.8315 | 0.8315 | 0.8315 | | 0.8315 | | | |
| | C ₁₀₀ años (DT) / 2 | 0.8539 | 0.8539 | 0.8539 | | 0.8539 | | | |
| | C ₅₀₀ años (DT) / 2 | 0.8985 | 0.8985 | 0.8985 | | 0.8985 | | | |
| | C ₂ años (PM) / 2 | 0.4514 | 0.4514 | 0.4514 | | 0.4514 | | | |
| | C ₅ años (PM) / 2 | 0.5886 | 0.5886 | 0.5886 | | 0.5886 | | | |
| | C ₁₀ años (PM) / 2 | 0.6529 | 0.6529 | 0.6529 | | 0.6529 | | | |
| | C ₂₅ años (PM) / 2 | 0.7147 | 0.7147 | 0.7147 | | 0.7147 | | | |
| | C ₅₀ años (PM) / 2 | 0.7505 | 0.7505 | 0.7505 | | 0.7505 | | | |
| | C ₁₀₀ años (PM) / 2 | 0.7797 | 0.7797 | 0.7797 | | 0.7797 | | | |
| | C ₅₀₀ años (PM) / 2 | 0.8405 | 0.8405 | 0.8405 | | 0.8405 | | | |
| | Código | 12210 | 12210 | 12210 | | | | | |
| | Área 3 (m ²) | 437.440 | 4148.947 | 2361.900 | | | | | |
| | Uso de suelo 3 | Autopistas, autovías y terrenos asociados | Autopistas, autovías y terrenos asociados | Autopistas, autovías y terrenos asociados | | | | | |
| | Práctica de cultivo | R/N | R/N | R/N | | | | | |
| | Po ₃ | 1.000 | 1.000 | 1.000 | | | | | |
| | C ₂ años (DT) / 3 | 0.9911 | 0.9911 | 0.9911 | | | | | |
| | C ₅ años (DT) / 3 | 0.9957 | 0.9957 | 0.9957 | | | | | |
| | C ₁₀ años (DT) / 3 | 0.997 | 0.997 | 0.997 | | | | | |
| | C ₂₅ años (DT) / 3 | 0.998 | 0.998 | 0.998 | | | | | |
| | C ₅₀ años (DT) / 3 | 0.9984 | 0.9984 | 0.9984 | | | | | |
| | C ₁₀₀ años (DT) / 3 | 0.9987 | 0.9987 | 0.9987 | | | | | |
| | C ₅₀₀ años (DT) / 3 | 0.9992 | 0.9992 | 0.9992 | | | | | |
| | C ₂ años (PM) / 3 | 0.9838 | 0.9838 | 0.9838 | | | | | |
| | C ₅ años (PM) / 3 | 0.992 | 0.992 | 0.992 | | | | | |
| | C ₁₀ años (PM) / 3 | 0.9944 | 0.9944 | 0.9944 | | | | | |
| | C ₂₅ años (PM) / 3 | 0.9962 | 0.9962 | 0.9962 | | | | | |
| | C ₅₀ años (PM) / 3 | 0.997 | 0.997 | 0.997 | | | | | |
| | C ₁₀₀ años (PM) / 3 | 0.9976 | 0.9976 | 0.9976 | | | | | |
| | C ₅₀₀ años (PM) / 3 | 0.9986 | 0.9986 | 0.9986 | | | | | |

| CARACT. FÍSICA | CUENCA | C-1 | C-2 | C-3 | C-4 | C-5 | C-6 | C-7 | C-8 |
|----------------|------------------------|------------|------------|-------------|------------|-------------|-----------|-----------|-----------|
| | PENDIENTE (%) | 1.66 | 1.78 | 1.88 | 4.56 | 2.18 | 4.51 | 2.91 | 1.10 |
| | GRUPO HIDROLÓG | C | C | C | C | C | C | C | C |
| | PENDIENTE (%) | < 3 | < 3 | < 3 | ≥ 3 | < 3 | ≥ 3 | < 3 | < 3 |
| | ÁREA (m ²) | 49,627.200 | 99,958.900 | 238,962.700 | 37,365.800 | 224,130.500 | 9,899.100 | 9,485.200 | 4,480.000 |

| | | | | | | | | | |
|-------------|--------------------------------|--|---|---|--|---|---|--|--|
| USO SUELO 4 | Código | | | 21210 | | | | | |
| | Área 4 (m ²) | | | 5974.068 | | | | | |
| | Uso de suelo 4 | | | Cultivos herbáceos en regadío Si j>3 R ó N; si j<3 R/N | | | | | |
| | Práctica de cultivo | | N | R/N | | N | N | | |
| | Po ₄ | | | 16.000 | | | | | |
| | C ₂ años (DT) / 4 | | | 0.5692 | | | | | |
| | C ₅ años (DT) / 4 | | | 0.6968 | | | | | |
| | C ₁₀ años (DT) / 4 | | | 0.7524 | | | | | |
| | C ₂₅ años (DT) / 4 | | | 0.8033 | | | | | |
| | C ₅₀ años (DT) / 4 | | | 0.8315 | | | | | |
| | C ₁₀₀ años (DT) / 4 | | | 0.8539 | | | | | |
| | C ₅₀₀ años (DT) / 4 | | | 0.8985 | | | | | |
| | C ₂ años (PM) / 4 | | | 0.4514 | | | | | |
| | C ₅ años (PM) / 4 | | | 0.5886 | | | | | |
| | C ₁₀ años (PM) / 4 | | | 0.6529 | | | | | |
| | C ₂₅ años (PM) / 4 | | | 0.7147 | | | | | |
| | C ₅₀ años (PM) / 4 | | | 0.7505 | | | | | |
| | C ₁₀₀ años (PM) / 4 | | | 0.7797 | | | | | |
| | C ₅₀₀ años (PM) / 4 | | | 0.8405 | | | | | |

4.2.3.1.4. Coeficiente de uniformidad en la distribución temporal de la precipitación

El coeficiente K_T tiene en cuenta la falta de uniformidad en la distribución temporal de la precipitación, obteniéndose a través de la siguiente expresión:

$$K_t = 1 + \frac{t_c^{1.25}}{t_c^{1.25} + 14}$$

Donde:

K_T [adimensional] Coeficiente de uniformidad en la distribución temporal de la precipitación.

t_c [horas] Tiempo de concentración de la cuenca

Según esta formulación, y las características físicas de las cuencas interceptadas, los coeficientes K_T son:

| CUENCA | C-1 | C-2 | C-3 | C-4 | C-5 | C-6 | C-7 | C-8 |
|------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| PENDIENTE (%) | 1.66 | 1.78 | 1.88 | 4.56 | 2.18 | 4.51 | 2.91 | 1.10 |
| t_c de cálculo | 0.338 | 0.522 | 0.612 | 0.636 | 0.612 | 0.543 | 0.568 | 0.577 |
| K_T | 1.018 | 1.031 | 1.037 | 1.039 | 1.037 | 1.032 | 1.034 | 1.035 |
| ÁREA (km^2) | 0.050 | 0.100 | 0.239 | 0.037 | 0.224 | 0.010 | 0.009 | 0.004 |

4.2.3.2. Caudales de diseño

Una vez analizados todos los parámetros involucrados en el cálculo de caudales mediante el Método Racional expuesto en la Norma 5.2-IC “Drenaje Superficial”, se incluyen las tablas de obtención de caudales.

Tabla 11. CÁLCULO DE CAUDALES SEGÚN EL MÉTODO RACIONAL DE LA NORMA 5.2-IC DRENAJE SUPERFICIAL T=2 años

CÁLCULO DE CAUDALES SEGÚN EL MÉTODO RACIONAL DE LA NORMA 5.2-IC DRENAJE SUPERFICIAL T=2 años

| CARACT. FÍSICAS | CUENCA | C-1 | C-2 | C-3 | C-4 | C-5 | C-6 | C-7 | C-8 |
|-------------------------------|---|------------|------------|-------------|------------|-------------|-----------|-----------|-----------|
| | PENDIENTE (%) | 1.660 | 1.780 | 1.880 | 4.560 | 2.180 | 4.510 | 2.910 | 1.100 |
| | t _c de cálculo | 0.338 | 0.522 | 0.612 | 0.636 | 0.612 | 0.543 | 0.568 | 0.577 |
| | K _t | 1.018 | 1.031 | 1.037 | 1.039 | 1.037 | 1.032 | 1.034 | 1.035 |
| | ÁREA (km ²) | 0.0500 | 0.1000 | 0.2390 | 0.0370 | 0.2240 | 0.0100 | 0.0090 | 0.0040 |
| I(T,tc) | I(T,tc) | 38.665 | 46.478 | 54.182 | 66.360 | 77.360 | 84.621 | 90.183 | 128.761 |
| 1 (DT) | C2 años (DT) / 1 | 0.458 | 0.458 | 0.458 | 0.509 | 0.458 | 0.509 | 0.458 | 0.458 |
| | Área 1 (m ²) | 15,479.391 | 74,037.744 | 218,272.739 | 37,365.800 | 221,493.522 | 9,899.100 | 9,485.200 | 4,480.000 |
| | ₁ [I(T,tc) x C ₁ x A ₁] | 0.274 | 1.575 | 5.414 | 1.263 | 7.844 | 0.427 | 0.392 | 0.264 |
| 1 (PM) | C2 años (PM) / 1 | 0.341 | 0.341 | 0.341 | 0.391 | 0.341 | 0.391 | 0.341 | 0.341 |
| | Área 1 (m ²) | 15,479.391 | 74,037.744 | 218,272.739 | 37,365.800 | 221,493.522 | 9,899.100 | 9,485.200 | 4,480.000 |
| | ₁ [I(T,tc) x C ₁ x A ₁] | 0.204 | 1.174 | 4.034 | 0.970 | 5.845 | 0.328 | 0.292 | 0.197 |
| 2 (DT) | C2 años (DT) / 2 | 0.569 | 0.569 | 0.569 | | 0.569 | | | |
| | Área 2 (m ²) | 33,710.369 | 21,772.209 | 12,353.994 | 0.000 | 2,636.978 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₂ [I(T,tc) x C ₂ x A ₂] | 0.742 | 0.576 | 0.381 | | 0.116 | | | |
| 2 (PM) | C2 años (PM) / 2 | 0.451 | 0.451 | 0.451 | | 0.451 | | | |
| | Área 2 (m ²) | 33,710.369 | 21,772.209 | 12,353.994 | 0.000 | 2,636.978 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₂ [I(T,tc) x C ₂ x A ₂] | 0.588 | 0.457 | 0.302 | | 0.092 | | | |
| 3 (DT) | C2 años (DT) / 3 | 0.991 | 0.991 | 0.991 | | | | | |
| | Área 3 (m ²) | 437.440 | 4,148.947 | 2,361.900 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₃ [I(T,tc) x C ₃ x A ₃] | 0.017 | 0.191 | 0.127 | | | | | |
| 3 (PM) | C2 años (PM) / 3 | 0.984 | 0.984 | 0.984 | | | | | |
| | Área 3 (m ²) | 437.440 | 4,148.947 | 2,361.900 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₃ [I(T,tc) x C ₃ x A ₃] | 0.017 | 0.190 | 0.126 | | | | | |
| 4 (DT) | C2 años (DT) / 4 | | | 0.569 | | | | | |
| | Área 4 (m ²) | 0.000 | 0.000 | 5,974.068 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₄ [I(T,tc) x C ₄ x A ₄] | | | 0.184 | | | | | |
| 4 (PM) | C2 años (PM) / 4 | | | 0.451 | | | | | |
| | Área 4 (m ²) | 0.000 | 0.000 | 5,974.068 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₄ [I(T,tc) x C ₄ x A ₄] | | | 0.146 | | | | | |
| Q (DT) [m ³ /s] | $\Sigma[I(T,tc) \times C_i \times A_i]$ | 1.033 | 2.342 | 6.106 | 1.263 | 7.960 | 0.427 | 0.392 | 0.264 |
| | Q _{DT} (T=2 años) | 0.290 | 0.670 | 1.760 | 0.360 | 2.290 | 0.120 | 0.110 | 0.080 |
| Q (PM) [m ³ /s] | $\Sigma[I(T,tc) \times C_i \times A_i]$ | 0.809 | 1.820 | 4.608 | 0.970 | 5.937 | 0.328 | 0.292 | 0.197 |
| | Q _{PM} (T=2 años) | 0.230 | 0.520 | 1.330 | 0.280 | 1.710 | 0.090 | 0.080 | 0.060 |

Tabla 12. CÁLCULO DE CAUDALES SEGÚN EL MÉTODO RACIONAL DE LA NORMA 5.2-IC DRENAGE SUPERFICIAL T=5 años

CÁLCULO DE CAUDALES SEGÚN EL MÉTODO RACIONAL DE LA NORMA 5.2-IC DRENAGE SUPERFICIAL T=5 años

| CARACT. FISICAS | CUENCA | C-1 | C-2 | C-3 | C-4 | C-5 | C-6 | C-7 | C-8 |
|-------------------------------|---|------------|------------|-------------|------------|-------------|-----------|-----------|-----------|
| | PENDIENTE (%) | 1.660 | 1.780 | 1.880 | 4.560 | 2.180 | 4.510 | 2.910 | 1.100 |
| | t _c de cálculo | 0.338 | 0.522 | 0.612 | 0.636 | 0.612 | 0.543 | 0.568 | 0.577 |
| | K _t | 1.018 | 1.031 | 1.037 | 1.039 | 1.037 | 1.032 | 1.034 | 1.035 |
| | ÁREA (km ²) | 0.050 | 0.100 | 0.239 | 0.037 | 0.224 | 0.010 | 0.009 | 0.004 |
| | I(T,tc) | 57.307 | 45.928 | 50.165 | 61.441 | 71.625 | 78.348 | 83.498 | 119.216 |
| 1 (DT) | C5 años (DT) / 1 | 0.595 | 0.595 | 0.595 | 0.643 | 0.595 | 0.643 | 0.595 | 0.595 |
| | Área 1 (m ²) | 15,479.391 | 74,037.744 | 218,272.739 | 37,365.800 | 221,493.522 | 9,899.100 | 9,485.200 | 4,480.000 |
| | ₁ [I(T,tc) x C ₁ x A ₁] | 0.528 | 2.022 | 6.512 | 1.477 | 9.435 | 0.499 | 0.471 | 0.318 |
| 1 (PM) | C5 años (PM) / 1 | 0.478 | 0.478 | 0.478 | 0.529 | 0.478 | 0.529 | 0.478 | 0.478 |
| | Área 1 (m ²) | 15,479.391 | 74,037.744 | 218,272.739 | 37,365.800 | 221,493.522 | 9,899.100 | 9,485.200 | 4,480.000 |
| | ₁ [I(T,tc) x C ₁ x A ₁] | 0.424 | 1.625 | 5.233 | 1.215 | 7.582 | 0.411 | 0.379 | 0.255 |
| 2 (DT) | C5 años (DT) / 2 | 0.697 | 0.697 | 0.697 | | 0.697 | | | |
| | Área 2 (m ²) | 33,710.369 | 21,772.209 | 12,353.994 | 0.000 | 2,636.978 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₂ [I(T,tc) x C ₂ x A ₂] | 1.346 | 0.697 | 0.432 | 0.000 | 0.132 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 2 (PM) | C5 años (PM) / 2 | 0.589 | 0.589 | 0.589 | | 0.589 | | | |
| | Área 2 (m ²) | 33,710.369 | 21,772.209 | 12,353.994 | 0.000 | 2,636.978 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₂ [I(T,tc) x C ₂ x A ₂] | 1.137 | 0.589 | 0.365 | 0.000 | 0.111 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 3 (DT) | C5 años (DT) / 3 | 0.996 | 0.996 | 0.996 | | | | | |
| | Área 3 (m ²) | 437.440 | 4,148.947 | 2,361.900 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₃ [I(T,tc) x C ₃ x A ₃] | 0.025 | 0.190 | 0.118 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 3 (PM) | C5 años (PM) / 3 | 0.992 | 0.992 | 0.992 | | | | | |
| | Área 3 (m ²) | 437.440 | 4,148.947 | 2,361.900 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₃ [I(T,tc) x C ₃ x A ₃] | 0.025 | 0.189 | 0.118 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 4 (DT) | C5 años (DT) / 4 | | | 0.697 | | | | | |
| | Área 4 (m ²) | 0.000 | 0.000 | 5,974.068 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₄ [I(T,tc) x C ₄ x A ₄] | 0.000 | 0.000 | 0.209 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 4 (PM) | C5 años (PM) / 4 | | | 0.589 | | | | | |
| | Área 4 (m ²) | 0.000 | 0.000 | 5,974.068 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₄ [I(T,tc) x C ₄ x A ₄] | 0.000 | 0.000 | 0.176 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| Q (DT) [m ³ /s] | $\Sigma_i[I(T,tc) \times C_i \times A_i]$ | 1.899 | 2.909 | 7.270 | 1.477 | 9.566 | 0.499 | 0.471 | 0.318 |
| | Q DT (T=5 años) | 0.540 | 0.830 | 2.090 | 0.430 | 2.760 | 0.140 | 0.140 | 0.090 |
| Q (PM) [m ³ /s] | $\Sigma_i[I(T,tc) \times C_i \times A_i]$ | 1.586 | 2.403 | 5.892 | 1.215 | 7.693 | 0.411 | 0.379 | 0.255 |
| | Q PM (T=5 años) | 0.450 | 0.690 | 1.700 | 0.350 | 2.220 | 0.120 | 0.110 | 0.070 |

Tabla 13. CÁLCULO DE CAUDALES SEGÚN EL MÉTODO RACIONAL DE LA NORMA 5.2-IC DRENAJE SUPERFICIAL T=10 años

| CÁLCULO DE CAUDALES SEGÚN EL MÉTODO RACIONAL DE LA NORMA 5.2-IC DRENAJE SUPERFICIAL T=10 años | | | | | | | | | |
|---|---|------------|------------|-------------|------------|-------------|-----------|-----------|-----------|
| CARACT. FISICA | CUENCA | C-1 | C-2 | C-3 | C-4 | C-5 | C-6 | C-7 | C-8 |
| | PENDIENTE (%) | 1.660 | 1.780 | 1.880 | 4.560 | 2.180 | 4.510 | 2.910 | 1.100 |
| | t _c de cálculo | 0.338 | 0.522 | 0.612 | 0.636 | 0.612 | 0.543 | 0.568 | 0.577 |
| | K _t | 1.018 | 1.031 | 1.037 | 1.039 | 1.037 | 1.032 | 1.034 | 1.035 |
| | ÁREA (km ²) | 0.050 | 0.100 | 0.239 | 0.037 | 0.224 | 0.010 | 0.009 | 0.004 |
| | I(T,tc) | 69.645 | 55.816 | 51.374 | 58.106 | 67.738 | 74.096 | 78.966 | 112.746 |
| 1 (DT) | C10 años (DT) / 1 | 0.659 | 0.659 | 0.659 | 0.704 | 0.659 | 0.704 | 0.659 | 0.659 |
| | Área 1 (m ²) | 15,479.391 | 74,037.744 | 218,272.739 | 37,365.800 | 221,493.522 | 9,899.100 | 9,485.200 | 4,480.000 |
| | ₁ [I(T,tc) x C ₁ x A ₁] | 0.710 | 2.722 | 7.386 | 1.528 | 9.883 | 0.516 | 0.493 | 0.333 |
| 1 (PM) | C10 años (PM) / 1 | 0.546 | 0.546 | 0.546 | 0.597 | 0.546 | 0.597 | 0.546 | 0.546 |
| | Área 1 (m ²) | 15,479.391 | 74,037.744 | 218,272.739 | 37,365.800 | 221,493.522 | 9,899.100 | 9,485.200 | 4,480.000 |
| | ₁ [I(T,tc) x C ₁ x A ₁] | 0.589 | 2.257 | 6.125 | 1.295 | 8.195 | 0.438 | 0.409 | 0.276 |
| 2 (DT) | C10 años (DT) / 2 | 0.752 | 0.752 | 0.752 | | 0.752 | | | |
| | Área 2 (m ²) | 33,710.369 | 21,772.209 | 12,353.994 | 0.000 | 2,636.978 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₂ [I(T,tc) x C ₂ x A ₂] | 1.766 | 0.914 | 0.478 | | 0.134 | | | |
| 2 (PM) | C10 años (PM) / 2 | 0.653 | 0.653 | 0.653 | | 0.653 | | | |
| | Área 2 (m ²) | 33,710.369 | 21,772.209 | 12,353.994 | 0.000 | 2,636.978 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₂ [I(T,tc) x C ₂ x A ₂] | 1.533 | 0.793 | 0.414 | | 0.117 | | | |
| 3 (DT) | C10 años (DT) / 3 | 0.997 | 0.997 | 0.997 | | | | | |
| | Área 3 (m ²) | 437.440 | 4,148.947 | 2,361.900 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₃ [I(T,tc) x C ₃ x A ₃] | 0.030 | 0.231 | 0.121 | | | | | |
| 3 (PM) | C10 años (PM) / 3 | 0.994 | 0.994 | 0.994 | | | | | |
| | Área 3 (m ²) | 437.440 | 4,148.947 | 2,361.900 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₃ [I(T,tc) x C ₃ x A ₃] | 0.030 | 0.230 | 0.121 | | | | | |
| 4 (DT) | C10 años (DT) / 4 | | | 0.752 | | | | | |
| | Área 4 (m ²) | 0.000 | 0.000 | 5,974.068 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₄ [I(T,tc) x C ₄ x A ₄] | | | 0.231 | | | | | |
| 4 (PM) | C10 años (PM) / 4 | | | 0.653 | | | | | |
| | Área 4 (m ²) | 0.000 | 0.000 | 5,974.068 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₄ [I(T,tc) x C ₄ x A ₄] | | | 0.200 | | | | | |
| Q (DT) [m ³ /s] | $\Sigma_i[I(T,tc) \times C_i \times A_i]$ | 2.507 | 3.867 | 8.216 | 1.528 | 10.017 | 0.516 | 0.493 | 0.333 |
| | Q _{DT} (T=10 años) | 0.710 | 1.110 | 2.370 | 0.440 | 2.890 | 0.150 | 0.140 | 0.100 |
| Q (PM) [m ³ /s] | $\Sigma_i[I(T,tc) \times C_i \times A_i]$ | 2.152 | 3.281 | 6.860 | 1.295 | 8.312 | 0.438 | 0.409 | 0.276 |
| | Q _{PM} (T=10 años) | 0.610 | 0.940 | 1.980 | 0.370 | 2.390 | 0.130 | 0.120 | 0.080 |

Tabla 14. CÁLCULO DE CAUDALES SEGÚN EL MÉTODO RACIONAL DE LA NORMA 5.2-IC DRENAJE SUPERFICIAL T=25 años

CÁLCULO DE CAUDALES SEGÚN EL MÉTODO RACIONAL DE LA NORMA 5.2-IC DRENAJE SUPERFICIAL T=25 años

| CARACT. FISICA | CUENCA | C-1 | C-2 | C-3 | C-4 | C-5 | C-6 | C-7 | C-8 |
|-------------------------------|---|------------|------------|-------------|------------|-------------|-----------|-----------|-----------|
| | PENDIENTE (%) | 1.660 | 1.780 | 1.880 | 4.560 | 2.180 | 4.510 | 2.910 | 1.100 |
| | t _c de cálculo | 0.338 | 0.522 | 0.612 | 0.636 | 0.612 | 0.543 | 0.568 | 0.577 |
| | K _t | 1.018 | 1.031 | 1.037 | 1.039 | 1.037 | 1.032 | 1.034 | 1.035 |
| | ÁREA (km ²) | 0.050 | 0.100 | 0.239 | 0.037 | 0.224 | 0.010 | 0.009 | 0.004 |
| I(T,tc) | I(T,tc) | 69.645 | 55.816 | 51.374 | 58.106 | 67.738 | 74.096 | 78.966 | 112.746 |
| 1 (DT) | C25 años (DT) / 1 | 0.720 | 0.720 | 0.720 | 0.761 | 0.720 | 0.761 | 0.720 | 0.720 |
| | Área 1 (m ²) | 15,479.391 | 74,037.744 | 218,272.739 | 37,365.800 | 221,493.522 | 9,899.100 | 9,485.200 | 4,480.000 |
| | ₁ [I(T,tc) x C ₁ x A ₁] | 0.776 | 2.975 | 8.074 | 1.651 | 10.803 | 0.558 | 0.539 | 0.364 |
| 1 (PM) | C25 años (PM) / 1 | 0.615 | 0.615 | 0.615 | 0.663 | 0.615 | 0.663 | 0.615 | 0.615 |
| | Área 1 (m ²) | 15,479.391 | 74,037.744 | 218,272.739 | 37,365.800 | 221,493.522 | 9,899.100 | 9,485.200 | 4,480.000 |
| | ₁ [I(T,tc) x C ₁ x A ₁] | 0.663 | 2.542 | 6.896 | 1.438 | 9.227 | 0.486 | 0.461 | 0.311 |
| 2 (DT) | C25 años (DT) / 2 | 0.803 | 0.803 | 0.803 | | 0.803 | | | |
| | Área 2 (m ²) | 33,710.369 | 21,772.209 | 12,353.994 | | 2,636.978 | | | |
| | ₂ [I(T,tc) x C ₂ x A ₂] | 1.886 | 0.976 | 0.510 | | 0.144 | | | |
| 2 (PM) | C25 años (PM) / 2 | 0.715 | 0.715 | 0.715 | | 0.715 | | | |
| | Área 2 (m ²) | 33,710.369 | 21,772.209 | 12,353.994 | | 2,636.978 | | | |
| | ₂ [I(T,tc) x C ₂ x A ₂] | 1.678 | 0.869 | 0.454 | | 0.128 | | | |
| 3 (DT) | C25 años (DT) / 3 | 0.998 | 0.998 | 0.998 | | | | | |
| | Área 3 (m ²) | 437.440 | 4,148.947 | 2,361.900 | | | | | |
| | ₃ [I(T,tc) x C ₃ x A ₃] | 0.030 | 0.231 | 0.121 | | | | | |
| 3 (PM) | C25 años (PM) / 3 | 0.996 | 0.996 | 0.996 | | | | | |
| | Área 3 (m ²) | 437.440 | 4,148.947 | 2,361.900 | | | | | |
| | ₃ [I(T,tc) x C ₃ x A ₃] | 0.030 | 0.231 | 0.121 | | | | | |
| 4 (DT) | C25 años (DT) / 4 | | | 0.803 | | | | | |
| | Área 4 (m ²) | | | 5,974.068 | | | | | |
| | ₄ [I(T,tc) x C ₄ x A ₄] | | | 0.247 | | | | | |
| 4 (PM) | C25 años (PM) / 4 | | | 0.715 | | | | | |
| | Área 4 (m ²) | | | 5,974.068 | | | | | |
| | ₄ [I(T,tc) x C ₄ x A ₄] | | | 0.219 | | | | | |
| Q (DT) [m ³ /s] | $\Sigma_i[I(T,tc) \times C_i \times A_i]$ | 2.693 | 4.183 | 8.951 | 1.651 | 10.946 | 0.558 | 0.539 | 0.364 |
| | Q _{DT} (T=25 años) | 0.760 | 1.200 | 2.580 | 0.480 | 3.150 | 0.160 | 0.150 | 0.100 |
| Q (PM) [m ³ /s] | $\Sigma_i[I(T,tc) \times C_i \times A_i]$ | 2.371 | 3.641 | 7.690 | 1.438 | 9.355 | 0.486 | 0.461 | 0.311 |
| | Q _{PM} (T=25 años) | 0.670 | 1.040 | 2.220 | 0.420 | 2.700 | 0.140 | 0.130 | 0.090 |

Tabla 15. CÁLCULO DE CAUDALES SEGÚN EL MÉTODO RACIONAL DE LA NORMA 5.2-IC DRENAJE SUPERFICIAL T=50 años

CÁLCULO DE CAUDALES SEGÚN EL MÉTODO RACIONAL DE LA NORMA 5.2-IC DRENAJE SUPERFICIAL T=50 años

| CARACT. FISICA | CUENCA | C-1 | C-2 | C-3 | C-4 | C-5 | C-6 | C-7 | C-8 |
|-------------------------------|---|------------|------------|-------------|------------|-------------|-----------|-----------|-----------|
| | PENDIENTE (%) | 1.660 | 1.780 | 1.880 | 4.560 | 2.180 | 4.510 | 2.910 | 1.100 |
| | t_c de cálculo | 0.338 | 0.522 | 0.612 | 0.636 | 0.612 | 0.543 | 0.568 | 0.577 |
| | K_t | 1.018 | 1.031 | 1.037 | 1.039 | 1.037 | 1.032 | 1.034 | 1.035 |
| | ÁREA (km ²) | 0.050 | 0.100 | 0.239 | 0.037 | 0.224 | 0.010 | 0.009 | 0.004 |
| I(T,tc) | I(T,tc) | 96.808 | 77.586 | 71.412 | 69.952 | 71.393 | 75.999 | 76.855 | 109.732 |
| 1 (DT) | C50 años (DT) / 1 | 0.755 | 0.755 | 0.755 | 0.793 | 0.755 | 0.793 | 0.755 | 0.755 |
| | Área 1 (m ²) | 15,479.391 | 74,037.744 | 218,272.739 | 37,365.800 | 221,493.522 | 9,899.100 | 9,485.200 | 4,480.000 |
| | ${}_1[I(T,tc) \times C_1 \times A_1]$ | 1.132 | 4.339 | 11.773 | 2.072 | 11.944 | 0.596 | 0.551 | 0.371 |
| 1 (PM) | C50 años (PM) / 1 | 0.656 | 0.656 | 0.656 | 0.702 | 0.656 | 0.702 | 0.656 | 0.656 |
| | Área 1 (m ²) | 15,479.391 | 74,037.744 | 218,272.739 | 37,365.800 | 221,493.522 | 9,899.100 | 9,485.200 | 4,480.000 |
| | ${}_1[I(T,tc) \times C_1 \times A_1]$ | 0.984 | 3.771 | 10.232 | 1.834 | 10.380 | 0.528 | 0.479 | 0.323 |
| 2 (DT) | C50 años (DT) / 2 | 0.832 | 0.832 | 0.832 | | | 0.832 | | |
| | Área 2 (m ²) | 33,710.369 | 21,772.209 | 12,353.994 | 0.000 | 2,636.978 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ${}_2[I(T,tc) \times C_2 \times A_2]$ | 2.714 | 1.405 | 0.734 | | 0.157 | | | |
| 2 (PM) | C50 años (PM) / 2 | 0.751 | 0.751 | 0.751 | | | 0.751 | | |
| | Área 2 (m ²) | 33,710.369 | 21,772.209 | 12,353.994 | 0.000 | 2,636.978 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ${}_2[I(T,tc) \times C_2 \times A_2]$ | 2.449 | 1.268 | 0.662 | | 0.141 | | | |
| 3 (DT) | C50 años (DT) / 3 | 0.998 | 0.998 | 0.998 | | | | | |
| | Área 3 (m ²) | 437.440 | 4,148.947 | 2,361.900 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ${}_3[I(T,tc) \times C_3 \times A_3]$ | 0.042 | 0.321 | 0.168 | | | | | |
| 3 (PM) | C50 años (PM) / 3 | 0.997 | 0.997 | 0.997 | | | | | |
| | Área 3 (m ²) | 437.440 | 4,148.947 | 2,361.900 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ${}_3[I(T,tc) \times C_3 \times A_3]$ | 0.042 | 0.321 | 0.168 | | | | | |
| 4 (DT) | C50 años (DT) / 4 | | | 0.832 | | | | | |
| | Área 4 (m ²) | 0.000 | 0.000 | 5,974.068 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ${}_4[I(T,tc) \times C_4 \times A_4]$ | | | 0.355 | | | | | |
| 4 (PM) | C50 años (PM) / 4 | | | 0.751 | | | | | |
| | Área 4 (m ²) | 0.000 | 0.000 | 5,974.068 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ${}_4[I(T,tc) \times C_4 \times A_4]$ | | | 0.320 | | | | | |
| Q (DT) [m ³ /s] | $\Sigma_i[I(T,tc) \times C_i \times A_i]$ | 3.888 | 6.065 | 13.030 | 2.072 | 12.100 | 0.596 | 0.551 | 0.371 |
| | Q DT (T=50 años) | 1.100 | 1.740 | 3.750 | 0.600 | 3.490 | 0.170 | 0.160 | 0.110 |
| Q (PM) [m ³ /s] | $\Sigma_i[I(T,tc) \times C_i \times A_i]$ | 3.475 | 5.359 | 11.382 | 1.834 | 10.521 | 0.528 | 0.479 | 0.323 |
| | Q PM (T=50 años) | 0.980 | 1.530 | 3.280 | 0.530 | 3.030 | 0.150 | 0.140 | 0.090 |

Tabla 16. CÁLCULO DE CAUDALES SEGÚN EL MÉTODO RACIONAL DE LA NORMA 5.2-IC DRENAJE SUPERFICIAL T=100 años

CÁLCULO DE CAUDALES SEGÚN EL MÉTODO RACIONAL DE LA NORMA 5.2-IC DRENAJE SUPERFICIAL T=100 años

| CARACT. FISICA | CUENCA | C-1 | C-2 | C-3 | C-4 | C-5 | C-6 | C-7 | C-8 |
|-------------------------------|---|-----------|-----------|------------|-----------|------------|----------|----------|----------|
| | PENDIENTE (%) | 1.660 | 1.780 | 1.880 | 4.560 | 2.180 | 4.510 | 2.910 | 1.100 |
| | t_c de cálculo | 0.338 | 0.522 | 0.612 | 0.636 | 0.612 | 0.543 | 0.568 | 0.577 |
| | K_t | 1.018 | 1.031 | 1.037 | 1.039 | 1.037 | 1.032 | 1.034 | 1.035 |
| | ÁREA (km ²) | 0.050 | 0.100 | 0.239 | 0.037 | 0.224 | 0.010 | 0.009 | 0.004 |
| I(T,tc) | I(T,tc) | 108.290 | 86.788 | 79.881 | 78.248 | 79.860 | 85.013 | 83.056 | 110.237 |
| 1 (DT) | C100 años (DT) / 1 | 0.784 | 0.784 | 0.784 | 0.819 | 0.784 | 0.819 | 0.784 | 0.784 |
| | Área 1 (m ²) | 15479.391 | 74037.744 | 218272.739 | 37365.800 | 221493.522 | 9899.100 | 9485.200 | 4480.000 |
| | ${}_1[I(T,tc) \times C_1 \times A_1]$ | 1.315 | 5.039 | 13.673 | 2.393 | 13.871 | 0.689 | 0.618 | 0.387 |
| 1 (PM) | C100 años (PM) / 1 | 0.691 | 0.691 | 0.691 | 0.734 | 0.691 | 0.734 | 0.691 | 0.691 |
| | Área 1 (m ²) | 15479.391 | 74037.744 | 218272.739 | 37365.800 | 221493.522 | 9899.100 | 9485.200 | 4480.000 |
| | ${}_1[I(T,tc) \times C_1 \times A_1]$ | 1.159 | 4.441 | 12.052 | 2.146 | 12.226 | 0.618 | 0.545 | 0.341 |
| 2 (DT) | C100 años (DT) / 2 | 0.854 | 0.854 | 0.854 | | | 0.854 | | |
| | Área 2 (m ²) | 33710.369 | 21772.209 | 12353.994 | 0.000 | 2636.978 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ${}_2[I(T,tc) \times C_2 \times A_2]$ | 3.117 | 1.614 | 0.843 | | 0.180 | | | |
| 2 (PM) | C100 años (PM) / 2 | 0.780 | 0.780 | 0.780 | | | 0.780 | | |
| | Área 2 (m ²) | 33710.369 | 21772.209 | 12353.994 | 0.000 | 2636.978 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ${}_2[I(T,tc) \times C_2 \times A_2]$ | 2.846 | 1.473 | 0.769 | | 0.164 | | | |
| 3 (DT) | C100 años (DT) / 3 | 0.999 | 0.999 | 0.999 | | | | | |
| | Área 3 (m ²) | 437.440 | 4148.947 | 2361.900 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ${}_3[I(T,tc) \times C_3 \times A_3]$ | 0.047 | 0.360 | 0.188 | | | | | |
| 3 (PM) | C100 años (PM) / 3 | 0.998 | 0.998 | 0.998 | | | | | |
| | Área 3 (m ²) | 437.440 | 4148.947 | 2361.900 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ${}_3[I(T,tc) \times C_3 \times A_3]$ | 0.047 | 0.359 | 0.188 | | | | | |
| 4 (DT) | C100 años (DT) / 4 | | | 0.854 | | | | | |
| | Área 4 (m ²) | 0.000 | 0.000 | 5974.068 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ${}_4[I(T,tc) \times C_4 \times A_4]$ | | | 0.408 | | | | | |
| 4 (PM) | C100 años (PM) / 4 | | | 0.780 | | | | | |
| | Área 4 (m ²) | 0.000 | 0.000 | 5974.068 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ${}_4[I(T,tc) \times C_4 \times A_4]$ | | | 0.372 | | | | | |
| Q (DT) [m ³ /s] | $\Sigma_i[I(T,tc) \times C_i \times A_i]$ | 4.479 | 7.012 | 15.112 | 2.393 | 14.051 | 0.689 | 0.618 | 0.387 |
| | $Q_{DT} (T=100 \text{ años})$ | 1.270 | 2.010 | 4.350 | 0.690 | 4.050 | 0.200 | 0.180 | 0.110 |
| Q (PM) [m ³ /s] | $\Sigma_i[I(T,tc) \times C_i \times A_i]$ | 4.052 | 6.274 | 13.381 | 2.146 | 12.391 | 0.618 | 0.545 | 0.341 |
| | $Q_{PM} (T=100 \text{ años})$ | 1.150 | 1.800 | 3.860 | 0.620 | 3.570 | 0.180 | 0.160 | 0.100 |

Tabla 17. CÁLCULO DE CAUDALES SEGÚN EL MÉTODO RACIONAL DE LA NORMA 5.2-IC DRENAGE SUPERFICIAL T=500 años

| CÁLCULO DE CAUDALES SEGÚN EL MÉTODO RACIONAL DE LA NORMA 5.2-IC DRENAGE SUPERFICIAL T=500 años | | | | | | | | | |
|--|---|------------|------------|-------------|------------|-------------|-----------|-----------|-----------|
| CARACT. FISICA | CUENCA | C-1 | C-2 | C-3 | C-4 | C-5 | C-6 | C-7 | C-8 |
| | PENDIENTE (%) | | | | | | | | |
| | t _c de cálculo | | | | | | | | |
| | K _t | 1.018 | 1.031 | 1.037 | 1.039 | 1.037 | 1.032 | 1.034 | 1.035 |
| | ÁREA (km ²) | 0.050 | 0.100 | 0.239 | 0.037 | 0.224 | 0.010 | 0.009 | 0.004 |
| | I(T,tc) | 141.599 | 113.484 | 104.452 | 102.317 | 104.425 | 111.162 | 108.603 | 107.680 |
| 1 (DT) | C500 años (DT) / 1 | 0.844 | 0.844 | 0.844 | 0.871 | 0.844 | 0.871 | 0.844 | 0.844 |
| | Área 1 (m ²) | 15,479.391 | 74,037.744 | 218,272.739 | 37,365.800 | 221,493.522 | 9,899.100 | 9,485.200 | 4,480.000 |
| | ₁ [I(T,tc) x C ₁ x A ₁] | 1.850 | 7.092 | 19.245 | 3.332 | 19.524 | 0.959 | 0.870 | 0.407 |
| 1 (PM) | C500 años (PM) / 1 | 0.767 | 0.767 | 0.767 | 0.803 | 0.767 | 0.803 | 0.767 | 0.767 |
| | Área 1 (m ²) | 15,479.391 | 74,037.744 | 218,272.739 | 37,365.800 | 221,493.522 | 9,899.100 | 9,485.200 | 4,480.000 |
| | ₁ [I(T,tc) x C ₁ x A ₁] | 1.681 | 6.444 | 17.485 | 3.070 | 17.738 | 0.884 | 0.790 | 0.370 |
| 2 (DT) | C500 años (DT) / 2 | 0.899 | 0.899 | 0.899 | | 0.899 | | | |
| | Área 2 (m ²) | 33,710.369 | 21,772.209 | 12,353.994 | 0.000 | 2,636.978 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₂ [I(T,tc) x C ₂ x A ₂] | 4.289 | 2.220 | 1.159 | | 0.247 | | | |
| 2 (PM) | C500 años (PM) / 2 | 0.841 | 0.841 | 0.841 | | 0.841 | | | |
| | Área 2 (m ²) | 33,710.369 | 21,772.209 | 12,353.994 | 0.000 | 2,636.978 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₂ [I(T,tc) x C ₂ x A ₂] | 4.012 | 2.077 | 1.085 | | 0.231 | | | |
| 3 (DT) | C500 años (DT) / 3 | 0.999 | 0.999 | 0.999 | | | | | |
| | Área 3 (m ²) | 437.440 | 4,148.947 | 2,361.900 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₃ [I(T,tc) x C ₃ x A ₃] | 0.062 | 0.471 | 0.247 | | | | | |
| 3 (PM) | C500 años (PM) / 3 | 0.999 | 0.999 | 0.999 | | | | | |
| | Área 3 (m ²) | 437.440 | 4,148.947 | 2,361.900 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₃ [I(T,tc) x C ₃ x A ₃] | 0.062 | 0.470 | 0.246 | | | | | |
| 4 (DT) | C500 años (DT) / 4 | | | 0.899 | | | | | |
| | Área 4 (m ²) | 0.000 | 0.000 | 5,974.068 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₄ [I(T,tc) x C ₄ x A ₄] | | | 0.561 | | | | | |
| 4 (PM) | C500 años (PM) / 4 | | | 0.841 | | | | | |
| | Área 4 (m ²) | 0.000 | 0.000 | 5,974.068 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | ₄ [I(T,tc) x C ₄ x A ₄] | | | 0.525 | | | | | |
| Q (DT) [m ³ /s] | $\Sigma_i [I(T,tc) \times C_i \times A_i]$ | 6.201 | 9.783 | 21.211 | 3.332 | 19.771 | 0.959 | 0.870 | 0.407 |
| | Q DT (T=500 años) | 1.750 | 2.800 | 6.110 | 0.960 | 5.700 | 0.270 | 0.250 | 0.120 |
| Q (PM) [m ³ /s] | $\Sigma_i [I(T,tc) \times C_i \times A_i]$ | 5.755 | 8.990 | 19.340 | 3.070 | 17.969 | 0.884 | 0.790 | 0.370 |
| | Q PM (T=500 años) | 1.630 | 2.570 | 5.570 | 0.890 | 5.180 | 0.250 | 0.230 | 0.110 |

4.2.3.3. Caudales facilitados por la Administración Hidráulica

Con fecha de 23 de mayo de 2.016, se recibe contestación de la Confederación Hidrográfica del Guadiana (perteneciente al Ministerio de Agricultura, Alimentación y Medio Ambiente) al escrito remitido por INECO S.A. a fecha de 29 de abril de 2016, en el que se remite un informe elaborado por los técnicos de la Comisaría de Aguas de la Confederación en el que se informa de la existencia de una arroyo tributario del arroyo Vallehondo.

En dicho informe se comunica que este arroyo tributario no forma parte de la RED NATURA 2000, que no se encuentra clasificado dentro de las áreas con un riesgo potencial de Inundación y que se localiza en la zona regable de Chanza.

Los caudales analizados para esta cuenca son los siguientes:

| CAUDALES OBTENIDOS (m^3/s) | | | |
|-----------------------------------|---------|-----------|-----------|
| MÉTODO RACIONAL | | | |
| CUENCA | Q (T 5) | Q (T 100) | Q (T 500) |
| C-03- Arroyo trib. del Vallehondo | 2.09 | 4.35 | 6.11 |

| DATOS FACILITADOS DE CONFEDERACIÓN | | | |
|------------------------------------|---------|-----------|-----------|
| CUENCA | Q (T 5) | Q (T 100) | Q (T 500) |
| C-03- Arroyo trib. del Vallehondo | 3.00 | 10.00 | 15.00 |

Como puede observarse, los caudales facilitados por la Confederación Hidrográfica son más desfavorables, y puesto que no existen estaciones de aforo a partir de los cuales se pueda obtener una serie probabilística, los considerados como caudales de cálculo para el análisis de sobreelevaciones serán los remitidos por este Organismo.

En este caso se realizan dos modelos de simulación, un primer modelo considerando la situación actual, y un 2º modelo, considerando el efecto que produce la presencia de la infraestructura.

APÉNDICES

APÉNDICE 1. DATOS PLUVIOMÉTRICOS FACILITADOS POR LA AEMET

Campos incluidos:

Indicativo: Indicativo climatológico

NOMBRE: Nombre estación

PMES77: Precipitación total mensual

PMAX77: Precipitación máxima diaria mensual

DP10: Días de precipitación >=10 décimas

DP100: Días de precipitación >=100 décimas

DP300: Días de precipitación >=300 décimas

DLLUVIA: Días de lluvia

DNIEVE: Días de nieve

DGRANIZO: Días de granizo

DTORMENTA: Días de tormenta

DNIEBLA: Días de niebla

DROCIO: Días de rocío

DESCARCHA: Días de escarcha

Unidades y valores especiales:

Horas UTC (Tiempo Universal Coordinado)

Precipitaciones en décimas de milímetro, medidas de 07 a 07 (desde la 07 del día de la fecha hasta las 07 del día siguiente).

Valores especiales de precipitación:

-4: Precipitación acumulada

-3: Precipitación inapreciable (inferior a 1 décima)

Dirección del viento en decenas de grado

Valores especiales de dirección del viento:

99: Viento variable

88: Sin dato

0: Viento en calma

| INDICATIVO | AÑO | MES | NOMBRE | ALTITUD | C_X | C_Y | PMES77 | PMAX77 | D1PMAX | VDOMIN | DINAP | DAPRE | DP10 | DP100 | DP300 | DLLUVIA | DNIEVE | DGRANIZO | DTORMENTA | DNIEBLA | DRDIO | DESCARCHA | DNIEVESUE | DINES | NDIAS | FH_ACT | MARCA |
|------------|------|-----|-------------------------------|---------|------------|---------------|----------|--------|--------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|--------|----------|-----------|---------|-------|-----------|-----------|-------|-------|--------|-------|
| 4546M | 1981 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,339.00 | 500.00 | 27.00 | 23.00 | - | 12.00 | 11.00 | 4.00 | 1.00 | | | | 1.00 | 1.00 | 5.00 | - | - | 12.00 | - | | |
| 4546M | 1982 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 688.00 | 242.00 | 11.00 | 99.00 | - | 10.00 | 8.00 | 2.00 | - | 10.00 | - | - | 1.00 | 5.00 | 14.00 | 2.00 | - | - | - | | |
| 4546M | 1982 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 203.00 | 99.00 | 14.00 | 99.00 | - | 3.00 | 3.00 | - | - | 3.00 | - | - | - | - | 19.00 | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1982 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 576.00 | 322.00 | 28.00 | 18.00 | - | 4.00 | 4.00 | 2.00 | 1.00 | 4.00 | - | - | - | - | 4.00 | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1985 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | 9.00 | - | - | - | - | | | |
| 4546M | 1985 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 502.00 | 326.00 | 23.00 | 99.00 | - | 7.00 | 6.00 | 1.00 | 1.00 | | | | - | 2.00 | 8.00 | - | - | 7.00 | - | | |
| 4546M | 1985 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 107.00 | 74.00 | 26.00 | 99.00 | - | 2.00 | 2.00 | - | - | 2.00 | - | - | - | - | 13.00 | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1985 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 246.00 | 110.00 | 25.00 | 99.00 | - | 5.00 | 5.00 | 1.00 | - | 5.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1985 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,054.00 | 530.00 | 27.00 | 99.00 | - | 8.00 | 7.00 | 3.00 | 1.00 | | | | | | | | | 8.00 | - | | |
| 4546M | 1986 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 275.00 | 152.00 | 7.00 | 99.00 | - | 6.00 | 5.00 | 1.00 | - | | | | - | - | 21.00 | 2.00 | - | 6.00 | - | | |
| 4546M | 1986 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 494.00 | 233.00 | 13.00 | 99.00 | - | 8.00 | 8.00 | 1.00 | - | 8.00 | - | - | - | - | 12.00 | 3.00 | - | - | - | | |
| 4546M | 1986 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 808.00 | 270.00 | 3.00 | 99.00 | - | 5.00 | 5.00 | 3.00 | - | 5.00 | - | - | - | - | 13.00 | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1986 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 645.00 | 223.00 | 4.00 | 99.00 | - | 7.00 | 7.00 | 2.00 | - | 7.00 | - | - | - | - | 2.00 | 1.00 | - | - | - | | |
| 4546M | 1986 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1986 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1986 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1986 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 206.00 | 101.00 | 12.00 | 99.00 | - | 3.00 | 3.00 | 1.00 | - | 3.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1986 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 521.00 | 170.00 | 14.00 | 99.00 | - | 5.00 | 5.00 | 3.00 | - | | | | - | - | 3.00 | - | - | 5.00 | - | | |
| 4546M | 1986 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 893.00 | 576.00 | 11.00 | 99.00 | - | 4.00 | 3.00 | 3.00 | 1.00 | 4.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1986 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 213.00 | 112.00 | 13.00 | 99.00 | - | 4.00 | 3.00 | 1.00 | - | 4.00 | - | - | - | - | 7.00 | 8.00 | - | - | - | | |
| 4546M | 1987 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 762.00 | 174.00 | 11.00 | 99.00 | - | 9.00 | 8.00 | 3.00 | - | 9.00 | - | - | - | - | 1.00 | 4.00 | 6.00 | - | - | | |
| 4546M | 1987 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 881.00 | 233.00 | 20.00 | 99.00 | - | 12.00 | 9.00 | 3.00 | - | 12.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1987 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 150.00 | 78.00 | 24.00 | 99.00 | - | 3.00 | 3.00 | - | - | 3.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1987 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 439.00 | 105.00 | 2.00 | 99.00 | - | 8.00 | 8.00 | 2.00 | - | 8.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1987 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1987 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 16.00 | 16.00 | 13.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1987 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 50.00 | 50.00 | 9.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1987 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 95.00 | 95.00 | 28.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1987 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 82.00 | 82.00 | 26.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1987 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 933.00 | 234.00 | 30.00 | 99.00 | - | 10.00 | 10.00 | 5.00 | - | 10.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1988 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 617.00 | 152.00 | 14.00 | 99.00 | - | 9.00 | 7.00 | 3.00 | - | | | | | | | | | 9.00 | - | | |
| 4546M | 1988 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 313.00 | 283.00 | 15.00 | 99.00 | - | 4.00 | 2.00 | 1.00 | - | | | | | | | | | 4.00 | - | | |
| 4546M | 1988 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO)</ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| INDICATIVO | AÑO | MES | NOMBRE | ALTITUD | C_X | C_Y | PMES77 | PMAX77 | D1PMax | VDOMIN | DINAP | DAPRE | DP10 | DP100 | DP300 | DLLUVIA | DNIEVE | DGRANIZO | DTORMENTA | DNIEBLA | DRDIO | DESCRCHA | DNIEVESUE | DINES | NDIAS | FH_ACT | MARCA |
|------------|------|-----|-----------------------------|---------|------------|---------------|----------|--------|--------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|--------|----------|-----------|---------|-------|----------|-----------|-------|-------|--------|-------|
| 4546M | 1989 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 906.00 | 389.00 | 26.00 | 99.00 | - | 5.00 | 5.00 | 4.00 | 1.00 | 5.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1989 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 345.00 | 198.00 | 5.00 | 99.00 | - | 6.00 | 6.00 | 1.00 | - | 6.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1989 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 152.00 | 62.00 | 28.00 | 99.00 | - | 4.00 | 3.00 | - | - | 4.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1989 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 607.00 | 266.00 | 9.00 | 99.00 | - | 7.00 | 6.00 | 2.00 | - | 7.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1989 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 56.00 | 32.00 | 25.00 | 99.00 | - | 3.00 | 2.00 | - | - | 3.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1989 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 74.00 | 74.00 | 1.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1989 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1989 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 20.00 | 20.00 | 30.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1989 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 307.00 | 123.00 | 4.00 | 99.00 | - | 4.00 | 4.00 | 2.00 | - | 4.00 | - | - | 3.00 | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1989 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,229.00 | 470.00 | 13.00 | 99.00 | - | 7.00 | 6.00 | 4.00 | 1.00 | 7.00 | - | - | 6.00 | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1989 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 2,074.00 | 550.00 | 21.00 | 99.00 | - | 11.00 | 11.00 | 8.00 | 2.00 | 11.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1989 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 3,912.00 | 957.00 | 25.00 | 99.00 | - | 17.00 | 17.00 | 11.00 | 3.00 | 17.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1990 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 448.00 | 240.00 | 2.00 | 99.00 | - | 6.00 | 5.00 | 1.00 | - | 6.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1990 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1990 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 433.00 | 183.00 | 4.00 | 99.00 | - | 6.00 | 5.00 | 1.00 | - | 6.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1990 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 561.00 | 190.00 | 5.00 | 99.00 | - | 7.00 | 7.00 | 2.00 | - | | | | | | | | | 7.00 | - | | |
| 4546M | 1990 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 6.00 | 6.00 | 10.00 | 99.00 | - | 1.00 | - | - | - | | | | | | | | | 1.00 | - | | |
| 4546M | 1990 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 17.00 | 17.00 | 2.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1990 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1990 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1990 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1990 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 604.00 | 200.00 | 21.00 | 99.00 | - | 9.00 | 8.00 | 3.00 | - | | | | | | | | | 9.00 | - | | |
| 4546M | 1990 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 420.00 | 310.00 | 7.00 | 99.00 | - | 4.00 | 4.00 | 1.00 | 1.00 | 4.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1990 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 418.00 | 152.00 | 18.00 | 99.00 | - | 9.00 | 9.00 | 1.00 | - | 9.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1991 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 134.00 | 58.00 | 8.00 | 99.00 | - | 3.00 | 3.00 | - | - | 3.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1991 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,231.00 | 553.00 | 12.00 | 99.00 | - | 12.00 | 11.00 | 3.00 | 1.00 | | | | | | | | | 12.00 | - | | |
| 4546M | 1991 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 429.00 | 169.00 | 6.00 | 99.00 | - | 8.00 | 8.00 | 2.00 | - | 8.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1991 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 734.00 | 297.00 | 17.00 | 99.00 | - | 6.00 | 5.00 | 3.00 | - | | | | | | | | | 6.00 | - | | |
| 4546M | 1991 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1991 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1991 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1991 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 3.00 | 3.00 | 17.00 | 99.00 | - | 1.00 | - | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1991 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 298.00 | 158.00 | 25.00 | 99.00 | - | 3.00 | 3.00 | 2.00 | - | 3.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1991 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| INDICATIVO | AÑO | MES | NOMBRE | ALTITUD | C_X | C_Y | PMES77 | PMAX77 | D1PMAX | VDOMIN | DINAP | DAPRE | DP10 | DP100 | DP300 | DLLUVIA | DNIEVE | DGRANIZO | DTORMENTA | DNIEBLA | DRDIO | DESCRCHA | DNIEVESUE | DINES | NDIAS | FH_ACT | MARCA |
|------------|------|-----|-----------------------------|---------|------------|---------------|----------|--------|--------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|--------|----------|-----------|---------|-------|----------|-----------|-------|-------|--------|-------|
| 4546M | 1992 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 633.00 | 502.00 | 14.00 | 99.00 | - | 4.00 | 3.00 | 2.00 | 1.00 | 4.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1992 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1992 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 70.00 | 70.00 | 28.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1992 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 167.00 | 167.00 | 26.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | 1.00 | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1992 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 521.00 | 385.00 | 18.00 | 99.00 | - | 7.00 | 5.00 | 1.00 | 1.00 | 7.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1992 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 25.00 | 25.00 | 15.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1992 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,149.00 | 425.00 | 21.00 | 99.00 | - | 11.00 | 11.00 | 3.00 | 1.00 | 11.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1993 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 475.00 | 230.00 | 29.00 | 99.00 | - | 3.00 | 3.00 | 2.00 | - | 3.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1993 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 104.00 | 50.00 | 11.00 | 99.00 | - | 3.00 | 3.00 | - | - | 3.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1993 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 686.00 | 400.00 | 5.00 | 99.00 | - | 8.00 | 7.00 | 1.00 | 1.00 | 8.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1993 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 398.00 | 97.00 | 28.00 | 99.00 | - | 10.00 | 7.00 | - | - | 10.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1993 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 984.00 | 305.00 | 11.00 | 99.00 | - | 11.00 | 8.00 | 3.00 | 1.00 | 11.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1993 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 42.00 | 42.00 | 6.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1993 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1993 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1993 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 60.00 | 50.00 | 16.00 | 99.00 | - | 2.00 | 2.00 | - | - | 2.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1993 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 2,118.00 | 820.00 | 31.00 | 99.00 | - | 13.00 | 11.00 | 5.00 | 2.00 | | | | | | | | | 13.00 | - | | |
| 4546M | 1993 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 359.00 | 140.00 | 2.00 | 99.00 | - | 6.00 | 4.00 | 1.00 | - | 6.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1993 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1994 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 237.00 | 76.00 | 9.00 | 99.00 | - | 5.00 | 5.00 | - | - | 5.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1994 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 667.00 | 332.00 | 15.00 | 99.00 | - | 10.00 | 7.00 | 3.00 | 1.00 | 10.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1994 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1994 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 413.00 | 248.00 | 14.00 | 99.00 | - | 4.00 | 4.00 | 2.00 | - | | | | | | | | | 4.00 | - | | |
| 4546M | 1994 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 693.00 | 375.00 | 15.00 | 99.00 | - | 7.00 | 5.00 | 2.00 | 1.00 | | | | | | | | | 7.00 | - | | |
| 4546M | 1994 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1994 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1994 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1994 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 10.00 | 10.00 | 29.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | - | - | | | | | | | | | 1.00 | - | | |
| 4546M | 1994 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 313.00 | 165.00 | 18.00 | 99.00 | - | 6.00 | 6.00 | 1.00 | - | 6.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1994 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 567.00 | 273.00 | 3.00 | 99.00 | - | 5.00 | 5.00 | 2.00 | - | | | | | | | | | | 5.00 | - | |
| 4546M | 1994 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 493.00 | 386.00 | 2.00 | 99.00 | - | 5.00 | 4.00 | 1.00 | 1.00 | 5.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1995 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 388.00 | 181.00 | 19.00 | 99.00 | - | 6.00 | 6.00 | 2.00 | - | 6.00 | - | - | - | - | 2.00 | 25.00 | - | - | - | - | |
| 4546M | 1995 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 314.00 | 250.00 | 9.00 | 99.00 | 21.00 | 3.00 | 3.00 | 1.00 | - | 3.00 | - | - | - | - | 8.00 | 13.00 | - | - | - | - | |
| 4546M | 199 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| INDICATIVO | AÑO | MES | NOMBRE | ALTITUD | C_X | C_Y | PMES77 | PMAX77 | D1PMAX | VDOMIN | DINAP | DAPRE | DP10 | DP100 | DP300 | DLLUVIA | DNIEVE | DGRANIZO | DTORMENTA | DNIEBLA | DRDIO | DESCRCHA | DNIEVESUE | DINES | NDIAS | FH_ACT | MARCA |
|------------|------|-----|-----------------------------|---------|------------|---------------|----------|----------|--------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|--------|----------|-----------|---------|-------|----------|-----------|-------|-------|--------|-------|
| 4546M | 1995 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,995.00 | 687.00 | 29.00 | 99.00 | - | 10.00 | 9.00 | 4.00 | 3.00 | 10.00 | - | - | - | - | 21.00 | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1995 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 3,855.00 | 1,145.00 | 11.00 | 99.00 | - | 20.00 | 18.00 | 10.00 | 4.00 | 20.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1996 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 2,232.00 | 295.00 | 20.00 | 99.00 | - | 20.00 | 20.00 | 10.00 | - | 20.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1996 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 255.00 | 115.00 | 15.00 | 99.00 | - | 6.00 | 5.00 | 1.00 | - | 6.00 | - | - | - | - | 11.00 | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1996 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 560.00 | 230.00 | 8.00 | 99.00 | - | 8.00 | 8.00 | 2.00 | - | 8.00 | - | - | - | - | 1.00 | 13.00 | - | - | - | - | |
| 4546M | 1996 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 295.00 | 105.00 | 21.00 | 99.00 | - | 4.00 | 4.00 | 1.00 | - | 4.00 | - | - | 1.00 | - | 1.00 | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1996 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 650.00 | 185.00 | 6.00 | 99.00 | - | 8.00 | 6.00 | 4.00 | - | 8.00 | - | - | - | - | 14.00 | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1996 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1996 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 15.00 | 15.00 | 14.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | - | - | 1.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1996 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1996 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 213.00 | 143.00 | 20.00 | 99.00 | - | 4.00 | 4.00 | 1.00 | - | 4.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1996 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 265.00 | 260.00 | 13.00 | 99.00 | - | 2.00 | 1.00 | 1.00 | - | 2.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1996 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 767.00 | 602.00 | 13.00 | 99.00 | - | 5.00 | 4.00 | 1.00 | 1.00 | 5.00 | - | - | - | - | 17.00 | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1996 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 2,965.00 | 750.00 | 16.00 | 99.00 | - | 18.00 | 18.00 | 9.00 | 3.00 | 18.00 | - | - | - | 1.00 | 14.00 | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1997 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,403.00 | 355.00 | 4.00 | 99.00 | - | 14.00 | 12.00 | 5.00 | 2.00 | 14.00 | - | - | - | - | 19.00 | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1997 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 55.00 | 55.00 | 7.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | 28.00 | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1997 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | 31.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1997 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 435.00 | 215.00 | 19.00 | 99.00 | - | 5.00 | 5.00 | 2.00 | - | 5.00 | - | - | - | - | 26.00 | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1997 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 146.00 | 48.00 | 25.00 | 99.00 | - | 5.00 | 5.00 | - | - | 5.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1997 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 186.00 | 166.00 | 4.00 | 99.00 | - | 2.00 | 2.00 | 1.00 | - | 2.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1997 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 130.00 | 80.00 | 1.00 | 99.00 | - | 2.00 | 2.00 | - | - | 2.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1997 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 18.00 | 18.00 | 22.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1997 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 255.00 | 165.00 | 26.00 | 99.00 | - | 4.00 | 4.00 | 1.00 | - | 4.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1997 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 766.00 | 345.00 | 26.00 | 99.00 | - | 6.00 | 6.00 | 2.00 | 1.00 | 6.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1997 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,627.00 | 425.00 | 2.00 | 99.00 | - | 13.00 | 13.00 | 5.00 | 1.00 | 12.00 | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1997 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,350.00 | 360.00 | 17.00 | 99.00 | - | 12.00 | 11.00 | 5.00 | 2.00 | 11.00 | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1998 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 730.00 | 202.00 | 30.00 | 99.00 | - | 8.00 | 7.00 | 5.00 | - | 8.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1998 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 608.00 | 272.00 | 1.00 | 99.00 | - | 10.00 | 5.00 | 2.00 | - | 8.00 | - | 2.00 | - | 3.00 | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1998 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 169.00 | 65.00 | 28.00 | 99.00 | - | 3.00 | 3.00 | - | - | 3.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1998 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 221.00 | 142.00 | 14.00 | 99.00 | - | 8.00 | 4.00 | 1.00 | - | 8.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 1998 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 255.00 | 72.00 | 11.00 | 99.00 | - | 7.00 | 7.00 | - | - | 7.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 1998 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | - | - | - | | | | | | | | | | | | | | | | |

| INDICATIVO | AÑO | MES | NOMBRE | ALTITUD | C_X | C_Y | PMES77 | PMAX77 | D1PMAX | VDOMIN | DINAP | DAPRE | DP10 | DP100 | DP300 | DLLUVIA | DNIEVE | DGRANIZO | DTORMENTA | DNIEBLA | DROCIO | DESCARCHA | DNIEVESUE | DINES | NDIAS | FH_ACT | MARCA |
|------------|------|-----|-----------------------------|---------|------------|---------------|----------|--------|--------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|--------|----------|-----------|---------|--------|-----------|-----------|-------|-------|--------|-------|
| 4546M | 2002 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 529.00 | 323.00 | 1.00 | 99.00 | - | 7.00 | 6.00 | 2.00 | 1.00 | 7.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2002 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,001.00 | 212.00 | 26.00 | 99.00 | - | 12.00 | 12.00 | 4.00 | - | 12.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2002 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,080.00 | 398.00 | 18.00 | 99.00 | - | 9.00 | 8.00 | 5.00 | 1.00 | 9.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2003 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 526.00 | 171.00 | 7.00 | 99.00 | - | 9.00 | 9.00 | 2.00 | - | 9.00 | - | - | 2.00 | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2003 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 550.00 | 210.00 | 24.00 | 99.00 | - | 9.00 | 7.00 | 2.00 | - | 9.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2003 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 883.00 | 462.00 | 26.00 | 99.00 | - | 8.00 | 6.00 | 3.00 | 1.00 | 8.00 | - | - | 2.00 | - | 1.00 | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2003 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,081.00 | 352.00 | 22.00 | 99.00 | - | 8.00 | 6.00 | 4.00 | 1.00 | 8.00 | - | - | 4.00 | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2003 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 139.00 | 102.00 | 5.00 | 99.00 | - | 3.00 | 2.00 | 1.00 | - | 3.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2003 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2003 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2003 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2003 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 233.00 | 233.00 | 30.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | 1.00 | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2003 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,911.00 | 880.00 | 25.00 | 99.00 | - | 14.00 | 11.00 | 6.00 | 1.00 | 14.00 | - | - | 4.00 | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2003 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,666.00 | | | 99.00 | | | | | | 10.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2003 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 689.00 | 148.00 | 6.00 | 99.00 | - | 7.00 | 7.00 | 4.00 | - | 7.00 | - | - | 2.00 | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2004 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 169.00 | 90.00 | 29.00 | 99.00 | - | 6.00 | 2.00 | - | - | 6.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2004 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,309.00 | 625.00 | 23.00 | 99.00 | - | 5.00 | 4.00 | 3.00 | 2.00 | 5.00 | - | - | - | 5.00 | 19.00 | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2004 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 658.00 | 213.00 | 27.00 | 99.00 | - | 7.00 | 7.00 | 3.00 | - | 7.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2004 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 175.00 | 97.00 | 15.00 | 99.00 | - | 3.00 | 3.00 | - | - | 3.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2004 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 229.00 | 135.00 | 2.00 | 99.00 | - | 7.00 | 4.00 | 1.00 | - | 7.00 | - | - | 3.00 | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2004 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2004 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2004 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 41.00 | 35.00 | 9.00 | 99.00 | - | 3.00 | 1.00 | - | - | 3.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2004 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 12.00 | 12.00 | 2.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2004 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,330.00 | 638.00 | 20.00 | 99.00 | - | 7.00 | 6.00 | 3.00 | 2.00 | 7.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2004 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 438.00 | 318.00 | 30.00 | 99.00 | - | 3.00 | 3.00 | 1.00 | 1.00 | 3.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2004 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 81.00 | 32.00 | 3.00 | 99.00 | - | 5.00 | 3.00 | - | - | 5.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2005 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2005 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 505.00 | 217.00 | 7.00 | 99.00 | - | 5.00 | 5.00 | 2.00 | - | 4.00 | - | 1.00 | 2.00 | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2005 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 235.00 | 96.00 | 25.00 | 99.00 | - | 7.00 | 7.00 | - | - | 7.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2005 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2005 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 158.00 | 72.00 | 12.00 | 99.00 | - | 4.00 | 4.00 | - | - | 4.00 | - | - | 2.00 | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2005 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2005 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2005 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2005 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2005 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,360.00 | 436.00 | 22.00 | 99.00 | - | 11.00 | 11.00 | 6.00 | 1.00 | 11.00 | - | - | 3.00 | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2005 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 607.00 | 299.00 | 19.00 | 99.00 | - | 9.00 | 7.00 | 2.00 | - | 9.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2005 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 679.00 | 463.00 | 25.00 | 99.00 | - | 7.00 | 5.00 | 1.00 | 1.00 | 7.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2006 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 984.00 | 386.00 | 27.00 | 99.00 | - | 9.00 | 9.00 | 3.00 | 1.00 | 9.00 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2006 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 330.00 | 185.00 | 25.00 | 99.00 | - | 6.00 | 6.00 | 1.00 | - | | | | 1.00 | - | - | - | - | 6.00 | - | | |

| INDICATIVO | AÑO | MES | NOMBRE | ALTITUD | C_X | C_Y | PMES77 | PMAX77 | D1PMAX | VDOMIN | DINAP | DAPRE | DP10 | DP100 | DP300 | DLLUVIA | DNIEVE | DGRANIZO | DTORMENTA | DNIEBLA | DRDIO | DESCRCHA | DNIEVESUE | DINES | NDIAS | FH_ACT | MARCA | |
|------------|------|-----|-----------------------------|---------|------------|---------------|----------|--------|--------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|--------|----------|-----------|---------|-------|----------|-----------|-------|-------|--------|-------|--|
| 4546M | 2009 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | 9.00 | - | - | - | - | - | | | |
| 4546M | 2009 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 100.00 | 85.00 | 26.00 | 99.00 | - | 2.00 | 2.00 | - | - | 2.00 | - | - | 1.00 | - | 20.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2009 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 298.00 | 268.00 | 20.00 | 99.00 | - | 3.00 | 2.00 | 1.00 | - | 3.00 | - | - | - | - | 28.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2009 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 149.00 | 65.00 | 21.00 | 99.00 | - | 3.00 | 3.00 | - | - | 3.00 | - | - | - | - | 29.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2009 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 3,126.00 | 614.00 | 23.00 | 99.00 | - | 16.00 | 14.00 | 10.00 | 3.00 | 16.00 | - | - | - | - | 14.00 | 3.00 | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2010 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,501.00 | 495.00 | 3.00 | 99.00 | - | 10.00 | 10.00 | 5.00 | 1.00 | 10.00 | - | - | - | - | 26.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2010 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 2,101.00 | 354.00 | 15.00 | 99.00 | - | 17.00 | 17.00 | 8.00 | 2.00 | 17.00 | - | - | - | - | 17.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2010 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 879.00 | 205.00 | 7.00 | 99.00 | - | 8.00 | 8.00 | 4.00 | - | 8.00 | - | - | - | - | 28.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2010 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,019.00 | 203.00 | 18.00 | 99.00 | - | 7.00 | 7.00 | 6.00 | - | 7.00 | - | - | - | - | 25.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2010 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 59.00 | 40.00 | 10.00 | 99.00 | - | 2.00 | 2.00 | - | - | 2.00 | - | - | - | - | 17.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2010 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | 7.00 | - | - | - | - | - | | | |
| 4546M | 2010 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 10.00 | 10.00 | 17.00 | 99.00 | - | 1.00 | 1.00 | - | - | 1.00 | - | - | - | - | 31.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2010 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | 30.00 | - | - | - | - | - | | | |
| 4546M | 2010 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 656.00 | 248.00 | 10.00 | 99.00 | - | 5.00 | 5.00 | 3.00 | - | 5.00 | - | - | - | - | 31.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2010 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,225.00 | 306.00 | 23.00 | 99.00 | - | 10.00 | 10.00 | 4.00 | 1.00 | 10.00 | - | - | - | - | 24.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2011 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 263.00 | 129.00 | 8.00 | 99.00 | - | 9.00 | 5.00 | 1.00 | - | 9.00 | - | - | - | - | 26.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2011 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 503.00 | 120.00 | 14.00 | 99.00 | - | 8.00 | 6.00 | 3.00 | - | 8.00 | - | - | - | - | 2.00 | 23.00 | - | - | - | - | - | |
| 4546M | 2011 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 1,426.00 | 455.00 | 13.00 | 99.00 | - | 8.00 | 8.00 | 6.00 | 2.00 | 8.00 | - | - | 1.00 | - | 23.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2011 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 374.00 | | | 99.00 | | | | | | | | | - | - | 10.00 | - | - | - | 9.00 | - | | |
| 4546M | 2011 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 378.00 | 178.00 | 18.00 | 99.00 | - | 6.00 | 6.00 | 1.00 | - | 6.00 | - | - | - | - | 18.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2011 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | 3.00 | - | - | - | - | - | | | |
| 4546M | 2011 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | 17.00 | - | - | - | - | - | | | |
| 4546M | 2011 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 55.00 | 30.00 | 20.00 | 99.00 | - | 3.00 | 3.00 | - | - | 3.00 | - | - | 1.00 | - | 29.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2011 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 380.00 | 246.00 | 23.00 | 99.00 | - | 2.00 | 2.00 | 2.00 | - | 2.00 | - | - | - | - | 31.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2011 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 853.00 | 246.00 | 19.00 | 99.00 | - | 9.00 | 9.00 | 4.00 | - | 9.00 | - | - | - | - | 23.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2011 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 46.00 | 20.00 | 17.00 | 99.00 | - | 4.00 | 2.00 | - | - | 4.00 | - | - | - | - | 30.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2012 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 186.00 | 134.00 | 15.00 | 99.00 | - | 2.00 | 2.00 | 1.00 | - | 2.00 | - | - | - | - | 29.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2012 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | - | - | - | - | - | - | - | - | 12.00 | 4.00 | - | - | - | - | | | |
| 4546M | 2012 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 586.00 | 241.00 | 29.00 | 99.00 | - | 6.00 | 6.00 | 2.00 | - | 6.00 | - | - | - | - | 24.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2012 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 284.00 | 61.00 | 5.00 | 99.00 | - | 7.00 | 7.00 | - | - | 7.00 | - | - | - | - | 25.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2012 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 198.00 | 65.00 | 5.00 | 99.00 | - | 8.00 | 6.00 | - | - | 8.00 | - | - | - | - | 7.00 | - | - | - | - | - | | |
| 4546M | 2012 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | - | - | | | - | | | | | | | | | | | | | | | | | |

APÉNDICE 2. DATOS TERMOMÉTRICOS FACILITADOS POR LA AEMET

Campos incluidos:

Indicativo: Indicativo climatológico

NOMBRE: Nombre estación

T_MAX: Temperatura máxima absoluta mensual

D1MAX: Primer día de la temperatura máxima absoluta

D2MAX: Segundo día de la temperatura máxima absoluta

TM_MAX: Media mensual de la temperatura máxima diaria

TM_MIN: Media mensual de la temperatura mínima diaria

TM_MES: Temperatura media mensual

DIAS_TMIN_0: Días de temperatura mínima <=0°C (días de helada)

DIAS_TMIN_5: Días de temperatura mínima <=-5°C

DIAS_TMIN_20: Días de temperatura mínima >=20°C (noches tropicales)

Unidades y valores especiales:

Horas UTC (Tiempo Universal Coordinado)

Temperaturas en décimas de grado centígrado

Valores especiales en segundo día de temperatura máxima/mínima absoluta

99: la temperatura máxima/mínima absoluta se alcanza más de dos días a lo largo del mes.

| INDICATIVO | AÑO | MES | NOMBRE | ALTITUD | C_X | C_Y | T_MAX | D1MAX | D2MAX | T_MIN | D1MIN | D2MIN | TM_MAX | TM_MIN | TM_MES | PRIMERA HELADA | ULTIMA HELADA | T_MIN_MAX | T_MAX_MIN | DIAS TMIN_0 | DIAS TMIN_5 | DIAS TMIN_20 | DIAS TMAX_25 | DIAS TMAX_30 | NDIAS1 | NDIAS2 | |
|------------|------|-----|-----------------------------|---------|------------|---------------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|--------|--------|--------|----------------|---------------|-----------|-----------|-------------|-------------|--------------|--------------|--------------|--------|--------|-------|
| 4546M | 1981 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 225 | 6.00 | | -20.00 | 2.00 | | 171.00 | 60.00 | 116.00 | 2.00 | 2.00 | 140.00 | 100.00 | 1.00 | - | - | - | - | - | 28.00 | |
| 4546M | 1981 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 360 | 18.00 | | 155.00 | 3.00 | | 316.00 | 189.00 | 253.00 | | | 255.00 | 220.00 | - | - | 11.00 | 31.00 | 25.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1981 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 375 | 24.00 | | 150.00 | 12.00 | | 294.00 | 187.00 | 241.00 | | | 250.00 | 220.00 | - | - | 8.00 | 31.00 | 12.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1981 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 340 | 13.00 | | 80.00 | 31.00 | | 261.00 | 149.00 | 205.00 | | | 200.00 | 195.00 | - | - | - | 16.00 | 6.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1981 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 225 | 11.00 | 14.00 | 15.00 | 4.00 | | 193.00 | 94.00 | 144.00 | | | 150.00 | 155.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1982 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 220 | 7.00 | | 20.00 | 30.00 | 31.00 | 173.00 | 81.00 | 128.00 | | | 140.00 | 160.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1982 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 230 | 28.00 | | 55.00 | 1.00 | 24.00 | 179.00 | 85.00 | 132.00 | | | 130.00 | 140.00 | - | - | - | - | - | - | 28.00 | |
| 4546M | 1982 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 290 | 22.00 | | 45.00 | 10.00 | 27.00 | 222.00 | 99.00 | 161.00 | | | 185.00 | 150.00 | - | - | - | 5.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1982 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 340 | 24.00 | | 95.00 | 6.00 | | 263.00 | 141.00 | 202.00 | | | 215.00 | 180.00 | - | - | - | 20.00 | 4.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1982 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 370 | 15.00 | | 140.00 | 4.00 | 5.00 | 303.00 | 180.00 | 242.00 | | | 240.00 | 210.00 | - | - | 9.00 | 29.00 | 18.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1985 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 285 | 16.00 | | 40.00 | 23.00 | | 205.00 | 99.00 | 152.00 | | | 125.00 | 145.00 | - | - | - | 6.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1985 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 255 | 10.00 | | 70.00 | 8.00 | | 211.00 | 115.00 | 163.00 | | | 175.00 | 165.00 | - | - | - | 1.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1985 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 360 | 23.00 | | 145.00 | 12.00 | | 295.00 | 176.00 | 235.00 | | | 245.00 | 220.00 | - | - | 5.00 | 30.00 | 17.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1985 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 395 | 22.00 | | 140.00 | 16.00 | | 317.00 | 169.00 | 243.00 | | | 230.00 | 230.00 | - | - | 3.00 | 30.00 | 23.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1985 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 355 | 3.00 | | 135.00 | 21.00 | | 289.00 | 175.00 | 232.00 | | | 245.00 | 205.00 | - | - | 4.00 | 27.00 | 10.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1985 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 290 | 8.00 | 9.00 | 95.00 | 29.00 | | 249.00 | 130.00 | 190.00 | | | 195.00 | 190.00 | - | - | - | 16.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1985 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 225 | 2.00 | | 30.00 | 23.00 | 28.00 | 175.00 | 90.00 | 133.00 | | | 95.00 | 165.00 | - | - | - | - | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1985 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 180 | 2.00 | 3.00 | 25.00 | 31.00 | | 145.00 | 65.00 | 105.00 | | | 90.00 | 110.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1986 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 170 | 1.00 | | 15.00 | 27.00 | 31.00 | 137.00 | 46.00 | 92.00 | | | 80.00 | 100.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1986 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 170 | 21.00 | | - | 2.00 | | 133.00 | 60.00 | 97.00 | 2.00 | 2.00 | 105.00 | 115.00 | 1.00 | - | - | - | - | - | - | 28.00 |
| 4546M | 1986 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 230 | 31.00 | | 40.00 | 14.00 | 99.00 | 163.00 | 68.00 | 116.00 | | | 120.00 | 95.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1986 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 250 | 30.00 | | 30.00 | 8.00 | 9.00 | 171.00 | 75.00 | 123.00 | | | 110.00 | 125.00 | - | - | - | 1.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1986 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 315 | 26.00 | | 85.00 | 3.00 | | 256.00 | 138.00 | 197.00 | | | 155.00 | 195.00 | - | - | - | 20.00 | 4.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1986 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 335 | 12.00 | | 105.00 | 16.00 | | 267.00 | 159.00 | 213.00 | | | 215.00 | 225.00 | - | - | 1.00 | 22.00 | 5.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1986 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 360 | 6.00 | | 145.00 | 9.00 | 26.00 | 305.00 | 177.00 | 241.00 | | | 230.00 | 215.00 | - | - | 6.00 | 28.00 | 22.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1986 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 375 | 22.00 | | 130.00 | 30.00 | | 293.00 | 171.00 | 232.00 | | | 245.00 | 215.00 | - | - | 3.00 | 29.00 | 10.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1986 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 330 | 5.00 | | 140.00 | 26.00 | | 275.00 | 180.00 | 227.00 | | | 230.00 | 235.00 | - | - | 6.00 | 25.00 | 8.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1986 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 300 | 4.00 | | 115.00 | 31.00 | | 248.00 | 151.00 | 200.00 | | | 215.00 | 180.00 | - | - | - | 13.00 | 1.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1986 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 275 | 30.00 | | 75.00 | 7.00 | 30.00 | 202.00 | 99.00 | 151.00 | | | 170.00 | 135.0 | | | | | | | | |

| INDICATIVO | AÑO | MES | NOMBRE | ALTITUD | C_X | C_Y | T_MAX | D1MAX | D2MAX | T_MIN | D1MIN | D2MIN | TM_MAX | TM_MIN | TM_MES | PRIMERA HELADA | ULTIMA HELADA | T_MIN_MAX | T_MAX_MIN | DIAS TMIN_0 | DIAS TMIN_5 | DIAS TMIN_20 | DIAS TMAX_25 | DIAS TMAX_30 | NDIAS1 | NDIAS2 | |
|------------|------|-----|-----------------------------|---------|------------|---------------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|--------|--------|--------|----------------|---------------|-----------|-----------|-------------|-------------|--------------|--------------|--------------|--------|--------|-------|
| 4546M | 1988 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 250 | 17.00 | 26.00 | 50.00 | 5.00 | | 199.00 | 89.00 | 144.00 | | | 120.00 | 125.00 | - | - | - | 2.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1988 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 275 | 14.00 | | 75.00 | 7.00 | 9.00 | 211.00 | 105.00 | 158.00 | | | 165.00 | 145.00 | - | - | - | 3.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1988 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 305 | 31.00 | | 90.00 | 2.00 | | 217.00 | 125.00 | 171.00 | | | 160.00 | 155.00 | - | - | - | 6.00 | 1.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1988 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 325 | 1.00 | | 130.00 | 15.00 | | 241.00 | 155.00 | 198.00 | | | 195.00 | 190.00 | - | - | - | 8.00 | 3.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1988 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 385 | 12.00 | | 135.00 | 6.00 | | 316.00 | 189.00 | 253.00 | | | 220.00 | 250.00 | - | - | - | 11.00 | 28.00 | 21.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 1988 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 360 | 21.00 | | 150.00 | 30.00 | 31.00 | 312.00 | 183.00 | 248.00 | | | 260.00 | 210.00 | - | - | - | 7.00 | 31.00 | 23.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 1988 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 365 | 8.00 | | 130.00 | 30.00 | | 296.00 | 167.00 | 232.00 | | | 245.00 | 240.00 | - | - | - | 5.00 | 29.00 | 13.00 | - | 30.00 |
| 4546M | 1988 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 290 | 2.00 | 3.00 | 90.00 | 12.00 | | 235.00 | 140.00 | 188.00 | | | 175.00 | 190.00 | - | - | - | - | 13.00 | - | - | 31.00 |
| 4546M | 1988 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 250 | 1.00 | | 55.00 | 30.00 | | 192.00 | 118.00 | 155.00 | | | 130.00 | 170.00 | - | - | - | 1.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1988 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 190 | 12.00 | | 25.00 | 15.00 | 16.00 | 165.00 | 53.00 | 109.00 | | | 135.00 | 85.00 | - | - | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 1989 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 180 | 18.00 | | 25.00 | 5.00 | | 159.00 | 57.00 | 109.00 | | | 115.00 | 100.00 | - | - | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 1989 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 235 | 18.00 | | 40.00 | 8.00 | | 177.00 | 80.00 | 129.00 | | | 120.00 | 125.00 | - | - | - | - | - | - | - | 28.00 |
| 4546M | 1989 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 285 | 23.00 | | 70.00 | 3.00 | 99.00 | 204.00 | 93.00 | 148.00 | | | 160.00 | 130.00 | - | - | - | 3.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1989 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 265 | 29.00 | | 50.00 | 3.00 | | 200.00 | 95.00 | 147.00 | | | 145.00 | 150.00 | - | - | - | 2.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1989 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 300 | 6.00 | | 105.00 | 4.00 | 24.00 | 242.00 | 136.00 | 189.00 | | | 165.00 | 170.00 | - | - | - | 13.00 | 1.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1989 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 345 | 13.00 | | 130.00 | 4.00 | | 281.00 | 165.00 | 223.00 | | | 225.00 | 200.00 | - | - | - | 1.00 | 20.00 | 12.00 | - | 30.00 |
| 4546M | 1989 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 380 | 15.00 | | 145.00 | 6.00 | | 308.00 | 191.00 | 250.00 | | | 250.00 | 220.00 | - | - | - | 15.00 | 31.00 | 19.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 1989 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 355 | 21.00 | 99.00 | 165.00 | 5.00 | 99.00 | 309.00 | 192.00 | 250.00 | | | 250.00 | 235.00 | - | - | - | 13.00 | 31.00 | 19.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 1989 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 350 | 29.00 | | 125.00 | 23.00 | | 282.00 | 162.00 | 222.00 | | | 235.00 | 190.00 | - | - | - | 29.00 | 5.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1989 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 330 | 8.00 | | 110.00 | 16.00 | | 256.00 | 150.00 | 203.00 | | | 205.00 | 195.00 | - | - | - | 16.00 | 2.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1989 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 240 | 13.00 | | 75.00 | 4.00 | | 201.00 | 116.00 | 159.00 | | | 160.00 | 165.00 | - | - | - | - | - | - | - | 30.00 |
| 4546M | 1989 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 205 | 13.00 | 20.00 | 55.00 | 24.00 | | 180.00 | 116.00 | 148.00 | | | 145.00 | 165.00 | - | - | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 1990 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 185 | 26.00 | | 30.00 | 11.00 | 29.00 | 161.00 | 61.00 | 111.00 | | | 135.00 | 110.00 | - | - | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 1990 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 220 | 27.00 | | 35.00 | 1.00 | | 194.00 | 84.00 | 139.00 | | | 165.00 | 215.00 | - | - | - | 1.00 | - | - | - | 28.00 |
| 4546M | 1990 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 250 | 23.00 | | 55.00 | 28.00 | | 209.00 | 92.00 | 150.00 | | | 155.00 | 125.00 | - | - | - | 1.00 | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 1990 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 290 | 16.00 | | 65.00 | 1.00 | 99.00 | 212.00 | 86.00 | 149.00 | | | 175.00 | 130.00 | - | - | - | 5.00 | - | - | - | 30.00 |
| 4546M | 1990 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 305 | 27.00 | | 105.00 | 6.00 | | 254.00 | 130.00 | 192.00 | | | 215.00 | 170.00 | - | - | - | 16.00 | 2.00 | - | - | 31.00 |
| 4546M | 1990 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 335 | 23.00 | | 125.00 | 10.00 | | 267.00 | 152.00 | 210.00 | | | 225.00 | 180.00 | - | - | - | 20.00 | 6.00 | - | - | 30.00 |
| 4546M | 1990 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 350 | 2.00 | 30.00 | 140.00 | 1.00 | </td | | | | | | | | | | | | | | | |

| INDICATIVO | AÑO | MES | NOMBRE | ALTITUD | C_X | C_Y | T_MAX | D1MAX | D2MAX | T_MIN | D1MIN | D2MIN | TM_MAX | TM_MIN | TM_MES | PRIMERA HELADA | ULTIMA HELADA | T_MIN_MAX | T_MAX_MIN | DIAS TMIN_0 | DIAS TMIN_5 | DIAS TMIN_20 | DIAS TMAX_25 | DIAS TMAX_30 | NDIAS1 | NDIAS2 | | |
|------------|------|-----|-----------------------------|---------|------------|---------------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|--------|--------|--------|----------------|---------------|-----------|-----------|-------------|-------------|--------------|--------------|--------------|--------|--------|-------|-------|
| 4546M | 1991 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 360 | 4.00 | 16.00 | 180.00 | 7.00 | 99.00 | 315.00 | 204.00 | 260.00 | | | 260.00 | 270.00 | - | - | 16.00 | 31.00 | 19.00 | - | 31.00 | | |
| 4546M | 1991 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 360 | 1.00 | | 140.00 | 27.00 | 99.00 | 285.00 | 189.00 | 237.00 | | | 215.00 | 220.00 | - | - | 16.00 | 25.00 | 12.00 | - | 30.00 | | |
| 4546M | 1991 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 295 | 6.00 | | 80.00 | 22.00 | | 227.00 | 118.00 | 173.00 | | | 180.00 | 160.00 | - | - | - | - | 8.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1991 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 225 | 2.00 | | 25.00 | 23.00 | | 192.00 | 86.00 | 139.00 | | | 145.00 | 125.00 | - | - | - | - | - | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1991 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 215 | 24.00 | 25.00 | 25.00 | 28.00 | 29.00 | 180.00 | 76.00 | 128.00 | | | 145.00 | 125.00 | - | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1992 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 190 | 25.00 | 26.00 | -10.00 | 24.00 | | 159.00 | 51.00 | 105.00 | 24.00 | 24.00 | 110.00 | 105.00 | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 1992 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 215 | 17.00 | | 20.00 | 5.00 | | 180.00 | 63.00 | 122.00 | | | 150.00 | 110.00 | - | - | - | - | - | - | - | 29.00 | |
| 4546M | 1992 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 265 | 21.00 | | 60.00 | 26.00 | | 207.00 | 93.00 | 150.00 | | | 170.00 | 140.00 | - | - | - | - | 3.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1992 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 305 | 30.00 | | 70.00 | 1.00 | | 232.00 | 111.00 | 172.00 | | | 165.00 | 145.00 | - | - | - | - | 13.00 | 1.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1992 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 300 | 1.00 | 99.00 | 105.00 | 5.00 | | 248.00 | 149.00 | 199.00 | | | 195.00 | 190.00 | - | - | - | - | 13.00 | 3.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1992 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 280 | 26.00 | 27.00 | 110.00 | 5.00 | 11.00 | 239.00 | 148.00 | 193.00 | | | 215.00 | 175.00 | - | - | - | - | 6.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1992 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 355 | 14.00 | 29.00 | 165.00 | 1.00 | 99.00 | 310.00 | 189.00 | 250.00 | | | 260.00 | 220.00 | - | - | 11.00 | 31.00 | 22.00 | - | 31.00 | | |
| 4546M | 1992 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 370 | 5.00 | | 145.00 | 29.00 | | 301.00 | 185.00 | 243.00 | | | 245.00 | 225.00 | - | - | 11.00 | 30.00 | 15.00 | - | 31.00 | | |
| 4546M | 1992 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 365 | 4.00 | | 110.00 | 26.00 | | 283.00 | 158.00 | 221.00 | | | 210.00 | 200.00 | - | - | 1.00 | 26.00 | 11.00 | - | 30.00 | | |
| 4546M | 1992 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 285 | 3.00 | | 70.00 | 22.00 | | 218.00 | 118.00 | 168.00 | | | 170.00 | 170.00 | - | - | - | - | 5.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1992 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 250 | 2.00 | | 55.00 | 24.00 | | 208.00 | 93.00 | 151.00 | | | 155.00 | 135.00 | - | - | - | - | 1.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1992 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 200 | 3.00 | | 25.00 | 17.00 | | 168.00 | 85.00 | 127.00 | | | 120.00 | 130.00 | - | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1993 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 195 | 24.00 | 99.00 | - | 4.00 | | 165.00 | 41.00 | 103.00 | 4.00 | 4.00 | 115.00 | 75.00 | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 1993 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 215 | 19.00 | 22.00 | 30.00 | 26.00 | 28.00 | 190.00 | 56.00 | 123.00 | | | 140.00 | 90.00 | - | - | - | - | - | - | - | 28.00 | |
| 4546M | 1993 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 245 | 24.00 | | 5.00 | 2.00 | | 199.00 | 91.00 | 145.00 | | | 115.00 | 130.00 | - | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1993 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 245 | 17.00 | | 60.00 | 26.00 | | 202.00 | 99.00 | 150.00 | | | 150.00 | 140.00 | - | - | - | - | - | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1993 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 250 | 31.00 | | 90.00 | 2.00 | 20.00 | 194.00 | 114.00 | 154.00 | | | 135.00 | 150.00 | - | - | - | - | 1.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1993 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 340 | 13.00 | | 130.00 | 10.00 | | 266.00 | 157.00 | 212.00 | | | 220.00 | 195.00 | - | - | - | - | 20.00 | 5.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1993 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 360 | 18.00 | | 145.00 | 11.00 | | 315.00 | 190.00 | 253.00 | | | 280.00 | 225.00 | - | - | 11.00 | 31.00 | 24.00 | - | 31.00 | | |
| 4546M | 1993 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 365 | 4.00 | | 145.00 | 26.00 | | 296.00 | 179.00 | 238.00 | | | 240.00 | 235.00 | - | - | 4.00 | 30.00 | 13.00 | - | 31.00 | | |
| 4546M | 1993 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 310 | 1.00 | | 105.00 | 30.00 | | 255.00 | 152.00 | 204.00 | | | 200.00 | 205.00 | - | - | 2.00 | 21.00 | 1.00 | - | 30.00 | | |
| 4546M | 1993 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 240 | 2.00 | 99.00 | 55.00 | 23.00 | | 212.00 | 111.00 | 162.00 | | | 175.00 | 170.00 | - | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1993 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 245 | 11.00 | 14.00 | 60.00 | 21.00 | | 192.00 | 95.00 | 144.00 | | | 150.00 | 175.00 | - | - | - | - | - | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1993 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| INDICATIVO | AÑO | MES | NOMBRE | ALTITUD | C_X | C_Y | T_MAX | D1MAX | D2MAX | T_MIN | D1MIN | D2MIN | TM_MAX | TM_MIN | TM_MES | PRIMERA HELADA | ULTIMA HELADA | T_MIN_MAX | T_MAX_MIN | DIAS TMIN_0 | DIAS TMIN_5 | DIAS TMIN_20 | DIAS TMAX_25 | DIAS TMAX_30 | NDIAS1 | NDIAS2 | |
|------------|------|-----|-----------------------------|---------|------------|---------------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|--------|--------|--------|----------------|---------------|-----------|-----------|-------------|-------------|--------------|--------------|--------------|--------|--------|-------|
| 4546M | 1995 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 195 | 12.00 | 99.00 | -5.00 | 14.00 | | 165.00 | 59.00 | 112.00 | 14.00 | 14.00 | 130.00 | 125.00 | 1.00 | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1995 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 220 | 24.00 | | 35.00 | 28.00 | | 188.00 | 79.00 | 133.00 | | | 150.00 | 115.00 | - | - | - | - | - | - | 28.00 | |
| 4546M | 1995 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 290 | 29.00 | | 40.00 | 8.00 | 9.00 | 206.00 | 85.00 | 146.00 | | | 145.00 | 125.00 | - | - | - | 2.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1995 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 280 | 9.00 | | 35.00 | 22.00 | 23.00 | 221.00 | 100.00 | 161.00 | | | 155.00 | 145.00 | - | - | - | 6.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1995 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 320 | 29.00 | | 90.00 | 13.00 | 15.00 | 259.00 | 133.00 | 196.00 | | | 200.00 | 170.00 | - | - | - | 21.00 | 5.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1995 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 330 | 21.00 | | 95.00 | 12.00 | | 251.00 | 140.00 | 196.00 | | | 215.00 | 170.00 | - | - | - | 15.00 | 2.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1995 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 370 | 22.00 | | 135.00 | 2.00 | | 302.00 | 177.00 | 240.00 | | | 240.00 | 225.00 | - | - | 10.00 | 29.00 | 16.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1995 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 340 | 13.00 | | 145.00 | 9.00 | | 297.00 | 181.00 | 239.00 | | | 250.00 | 220.00 | - | - | 4.00 | 31.00 | 16.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1995 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 320 | 1.00 | | 100.00 | 24.00 | 28.00 | 255.00 | 144.00 | 200.00 | | | 215.00 | 200.00 | - | - | 1.00 | 19.00 | 1.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1995 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 270 | 8.00 | | 105.00 | 16.00 | 22.00 | 246.00 | 144.00 | 195.00 | | | 215.00 | 180.00 | - | - | - | 14.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1995 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 260 | 4.00 | | 55.00 | 27.00 | | 206.00 | 125.00 | 165.00 | | | 140.00 | 180.00 | - | - | - | 4.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1995 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 210 | 27.00 | | 45.00 | 6.00 | | 169.00 | 104.00 | 137.00 | | | 115.00 | 170.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1996 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 200 | 3.00 | | 40.00 | 20.00 | | 159.00 | 94.00 | 127.00 | | | 130.00 | 160.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1996 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 190 | 6.00 | 18.00 | - | 23.00 | | 157.00 | 64.00 | 111.00 | 23.00 | 23.00 | 115.00 | 130.00 | 1.00 | - | - | - | - | - | - | 29.00 |
| 4546M | 1996 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 230 | 29.00 | | 40.00 | 15.00 | 16.00 | 176.00 | 85.00 | 131.00 | | | 130.00 | 145.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1996 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 280 | 14.00 | | 80.00 | 4.00 | | 212.00 | 113.00 | 163.00 | | | 180.00 | 140.00 | - | - | - | 3.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1996 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 370 | 28.00 | | 80.00 | 12.00 | | 234.00 | 129.00 | 182.00 | | | 175.00 | 200.00 | - | - | 1.00 | 11.00 | 5.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1996 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 330 | 28.00 | | 115.00 | 10.00 | | 291.00 | 167.00 | 229.00 | | | 245.00 | 190.00 | - | - | - | 28.00 | 12.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1996 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 390 | 20.00 | | 150.00 | 2.00 | 8.00 | 295.00 | 175.00 | 235.00 | | | 255.00 | 210.00 | - | - | 5.00 | 31.00 | 11.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1996 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 330 | 9.00 | | 120.00 | 30.00 | | 278.00 | 160.00 | 219.00 | | | 230.00 | 190.00 | - | - | - | 27.00 | 8.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1996 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 310 | 29.00 | | 115.00 | 16.00 | 25.00 | 252.00 | 146.00 | 199.00 | | | 210.00 | 190.00 | - | - | - | 13.00 | 4.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1996 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 300 | 3.00 | | 105.00 | 10.00 | 12.00 | 245.00 | 130.00 | 188.00 | | | 200.00 | 170.00 | - | - | - | 16.00 | 1.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1996 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 275 | 7.00 | | 55.00 | 19.00 | | 216.00 | 118.00 | 167.00 | | | 175.00 | 170.00 | - | - | - | 5.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1996 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 240 | 2.00 | | 55.00 | 7.00 | | 174.00 | 105.00 | 139.00 | | | 120.00 | 170.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1997 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 220 | 11.00 | 99.00 | 50.00 | 4.00 | | 176.00 | 95.00 | 136.00 | | | 110.00 | 145.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1997 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 270 | 27.00 | | 80.00 | 6.00 | 99.00 | 214.00 | 97.00 | 156.00 | | | 180.00 | 130.00 | - | - | - | 2.00 | - | - | 28.00 | |
| 4546M | 1997 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 285 | 15.00 | | 80.00 | 1.00 | 99.00 | 248.00 | 106.00 | 177.00 | | | 210.00 | 140.00 | - | - | - | 15.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1997 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 330 | 29.00 | | 100.00 | 1.00 | | 250.00 | 144.00 | 197.00 | | | 200.00 | 180.00 | - | - | - | 11.00 | 5.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1997 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 280 | 4.00 | | 90.00 | 8.00 | | 244.00 | 149.00 | 197.00 | | | 215.00 | 190.00 | - | | | | | | | |

| INDICATIVO | AÑO | MES | NOMBRE | ALTITUD | C_X | C_Y | T_MAX | D1MAX | D2MAX | T_MIN | D1MIN | D2MIN | TM_MAX | TM_MIN | TM_MES | PRIMERA HELADA | ULTIMA HELADA | T_MIN_MAX | T_MAX_MIN | DIAS TMIN_0 | DIAS TMIN_5 | DIAS TMIN_20 | DIAS TMAX_25 | DIAS TMAX_30 | NDIAS1 | NDIAS2 | |
|------------|------|-----|-----------------------------|---------|------------|---------------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|--------|---------|--------|----------------|---------------|-----------|-----------|-------------|-------------|--------------|--------------|--------------|--------|--------|-------|
| 4546M | 1998 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 340 | 18.00 | | 105.00 | 2.00 | | 277.00 | 152.00 | 215.00 | | | 200.00 | 200.00 | - | - | 1.00 | 21.00 | 11.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1998 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 380 | 12.00 | 13.00 | 150.00 | 3.00 | | 309.00 | 185.00 | 247.00 | | | 245.00 | 210.00 | - | - | 5.00 | 30.00 | 18.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1998 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 380 | 4.00 | | 150.00 | 30.00 | | 314.00 | 180.00 | 247.00 | | | 250.00 | 200.00 | - | - | 2.00 | 31.00 | 19.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1998 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 335 | 14.00 | | 160.00 | 9.00 | 99.00 | 276.00 | 178.00 | 227.00 | | | 230.00 | 200.00 | - | - | 2.00 | 24.00 | 8.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1998 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 320 | 13.00 | | 70.00 | 21.00 | 23.00 | 253.00 | 116.00 | 184.00 | | | 220.00 | 170.00 | - | - | - | 17.00 | 1.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1998 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 265 | 10.00 | | 30.00 | 22.00 | | 217.00 | 93.00 | 155.00 | | | 180.00 | 165.00 | - | - | - | 3.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1998 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 250 | 13.00 | | 10.00 | 8.00 | 9.00 | 180.00 | 50.00 | 115.00 | | | 140.00 | 110.00 | - | - | - | 1.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1999 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 230 | 29.00 | 30.00 | 20.00 | 18.00 | 19.00 | 170.00 | 53.00 | 112.00 | | | 90.00 | 100.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1999 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 210 | 20.00 | | -15.00 | 2.00 | | 162.00 | 36.00 | 99.00 | 2.00 | 16.00 | 115.00 | 90.00 | 6.00 | - | - | - | - | - | - | 28.00 |
| 4546M | 1999 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 250 | 19.00 | 22.00 | 30.00 | 6.00 | 7.00 | 192.00 | 85.00 | 138.00 | | | 135.00 | 135.00 | - | - | - | 2.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1999 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 290 | 5.00 | 8.00 | 55.00 | 2.00 | 16.00 | 217.00 | 99.00 | 158.00 | | | 155.00 | 130.00 | - | - | - | 7.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1999 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 320 | 12.00 | | 90.00 | 17.00 | | 236.00 | 132.00 | 184.00 | | | 160.00 | 180.00 | - | - | - | 11.00 | 3.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1999 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 350 | 30.00 | | 125.00 | 6.00 | 8.00 | 273.00 | 155.00 | 214.00 | | | 220.00 | 200.00 | - | - | 1.00 | 23.00 | 8.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1999 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 350 | 3.00 | 14.00 | 155.00 | 11.00 | | 296.00 | 185.00 | 240.00 | | | 240.00 | 220.00 | - | - | 5.00 | 28.00 | 15.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1999 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 380 | 22.00 | | 150.00 | 8.00 | | 294.00 | 181.00 | 238.00 | | | 245.00 | 200.00 | - | - | 1.00 | 30.00 | 16.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 1999 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 305 | 10.00 | | 120.00 | 18.00 | | 257.00 | 160.00 | 209.00 | | | 220.00 | 190.00 | - | - | - | 18.00 | 2.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 1999 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 275 | 9.00 | | 100.00 | 17.00 | 99.00 | 228.00 | 138.00 | 183.00 | | | 170.00 | 165.00 | - | - | - | 9.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 1999 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 245 | 8.00 | | 10.00 | 23.00 | | 180.00 | 68.00 | 124.00 | | | 130.00 | 130.00 | - | - | - | - | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 1999 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 205 | 2.00 | | 20.00 | 17.00 | | 154.00 | 72.00 | 113.00 | | | 105.00 | 125.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 2000 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 195 | 31.00 | | 10.00 | 13.00 | 99.00 | 147.00 | 36.00 | 92.00 | | | 90.00 | 70.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 2000 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 240 | 4.00 | 5.00 | 70.00 | 26.00 | | 207.00 | 91.00 | 149.00 | | | 155.00 | 120.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 2000 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 225 | 7.00 | 24.00 | 60.00 | 6.00 | | 186.00 | 99.00 | 143.00 | | | 145.00 | 150.00 | - | - | - | - | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 2000 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 335 | 15.00 | | 120.00 | 10.00 | | 287.00 | 159.00 | 223.00 | | | 225.00 | 195.00 | - | - | - | 29.00 | 12.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 2000 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 380 | 15.00 | | 140.00 | 11.00 | 99.00 | 294.00 | 168.00 | 231.00 | | | 245.00 | 210.00 | - | - | 3.00 | 29.00 | 13.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 2000 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 365 | 15.00 | | 130.00 | 25.00 | | 304.00 | 175.00 | 239.00 | | | 255.00 | 210.00 | - | - | 7.00 | 31.00 | 19.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 2000 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 325 | 4.00 | 7.00 | 120.00 | 22.00 | | 275.00 | 162.00 | 219.00 | | | 225.00 | 195.00 | - | - | - | 24.00 | 7.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 2000 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 290 | 3.00 | | 90.00 | 22.00 | 30.00 | 231.00 | 123.00 | 178.00 | | | 175.00 | 155.00 | - | - | - | 9.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 2000 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 230 | 11.00 | | 50.00 | 9.00 | 18.00 | 177.00 | 93.00 | 135.00 | | | 140.00 | 150.00 | - | - | - | - | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 2000 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 195 | 1.00 | 8.00 | 10.00 | 23.00 | | 152.00 | 82.00</ | | | | | | | | | | | | | |

| INDICATIVO | AÑO | MES | NOMBRE | ALTITUD | C_X | C_Y | T_MAX | D1MAX | D2MAX | T_MIN | D1MIN | D2MIN | TM_MAX | TM_MIN | TM_MES | PRIMERA HELADA | ULTIMA HELADA | T_MIN_MAX | T_MAX_MIN | DIAS TMIN_0 | DIAS TMIN_5 | DIAS TMIN_20 | DIAS TMAX_25 | DIAS TMAX_30 | NDIAS1 | NDIAS2 | | |
|------------|------|-----|-----------------------------|---------|------------|---------------|-------|-------|-------|---------|-------|-------|--------|--------|--------|----------------|---------------|-----------|-----------|-------------|-------------|--------------|--------------|--------------|--------|--------|-------|-------|
| 4546M | 2002 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 200 | 27.00 | 28.00 | 30.00 | 17.00 | | 163.00 | 64.00 | 114.00 | | | 100.00 | 100.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | | |
| 4546M | 2002 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 210 | 23.00 | | 30.00 | 1.00 | | 184.00 | 61.00 | 123.00 | | | 155.00 | 105.00 | - | - | - | - | - | - | 28.00 | | |
| 4546M | 2002 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 300 | 22.00 | | 20.00 | 2.00 | | 196.00 | 84.00 | 140.00 | | | 140.00 | 135.00 | - | - | - | - | 3.00 | 1.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 2002 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 310 | 21.00 | | 55.00 | 7.00 | | 220.00 | 94.00 | 157.00 | | | 135.00 | 120.00 | - | - | - | - | 9.00 | 1.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 2002 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 300 | 15.00 | 19.00 | 70.00 | 3.00 | | 242.00 | 112.00 | 177.00 | | | 180.00 | 160.00 | - | - | - | - | 14.00 | 2.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 2002 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 340 | 12.00 | 22.00 | 110.00 | 6.00 | 9.00 | 275.00 | 147.00 | 211.00 | | | 210.00 | 190.00 | - | - | - | - | 23.00 | 10.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 2002 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 360 | 3.00 | 26.00 | 135.00 | 1.00 | 99.00 | 313.00 | 169.00 | 242.00 | | | 250.00 | 210.00 | - | - | 5.00 | 31.00 | 19.00 | - | 31.00 | | |
| 4546M | 2002 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 350 | 12.00 | | 130.00 | 26.00 | | 289.00 | 165.00 | 227.00 | | | 240.00 | 200.00 | - | - | 1.00 | 27.00 | 14.00 | - | 31.00 | | |
| 4546M | 2002 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 300 | 11.00 | 12.00 | 135.00 | 2.00 | | 261.00 | 166.00 | 214.00 | | | 200.00 | 200.00 | - | - | 1.00 | 24.00 | 2.00 | - | 30.00 | | |
| 4546M | 2002 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 300 | 4.00 | | 95.00 | 11.00 | | 249.00 | 145.00 | 197.00 | | | 195.00 | 185.00 | - | - | - | - | 16.00 | 1.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 2002 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 265 | 5.00 | | 60.00 | 25.00 | | 212.00 | 104.00 | 158.00 | | | 165.00 | 155.00 | - | - | - | - | 7.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 2002 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 210 | 19.00 | 25.00 | 35.00 | 8.00 | | 185.00 | 92.00 | 138.00 | | | 150.00 | 150.00 | - | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 2003 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 245 | 28.00 | | - 10.00 | 11.00 | 99.00 | 165.00 | 50.00 | 108.00 | 10.00 | 17.00 | 100.00 | 130.00 | 7.00 | - | - | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 2003 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 195 | 8.00 | 99.00 | - 10.00 | 1.00 | | 175.00 | 58.00 | 117.00 | 1.00 | 1.00 | 150.00 | 120.00 | 1.00 | - | - | - | - | - | - | - | 28.00 |
| 4546M | 2003 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 250 | 4.00 | | 65.00 | 1.00 | | 206.00 | 105.00 | 156.00 | | | 160.00 | 150.00 | - | - | - | - | 1.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 2003 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 260 | 7.00 | 27.00 | 95.00 | 5.00 | 6.00 | 222.00 | 133.00 | 178.00 | | | 185.00 | 170.00 | - | - | - | - | 6.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 2003 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 340 | 20.00 | | 110.00 | 5.00 | | 272.00 | 149.00 | 210.00 | | | 210.00 | 200.00 | - | - | 1.00 | 25.00 | 6.00 | - | 31.00 | | |
| 4546M | 2003 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 370 | 11.00 | 19.00 | 170.00 | 1.00 | 99.00 | 311.00 | 206.00 | 259.00 | | | 260.00 | 245.00 | - | - | 21.00 | 30.00 | 18.00 | - | 30.00 | | |
| 4546M | 2003 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 405 | 31.00 | | 180.00 | 3.00 | | 335.00 | 211.00 | 274.00 | | | 275.00 | 255.00 | - | - | 26.00 | 31.00 | 26.00 | - | 31.00 | | |
| 4546M | 2003 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 410 | 1.00 | | 195.00 | 28.00 | | 354.00 | 236.00 | 295.00 | | | 280.00 | 260.00 | - | - | 30.00 | 31.00 | 28.00 | - | 31.00 | | |
| 4546M | 2003 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 350 | 10.00 | 12.00 | 140.00 | 3.00 | 11.00 | 284.00 | 161.00 | 223.00 | | | 220.00 | 190.00 | - | - | - | - | 28.00 | 7.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 2003 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 260 | 6.00 | 99.00 | 70.00 | 24.00 | | 221.00 | 142.00 | 181.00 | | | 170.00 | 180.00 | - | - | - | - | 5.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 2003 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 230 | 18.00 | 99.00 | 60.00 | 26.00 | | 193.00 | 111.00 | 152.00 | | | 150.00 | 140.00 | - | - | - | - | - | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 2003 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 205 | 13.00 | | 30.00 | 24.00 | | 163.00 | 74.00 | 119.00 | | | 115.00 | 105.00 | - | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 2004 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 215 | 11.00 | | 25.00 | 20.00 | | 165.00 | 79.00 | 123.00 | | | 120.00 | 135.00 | - | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 2004 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 210 | 12.00 | | 25.00 | 28.00 | | 169.00 | 83.00 | 127.00 | | | 115.00 | 135.00 | - | - | - | - | - | - | - | 29.00 | |
| 4546M | 2004 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 260 | 21.00 | | 15.00 | 2.00 | | 196.00 | 90.00 | 143.00 | | | 125.00 | 130.00 | - | - | - | - | 2.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 2004 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 275 | 25.00 | | 60.00 | 11.00 | | 217.00 | 98.00 | 158.00 | | | 180.00 | 150.00 | - | - | - | - | 7.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 2004 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| INDICATIVO | AÑO | MES | NOMBRE | ALTITUD | C_X | C_Y | T_MAX | D1MAX | D2MAX | T_MIN | D1MIN | D2MIN | TM_MAX | TM_MIN | TM_MES | PRIMERA HELADA | ULTIMA HELADA | T_MIN_MAX | T_MAX_MIN | DIAS TMIN_0 | DIAS TMIN_5 | DIAS TMIN_20 | DIAS TMAX_25 | DIAS TMAX_30 | NDIAS1 | NDIAS2 |
|------------|------|-----|-----------------------------|---------|------------|---------------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|--------|--------|--------|----------------|---------------|-----------|-----------|-------------|-------------|--------------|--------------|--------------|--------|--------|
| 4546M | 2005 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 355 | 16.00 | | 135.00 | 28.00 | | 304.00 | 179.00 | 242.00 | | | 260.00 | 210.00 | - | - | 3.00 | 30.00 | 19.00 | - | 30.00 |
| 4546M | 2005 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 375 | 21.00 | | 160.00 | 1.00 | | 308.00 | 188.00 | 249.00 | | | 255.00 | 225.00 | - | - | 4.00 | 31.00 | 21.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 2005 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 355 | 28.00 | | 165.00 | 9.00 | 20.00 | 316.00 | 191.00 | 254.00 | | | 265.00 | 210.00 | - | - | 10.00 | 31.00 | 24.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 2005 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 335 | 4.00 | | 130.00 | 19.00 | 20.00 | 293.00 | 169.00 | 231.00 | | | 260.00 | 210.00 | - | - | 3.00 | 30.00 | 12.00 | - | 30.00 |
| 4546M | 2005 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 295 | 3.00 | | 115.00 | 14.00 | 15.00 | 242.00 | 151.00 | 197.00 | | | 210.00 | 210.00 | - | - | 2.00 | 9.00 | - | 1.00 | 31.00 |
| 4546M | 2005 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 235 | 1.00 | | 35.00 | 27.00 | | 189.00 | 96.00 | 143.00 | | | 120.00 | 140.00 | - | - | - | - | - | 1.00 | 30.00 |
| 4546M | 2005 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 220 | 9.00 | | 30.00 | 12.00 | 13.00 | 173.00 | 76.00 | 125.00 | | | 130.00 | 130.00 | - | - | - | - | - | - | - |
| 4546M | 2006 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 190 | 19.00 | | 15.00 | 31.00 | | 153.00 | 53.00 | 103.00 | | | 105.00 | 95.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 2006 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 205 | 11.00 | | 35.00 | 1.00 | 21.00 | 159.00 | 66.00 | 113.00 | | | 100.00 | 105.00 | - | - | - | - | - | - | 28.00 |
| 4546M | 2006 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 250 | 12.00 | | 45.00 | 6.00 | | 188.00 | 96.00 | 142.00 | | | 145.00 | 145.00 | - | - | - | - | 1.00 | - | - |
| 4546M | 2006 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 250 | 2.00 | 3.00 | 80.00 | 23.00 | | 216.00 | 125.00 | 171.00 | | | 150.00 | 150.00 | - | - | - | - | 2.00 | - | 30.00 |
| 4546M | 2006 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 330 | 17.00 | | 110.00 | 2.00 | | 262.00 | 149.00 | 206.00 | | | 205.00 | 200.00 | - | - | 1.00 | 20.00 | 6.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 2006 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 325 | 21.00 | | 150.00 | 4.00 | 99.00 | 275.00 | 173.00 | 224.00 | | | 235.00 | 200.00 | - | - | 2.00 | 26.00 | 4.00 | - | 30.00 |
| 4546M | 2006 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 410 | 11.00 | | 155.00 | 2.00 | 6.00 | 324.00 | 192.00 | 258.00 | | | 250.00 | 230.00 | - | - | 12.00 | 31.00 | 24.00 | 2.00 | 31.00 |
| 4546M | 2006 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 380 | 30.00 | | 140.00 | 18.00 | | 312.00 | 188.00 | 250.00 | | | 235.00 | 225.00 | - | - | 13.00 | 30.00 | 18.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 2006 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 365 | 3.00 | | 130.00 | 16.00 | 22.00 | 292.00 | 176.00 | 234.00 | | | 235.00 | 225.00 | - | - | 9.00 | 27.00 | 13.00 | 1.00 | 30.00 |
| 4546M | 2006 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 285 | 31.00 | | 120.00 | 12.00 | | 247.00 | 159.00 | 203.00 | | | 210.00 | 195.00 | - | - | - | - | 15.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 2006 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 250 | 1.00 | | 85.00 | 17.00 | 27.00 | 204.00 | 128.00 | 166.00 | | | 150.00 | 195.00 | - | - | - | - | 1.00 | - | 2.00 |
| 4546M | 2006 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 205 | 31.00 | | 20.00 | 25.00 | | 164.00 | 65.00 | 115.00 | | | 120.00 | 130.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 2007 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 215 | 19.00 | | 15.00 | 25.00 | | 156.00 | 55.00 | 106.00 | | | 80.00 | 85.00 | - | - | - | - | - | - | - |
| 4546M | 2007 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 225 | 28.00 | | 55.00 | 1.00 | 5.00 | 178.00 | 99.00 | 139.00 | | | 110.00 | 165.00 | - | - | - | - | - | - | 28.00 |
| 4546M | 2007 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 275 | 10.00 | | 60.00 | 22.00 | 23.00 | 215.00 | 96.00 | 156.00 | | | 155.00 | 140.00 | - | - | - | - | 3.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 2007 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 300 | 23.00 | | 70.00 | 6.00 | | 226.00 | 121.00 | 173.00 | | | 170.00 | 170.00 | - | - | - | - | 7.00 | 1.00 | 30.00 |
| 4546M | 2007 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 345 | 17.00 | | 115.00 | 1.00 | | 263.00 | 144.00 | 204.00 | | | 200.00 | 170.00 | - | - | - | - | 20.00 | 6.00 | 31.00 |
| 4546M | 2007 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 355 | 29.00 | | 150.00 | 1.00 | 19.00 | 287.00 | 173.00 | 230.00 | | | 245.00 | 200.00 | - | - | 2.00 | 29.00 | 10.00 | - | 30.00 |
| 4546M | 2007 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 380 | 4.00 | 99.00 | 160.00 | 21.00 | | 329.00 | 190.00 | 260.00 | | | 275.00 | 220.00 | - | - | 12.00 | 31.00 | 27.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 2007 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 380 | 19.00 | | 170.00 | 7.00 | 8.00 | 315.00 | 192.00 | 254.00 | | | 245.00 | 225.00 | - | - | 12.00 | 30.00 | 23.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 2007 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 325 | 5.00 | | 125.00 | 27.00 | | 281.00 | 179.00 | 230.00 | | | 245.00 | 220.00 | - | - | 8.00 | 27.00 | 8.00 | 5.00 | 30.00 |
| 4546M | 2007 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 325 | 9.00 | | 105.00 | 27.00 | 31.00 | 271.00 | 152.0 | | | | | | | | | | | | |

| INDICATIVO | AÑO | MES | NOMBRE | ALTITUD | C_X | C_Y | T_MAX | D1MAX | D2MAX | T_MIN | D1MIN | D2MIN | TM_MAX | TM_MIN | TM_MES | PRIMERA HELADA | ULTIMA HELADA | T_MIN_MAX | T_MAX_MIN | DIAS TMIN_0 | DIAS TMIN_5 | DIAS TMIN_20 | DIAS TMAX_25 | DIAS TMAX_30 | NDIAS1 | NDIAS2 |
|------------|------|-----|-----------------------------|---------|------------|---------------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|--------|--------|--------|----------------|---------------|-----------|-----------|-------------|-------------|--------------|--------------|--------------|--------|--------|
| 4546M | 2008 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 230 | 9.00 | | 20.00 | 28.00 | | 189.00 | 71.00 | 130.00 | | | 135.00 | 110.00 | - | - | - | - | - | - | 30.00 |
| 4546M | 2008 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 215 | 21.00 | | 15.00 | 16.00 | | 155.00 | 65.00 | 110.00 | | | 95.00 | 115.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 2009 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 180 | 23.00 | | 2.00 | 9.00 | 10.00 | 141.00 | 56.00 | 99.00 | | | 100.00 | 135.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 2009 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 210 | 12.00 | | 30.00 | 18.00 | | 169.00 | 57.00 | 113.00 | | | 130.00 | 100.00 | - | - | - | - | - | - | 28.00 |
| 4546M | 2009 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 250 | 11.00 | 20.00 | 40.00 | 31.00 | | 205.00 | 87.00 | 146.00 | | | 120.00 | 125.00 | - | - | - | - | 2.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 2009 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 275 | 24.00 | | 45.00 | 15.00 | | 204.00 | 85.00 | 145.00 | | | 160.00 | 115.00 | - | - | - | 3.00 | - | - | 30.00 |
| 4546M | 2009 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 300 | 26.00 | | 90.00 | 1.00 | 22.00 | 241.00 | 124.00 | 183.00 | | | 205.00 | 165.00 | - | - | - | 12.00 | 1.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 2009 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 385 | 20.00 | | 105.00 | 7.00 | | 291.00 | 169.00 | 230.00 | | | 215.00 | 235.00 | - | - | 6.00 | 24.00 | 14.00 | - | 30.00 |
| 4546M | 2009 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 370 | 30.00 | | 160.00 | 7.00 | 99.00 | 317.00 | 179.00 | 248.00 | | | 260.00 | 200.00 | - | - | 3.00 | 31.00 | 24.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 2009 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 370 | 20.00 | | 150.00 | 3.00 | | 318.00 | 185.00 | 252.00 | | | 265.00 | 200.00 | - | - | 8.00 | 31.00 | 24.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 2009 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 360 | 4.00 | | 120.00 | 18.00 | 19.00 | 277.00 | 165.00 | 221.00 | | | 220.00 | 205.00 | - | - | 3.00 | 23.00 | 7.00 | - | 30.00 |
| 4546M | 2009 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 300 | 2.00 | 99.00 | 90.00 | 13.00 | | 255.00 | 140.00 | 198.00 | | | 195.00 | 205.00 | - | - | 1.00 | 15.00 | 3.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 2009 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 260 | 1.00 | | 5.00 | 24.00 | | 189.00 | 88.00 | 139.00 | | | 115.00 | 170.00 | - | - | 1.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 2009 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 190 | 24.00 | | -20.00 | 20.00 | | 158.00 | 70.00 | 114.00 | 15.00 | 20.00 | 100.00 | 145.00 | 2.00 | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 2010 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 175 | 1.00 | 99.00 | -15.00 | 9.00 | | 147.00 | 65.00 | 106.00 | 9.00 | 9.00 | 60.00 | 120.00 | 1.00 | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 2010 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 210 | 27.00 | | 20.00 | 14.00 | 20.00 | 154.00 | 78.00 | 117.00 | | | 65.00 | 135.00 | - | - | - | - | - | - | 28.00 |
| 4546M | 2010 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 220 | 20.00 | | 35.00 | 10.00 | | 176.00 | 83.00 | 130.00 | | | 130.00 | 150.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 2010 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 290 | 27.00 | | 60.00 | 4.00 | | 222.00 | 117.00 | 170.00 | | | 180.00 | 150.00 | - | - | - | 7.00 | - | - | 30.00 |
| 4546M | 2010 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 340 | 31.00 | | 80.00 | 7.00 | 13.00 | 241.00 | 122.00 | 182.00 | | | 190.00 | 180.00 | - | - | - | 12.00 | 3.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 2010 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 325 | 2.00 | 30.00 | 100.00 | 11.00 | | 264.00 | 153.00 | 209.00 | | | 210.00 | 220.00 | - | - | 2.00 | 18.00 | 4.00 | - | 30.00 |
| 4546M | 2010 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 370 | 4.00 | | 155.00 | 15.00 | 16.00 | 321.00 | 188.00 | 255.00 | | | 280.00 | 225.00 | - | - | 14.00 | 31.00 | 23.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 2010 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 380 | 11.00 | 27.00 | 165.00 | 18.00 | | 324.00 | 202.00 | 263.00 | | | 260.00 | 260.00 | - | - | 20.00 | 31.00 | 26.00 | - | 31.00 |
| 4546M | 2010 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 330 | 4.00 | | 110.00 | 27.00 | | 271.00 | 158.00 | 215.00 | | | 200.00 | 200.00 | - | - | 2.00 | 25.00 | 7.00 | - | 30.00 |
| 4546M | 2010 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 270 | 1.00 | | 70.00 | 20.00 | | 235.00 | 124.00 | 180.00 | | | 190.00 | 180.00 | - | - | 6.00 | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 2010 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 250 | 3.00 | 5.00 | 30.00 | 28.00 | | 185.00 | 90.00 | 137.00 | | | 115.00 | 130.00 | - | - | 2.00 | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 2010 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 220 | 9.00 | | - | 15.00 | | 155.00 | 79.00 | 117.00 | 15.00 | 15.00 | 95.00 | 170.00 | 1.00 | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 2011 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 190 | 11.00 | 20.00 | 25.00 | 30.00 | | 157.00 | 69.00 | 113.00 | | | 85.00 | 140.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 2011 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 250 | 25.00 | | 10.00 | 1.00 | | 182.00 | 63.00 | 123.00 | | | 135.00 | 135.00 | - | - | - | 1.00 | - | - | 28.00 |
| 4546M | 2011 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 260 | 31.00 | | 10.00 | 3.00 | | 179.00 | 76.00 | 128.00 | | | 95.00 | 130.00 | - | - | 1.00 | -</ | | | |

| INDICATIVO | AÑO | MES | NOMBRE | ALTITUD | C_X | C_Y | T_MAX | D1MAX | D2MAX | T_MIN | D1MIN | D2MIN | TM_MAX | TM_MIN | TM_MES | PRIMERA HELADA | ULTIMA HELADA | T_MIN_MAX | T_MAX_MIN | DIAS TMIN_0 | DIAS TMIN_5 | DIAS TMIN_20 | DIAS TMAX_25 | DIAS TMAX_30 | NDIAS1 | NDIAS2 | |
|------------|------|-----|-----------------------------|---------|------------|---------------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|--------|--------|--------|----------------|---------------|-----------|-----------|-------------|-------------|--------------|--------------|--------------|--------|--------|-------|
| 4546M | 2012 | 4 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 240 | 17.00 | 99.00 | 60.00 | 6.00 | | 198.00 | 104.00 | 151.00 | | | 160.00 | 155.00 | - | - | - | - | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 2012 | 5 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 395 | 14.00 | | 55.00 | 1.00 | | 272.00 | 139.00 | 206.00 | | | 180.00 | 205.00 | - | - | 3.00 | 20.00 | 11.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 2012 | 6 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 350 | 26.00 | 28.00 | 140.00 | 9.00 | | 303.00 | 161.00 | 232.00 | | | 230.00 | 205.00 | - | - | 3.00 | 27.00 | 19.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 2012 | 7 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 380 | 20.00 | | 140.00 | 1.00 | 28.00 | 316.00 | 170.00 | 243.00 | | | 240.00 | 200.00 | - | - | 4.00 | 29.00 | 21.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 2012 | 8 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 420 | 11.00 | | 155.00 | 26.00 | | 333.00 | 184.00 | 258.00 | | | 265.00 | 240.00 | - | - | 6.00 | 31.00 | 27.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 2012 | 9 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 355 | 13.00 | | 110.00 | 28.00 | | 274.00 | 156.00 | 215.00 | | | 160.00 | 200.00 | - | - | 1.00 | 22.00 | 9.00 | - | 30.00 | |
| 4546M | 2012 | 10 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 315 | 9.00 | | 50.00 | 17.00 | | 229.00 | 121.00 | 175.00 | | | 170.00 | 195.00 | - | - | - | 10.00 | 3.00 | - | 31.00 | |
| 4546M | 2012 | 11 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 210 | 3.00 | | 40.00 | 30.00 | | 175.00 | 90.00 | 133.00 | | | 130.00 | 170.00 | - | - | - | - | - | - | 30.00 | |
| 4546M | 2012 | 12 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 195 | 17.00 | | - | 28.00 | | 158.00 | 57.00 | 108.00 | 28.00 | 28.00 | 100.00 | 130.00 | 1.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 |
| 4546M | 2013 | 1 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 185 | 29.00 | 99.00 | 15.00 | 30.00 | 31.00 | 153.00 | 56.00 | 105.00 | | | 125.00 | 120.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |
| 4546M | 2013 | 2 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 195 | 14.00 | | 5.00 | 27.00 | 28.00 | 147.00 | 44.00 | 96.00 | | | 95.00 | 80.00 | - | - | - | - | - | - | 28.00 | |
| 4546M | 2013 | 3 | ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO) | 23 | 652,122.42 | 4,121,333.402 | 195 | 28.00 | 30.00 | 15.00 | 14.00 | | 165.00 | 80.00 | 122.00 | | | 130.00 | 130.00 | - | - | - | - | - | - | 31.00 | |

APÉNDICE 3. PRECIPITACIONES MÁXIMAS EN 24 HORAS

ESTACION 4546M: ISLA CRISTINA (CAÑ. CORCHO)

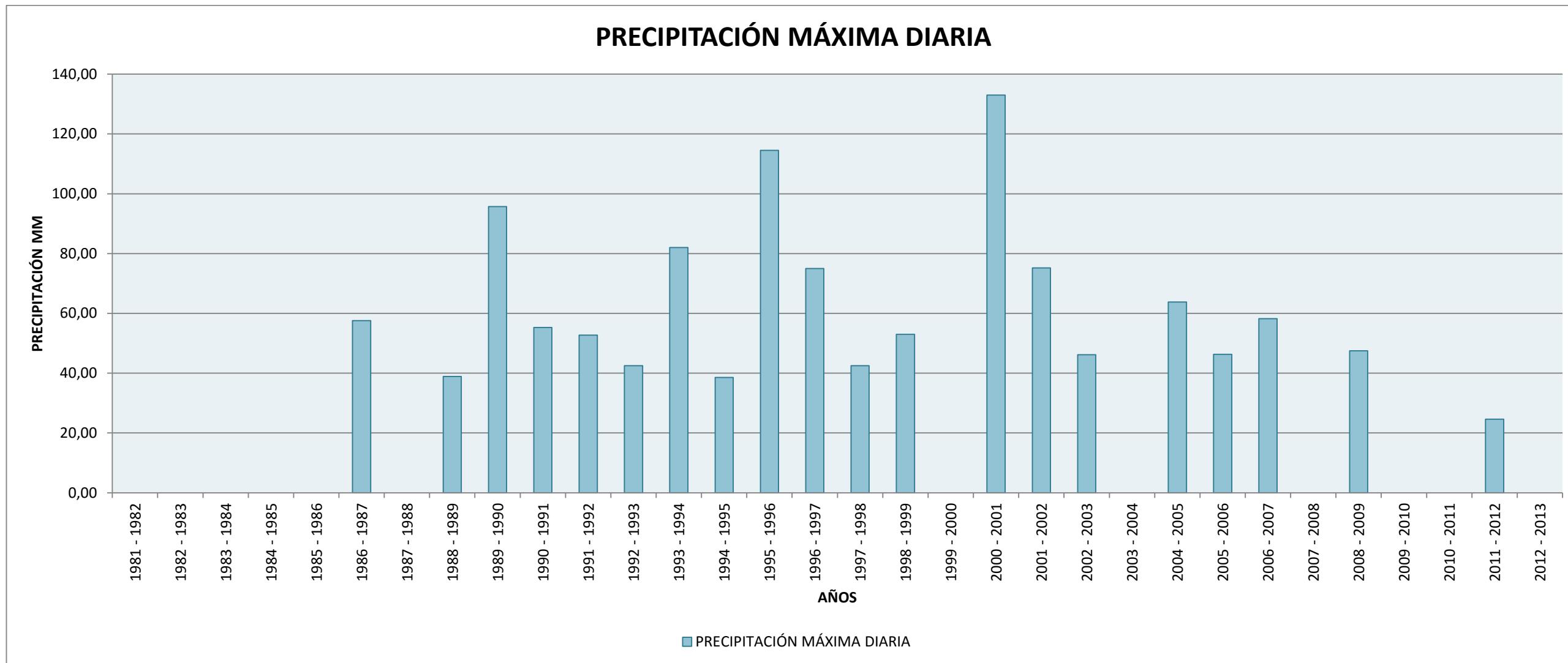
PRECIPITACIÓN MÁXIMA DIARIA

| AÑOS | (*) | OCT | NOV | DIC | ENE | FEB | MAR | ABR | MAY | JUN | JUL | AGO | SEP | ANUAL | MES |
|---------------|-----|-------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|-------|
| 1981 - 1982 | (1) | * | * | 50.00 | 24.20 | 9.90 | 32.20 | * | * | * | * | * | * | * | * |
| 1982 - 1983 | (2) | * | * | * | * | * | * | * | * | * | * | * | * | * | * |
| 1983 - 1984 | (2) | * | * | * | * | * | * | * | * | * | * | * | * | * | * |
| 1984 - 1985 | (1) | * | * | * | * | * | 0.00 | 32.60 | 7.40 | * | * | * | * | * | * |
| 1985 - 1986 | (1) | * | 11.00 | 53.00 | 15.20 | 23.30 | 27.00 | 22.30 | * | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 10.10 | * | * |
| 1986 - 1987 | | 17.00 | 57.60 | 11.20 | 17.40 | 23.30 | 7.80 | 10.50 | 0.00 | 1.60 | 5.00 | 9.50 | 8.20 | 57.60 | 11.00 |
| 1987 - 1988 | (1) | 23.40 | * | * | 15.20 | 28.30 | 7.50 | 0.90 | 47.50 | 14.50 | * | 0.00 | 0.00 | * | * |
| 1988 - 1989 | | 17.70 | 32.60 | 0.00 | 38.90 | 19.80 | 6.20 | 26.60 | 3.20 | 7.40 | 0.00 | 2.00 | 12.30 | 38.90 | 1.00 |
| 1989 - 1990 | | 47.00 | 55.00 | 95.70 | 24.00 | 0.00 | 18.30 | 19.00 | 0.60 | 1.70 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 95.70 | 12.00 |
| 1990 - 1991 | | 20.00 | 31.00 | 15.20 | 5.80 | 55.30 | 16.90 | 29.70 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.30 | 15.80 | 55.30 | 2.00 |
| 1991 - 1992 | | 52.70 | 3.60 | 40.00 | 21.90 | 19.60 | 15.50 | 14.50 | 13.30 | 50.20 | 0.00 | 7.00 | 16.70 | 52.70 | 10.00 |
| 1992 - 1993 | | 38.50 | 2.50 | 42.50 | 23.00 | 5.00 | 40.00 | 9.70 | 30.50 | 4.20 | 0.00 | 0.00 | 5.00 | 42.50 | 12.00 |
| 1993 - 1994 | | 82.00 | 14.00 | 0.00 | 7.60 | 33.20 | 0.00 | 24.80 | 37.50 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 1.00 | 82.00 | 10.00 |
| 1994 - 1995 | | 16.50 | 27.30 | 38.60 | 18.10 | 25.00 | 30.00 | 15.30 | 4.00 | 13.50 | 1.50 | 0.00 | 2.50 | 38.60 | 12.00 |
| 1995 - 1996 | | 2.00 | 68.70 | 114.50 | 29.50 | 11.50 | 23.00 | 10.50 | 18.50 | 0.00 | 1.50 | 0.00 | 14.30 | 114.50 | 12.00 |
| 1996 - 1997 | | 26.00 | 60.20 | 75.00 | 35.50 | 5.50 | 0.00 | 21.50 | 4.80 | 16.60 | 8.00 | 1.80 | 16.50 | 75.00 | 12.00 |
| 1997 - 1998 | | 34.50 | 42.50 | 36.00 | 20.20 | 27.20 | 6.50 | 14.20 | 7.20 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 18.50 | 42.50 | 11.00 |
| 1998 - 1999 | | 4.50 | 6.30 | 17.80 | 26.50 | 14.00 | 53.00 | 18.10 | 15.00 | 0.00 | 6.30 | 0.00 | 24.70 | 53.00 | 3.00 |
| 1999 - 2000 | (1) | 17.20 | 6.30 | 16.20 | 13.00 | * | * | 32.00 | 28.50 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 8.20 | * | * |
| 2000 - 2001 | | 14.50 | 25.30 | 133.00 | 26.30 | 17.10 | 23.50 | 3.70 | 2.20 | 0.00 | 0.00 | 0.50 | 40.60 | 133.00 | 12.00 |
| 2001 - 2002 | | 38.80 | 75.20 | 19.30 | 10.40 | 3.80 | 18.10 | 27.50 | 4.20 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 21.00 | 75.20 | 11.00 |
| 2002 - 2003 | | 32.30 | 21.20 | 39.80 | 17.10 | 21.00 | 46.20 | 35.20 | 10.20 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 23.30 | 46.20 | 3.00 |
| 2003 - 2004 | (1) | 88.00 | * | 14.80 | 9.00 | 62.50 | 21.30 | 9.70 | 13.50 | 0.00 | 0.00 | 3.50 | 1.20 | * | * |
| 2004 - 2005 | | 63.80 | 31.80 | 3.20 | 0.00 | 21.70 | 9.60 | 0.00 | 7.20 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 63.80 | 10.00 |
| 2005 - 2006 | | 43.60 | 29.90 | 46.30 | 38.60 | 18.50 | 15.30 | 22.00 | 0.00 | 12.20 | 0.80 | 16.60 | 22.00 | 46.30 | 12.00 |
| 2006 - 2007 | | 20.10 | 58.20 | 16.60 | 13.00 | 50.80 | 18.60 | 17.50 | 11.90 | 2.70 | 0.00 | 17.00 | 31.10 | 58.20 | 11.00 |
| 2007 - 2008 | (1) | 93.80 | 32.70 | 20.60 | * | 15.50 | 72.10 | 74.50 | 14.30 | 0.00 | 0.50 | 0.00 | 25.10 | * | * |
| 2008 - 2009 | | 34.10 | 6.10 | 12.00 | 47.50 | 17.30 | 14.20 | 13.00 | 2.80 | 4.50 | 0.00 | 0.00 | 8.50 | 47.50 | 1.00 |
| 2009 - 2010 | (1) | 26.80 | 6.50 | 61.40 | 49.50 | 35.40 | 20.50 | 20.30 | 4.00 | * | 0.00 | 1.00 | 0.00 | * | * |
| 2010 - 2011 | (1) | 24.80 | 30.60 | * | 12.90 | 12.00 | 45.50 | * | 17.80 | 0.00 | 0.00 | 3.00 | * | * | * |
| 2011 - 2012 | | 24.60 | 24.60 | 2.00 | 13.40 | 0.00 | 24.10 | 6.10 | 6.50 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 7.50 | 24.60 | 10.00 |
| 2012 - 2013 | (1) | 24.00 | 41.40 | 10.50 | 15.60 | * | 42.30 | * | * | * | * | * | * | * | * |
| DATOS VÁLIDOS | | 20.00 | 20.00 | 20.00 | 20.00 | 20.00 | 20.00 | 20.00 | 20.00 | 20.00 | 20.00 | 20.00 | 20.00 | 20.00 | |
| MENSUAL | | 82.00 | 75.20 | 133.00 | 47.50 | 55.30 | 53.00 | 35.20 | 37.50 | 50.20 | 8.00 | 17.00 | 40.60 | 133.00 | |

(1) Año incompleto

(2) Años sin datos

(3) Año completado con datos de estaciones cercanas



NOTA: Los valores que aparecen como 0 corresponden a años incompletos

APÉNDICE 4. AJUSTES ESTADÍSTICOS DE LA PRECIPITACIÓN MÁX EN 24 H

ESTIMACIÓN DE LAS PRECIPITACIONES CORRESPONDIENTES A LOS DISTINTOS PERIODOS DE RETORNO SEGÚN GUMBEL. ESTACIÓN 4546M

* Y(T) y X(T) son respectivamente los valores teóricos de la precipitación y de la variable reducida según la recta de Gumbel.

| AÑO | PRECIPITACIÓN MÁXIMA (mm/24h) |
|------|-------------------------------|
| 1981 | * |
| 1982 | * |
| 1983 | * |
| 1984 | * |
| 1985 | * |
| 1986 | 57.6 |
| 1987 | * |
| 1988 | 38.9 |
| 1989 | 95.7 |
| 1990 | 55.3 |
| 1991 | 52.7 |
| 1992 | 42.5 |
| 1993 | 82.0 |
| 1994 | 38.6 |
| 1995 | 114.5 |
| 1996 | 75.0 |
| 1997 | 42.5 |
| 1998 | 53.0 |
| 1999 | * |
| 2000 | 133.0 |
| 2001 | 75.2 |
| 2002 | 46.2 |
| 2003 | * |
| 2004 | 63.8 |
| 2005 | 46.3 |
| 2006 | 58.2 |
| 2007 | * |
| 2008 | 47.5 |
| 2009 | * |
| 2010 | * |
| 2011 | 24.6 |
| 2012 | * |

| Nº ORDEN | PRECIPITACIÓN MÁXIMA (mm/24h) | PROBABILIDAD INTRÍNSECA | VARIABLE REDUCIDA | Y(T) | X(T) | T | F(x) |
|----------|-------------------------------|-------------------------|-------------------|------|--------|-------|------|
| 1 | 24.6 | 4.76 | -1.11 | | | | 0.07 |
| 2 | 38.6 | 9.52 | -0.86 | 0.37 | 58.26 | 1.11 | 0.22 |
| 3 | 38.9 | 14.29 | -0.67 | 0.90 | 71.55 | 1.17 | 0.22 |
| 4 | 42.5 | 19.05 | -0.51 | 1.25 | 80.05 | 1.24 | 0.27 |
| 5 | 42.5 | 23.81 | -0.36 | 1.50 | 86.35 | 1.31 | 0.27 |
| 6 | 46.2 | 28.57 | -0.23 | 1.70 | 91.36 | 1.40 | 0.32 |
| 7 | 46.3 | 33.33 | -0.09 | 1.87 | 95.51 | 1.50 | 0.33 |
| 8 | 47.5 | 38.10 | 0.04 | 2.01 | 99.07 | 1.62 | 0.34 |
| 9 | 52.7 | 42.86 | 0.17 | 2.14 | 102.18 | 1.75 | 0.42 |
| 10 | 53.0 | 47.62 | 0.30 | 2.25 | 104.94 | 1.91 | 0.42 |
| 11 | 55.3 | 52.38 | 0.44 | 2.35 | 107.43 | 2.10 | 0.46 |
| 12 | 57.6 | 57.14 | 0.58 | 2.44 | 109.69 | 2.33 | 0.49 |
| 13 | 58.2 | 61.90 | 0.73 | 2.53 | 111.75 | 2.63 | 0.50 |
| 14 | 63.8 | 66.67 | 0.90 | 2.60 | 113.66 | 3.00 | 0.57 |
| 15 | 75.0 | 71.43 | 1.09 | 2.67 | 115.44 | 3.50 | 0.70 |
| 16 | 75.2 | 76.19 | 1.30 | 2.74 | 117.09 | 4.20 | 0.70 |
| 17 | 82.0 | 80.95 | 1.55 | 2.80 | 118.64 | 5.25 | 0.77 |
| 18 | 95.7 | 85.71 | 1.87 | 2.86 | 120.10 | 7.00 | 0.86 |
| 19 | 114.5 | 90.48 | 2.30 | 2.92 | 121.48 | 10.50 | 0.93 |
| 20 | 133.0 | 95.24 | 3.02 | 2.97 | 122.78 | 21.00 | 0.97 |

| Kolmogorov-Smirnov | |
|--------------------|--------------|
| Fs(x) | F(x) - Fs(x) |
| 0.05 | 0.02 |
| 0.10 | 0.12 |
| 0.15 | 0.07 |
| 0.20 | 0.07 |
| 0.25 | 0.02 |
| 0.30 | 0.02 |
| 0.35 | 0.02 |
| 0.40 | 0.06 |
| 0.45 | 0.03 |
| 0.50 | 0.08 |
| 0.55 | 0.09 |
| 0.60 | 0.11 |
| 0.65 | 0.15 |
| 0.70 | 0.13 |
| 0.75 | 0.05 |
| 0.80 | 0.10 |
| 0.85 | 0.08 |
| 0.90 | 0.04 |
| 0.95 | 0.02 |
| 1.00 | 0.03 |

| DATOS | VARIABLE REDUCIDA | PARÁMETROS |
|--------------|-------------------|------------|
| Nº DATOS | 20 | C.CORRE |
| MEDIA | 62.16 | BETA |
| DESV. TÍPICA | 26.34 | ALFA |
| | | 0.876 |
| | | 49.182 |
| | | 0.040 |

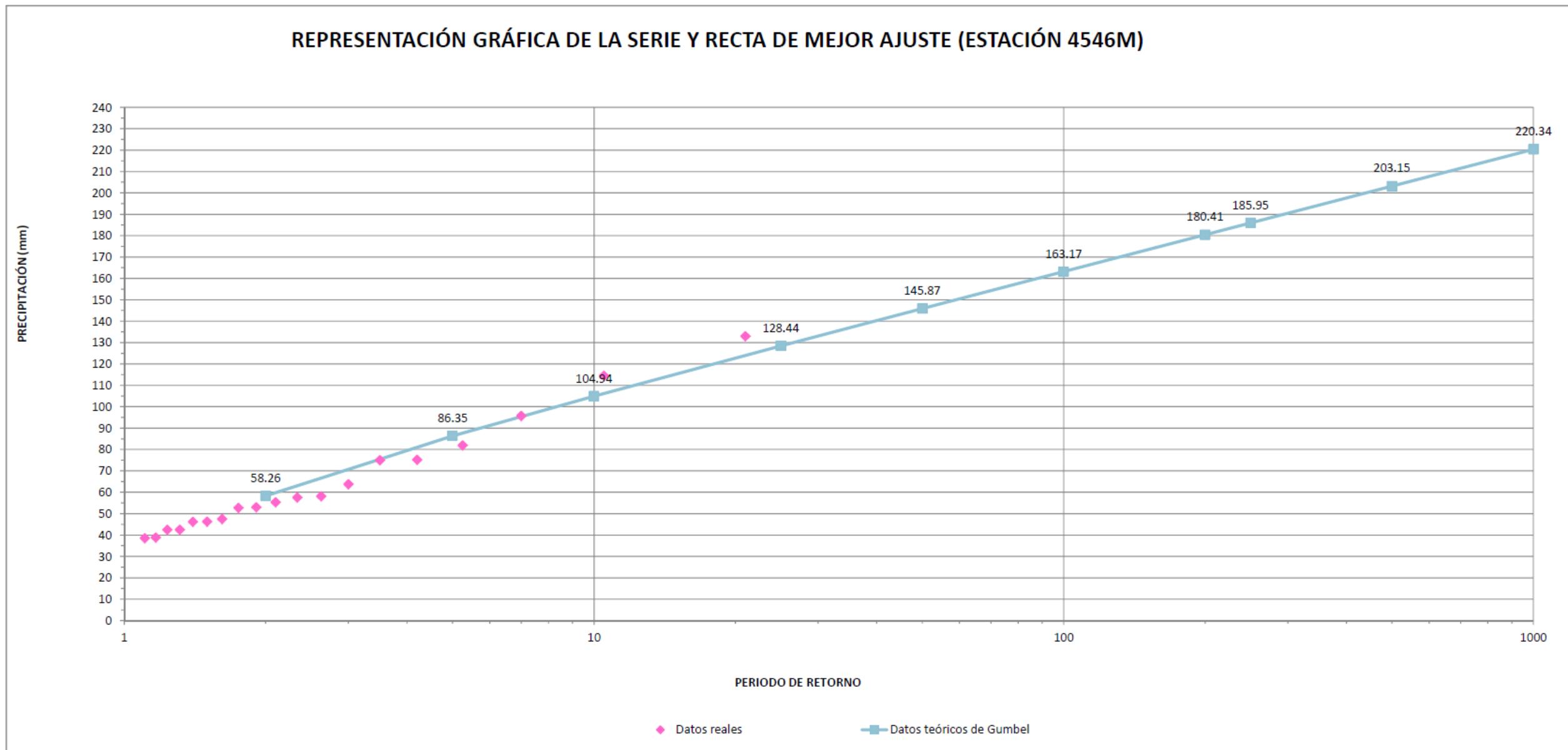
| PERÍODO DE RETORNO | PROBABILIDAD | Y(T) | PRECIPITACIÓN [mm] |
|--------------------|--------------|------|--------------------|
| 2 | 0.5 | 0.37 | 58.26 |
| 5 | 0.8 | 1.50 | 86.35 |
| 10 | 0.9 | 2.25 | 104.94 |
| 25 | 0.96 | 3.20 | 128.44 |
| 50 | 0.98 | 3.90 | 145.87 |
| 100 | 0.99 | 4.60 | 163.17 |
| 200 | 0.995 | 5.30 | 180.41 |
| 250 | 0.996 | 5.52 | 185.95 |
| 500 | 0.998 | 6.21 | 203.15 |
| 1000 | 0.999 | 6.91 | 220.34 |

| PRUEBA ESTADÍSTICA χ^2 EN LA SERIE | | | | |
|---|------------------------------|---|---|----------|
| Nº INTERVALOS= | 5 | | | |
| Nº DE GRADOS DE LIBERTAD v= k-r-1= k-2-1= | 2 | | | |
| NIVEL DE CONFIANZA= | 99.00% | | | |
| INTERVALO (k) | Nº OBSERV. (O _i) | PROBABILIDAD OBSERVADA (O _i /Nº DATOS) | PROBABILIDAD ESPERADA (F(x)=EXP(-EXP(-α(x-((O _i -E _i) ² /E _i))) | χ^2 |
| Hasta 20 | 0 | 0.000 | 0.039 | 0.764 |
| 20-40 | 3 | 0.150 | 0.235 | 0.216 |
| 40-60 | 10 | 0.500 | 0.524 | 3.077 |
| 60-80 | 3 | 0.150 | 0.750 | 0.506 |
| 80-100 | 2 | 0.100 | 0.879 | 0.137 |
| χ^2 muestral | | | 4.700 | |
| Función χ^2 | | | 99.00% | 9.21 |

El valor muestral es menor que la función

El Ajuste se considera ADECUADO para el nivel de confianza exigido

| PRUEBA ESTADÍSTICA TEST KOLMOGOROV-SMIRNOV | |
|--|-------|
| D | 0.15 |
| NIVEL DE CONFIANZA (90, 95 ó 99%) | 99% |
| NIVEL CRÍTICO ESTADÍSTICO | 0.364 |
| El valor absoluto de las diferencias (D) es menor que el nivel crítico | |
| El Ajuste se considera ADECUADO para el nivel de confianza exigido | |
| La prueba estadística X2, se realiza de forma complementaria al test de Kolmogorov ya que su validez depende de la tramificación escogida. | |



AJUSTE A UNA DISTRIBUCIÓN EXTREMAL TIPO SQRT- ET POR EL METODO DE LA MAXIMA VERO SIMILITUD
FUNCIÓN DE DISTRIBUCIÓN SQRT

$$F(x) = e^{-\kappa(1 + \sqrt{\alpha x}) e^{(-\alpha x)}}$$

$$F_n(x) = 1 - \frac{m}{n+1}$$

PRUEBA DE KOLMOGOROV

$$D_n = \max[F_n(x) - F(x)]$$

$$z = \sqrt{n} \cdot D_n$$

$$P(z) = 1 - k(z)$$

Estación nº: 4546M - ISLA CRISTINA - CAÑ. CORCHO

Nº de datos (n): 20

| Serie | Nº de dato | Registro | Frecuencia | P. retorno |
|--------|------------|----------|------------|------------|
| | m | x | Fn(x) | T |
| 24.60 | 1 | 133.00 | 0.9524 | 21.00 |
| 38.60 | 2 | 114.50 | 0.9048 | 10.50 |
| 38.90 | 3 | 95.70 | 0.8571 | 7.00 |
| 42.50 | 4 | 82.00 | 0.8095 | 5.25 |
| 42.50 | 5 | 75.20 | 0.7619 | 4.20 |
| 46.20 | 6 | 75.00 | 0.7143 | 3.50 |
| 46.30 | 7 | 63.80 | 0.6667 | 3.00 |
| 47.50 | 8 | 58.20 | 0.6190 | 2.63 |
| 52.70 | 9 | 57.60 | 0.5714 | 2.33 |
| 53.00 | 10 | 55.30 | 0.5238 | 2.10 |
| 55.30 | 11 | 53.00 | 0.4762 | 1.91 |
| 57.60 | 12 | 52.70 | 0.4286 | 1.75 |
| 58.20 | 13 | 47.50 | 0.3810 | 1.62 |
| 63.80 | 14 | 46.30 | 0.3333 | 1.50 |
| 75.00 | 15 | 46.20 | 0.2857 | 1.40 |
| 75.20 | 16 | 42.50 | 0.2381 | 1.31 |
| 82.00 | 17 | 42.50 | 0.1905 | 1.24 |
| 95.70 | 18 | 38.90 | 0.1429 | 1.17 |
| 114.50 | 19 | 38.60 | 0.0952 | 1.11 |
| 133.00 | 20 | 24.60 | 0.0476 | 1.05 |

Parámetros de la serie

$$\begin{array}{ll} \text{Media} & \text{D. Típica} \\ x & s \\ 62.15 & 26.34 \end{array}$$

Parámetros del ajuste

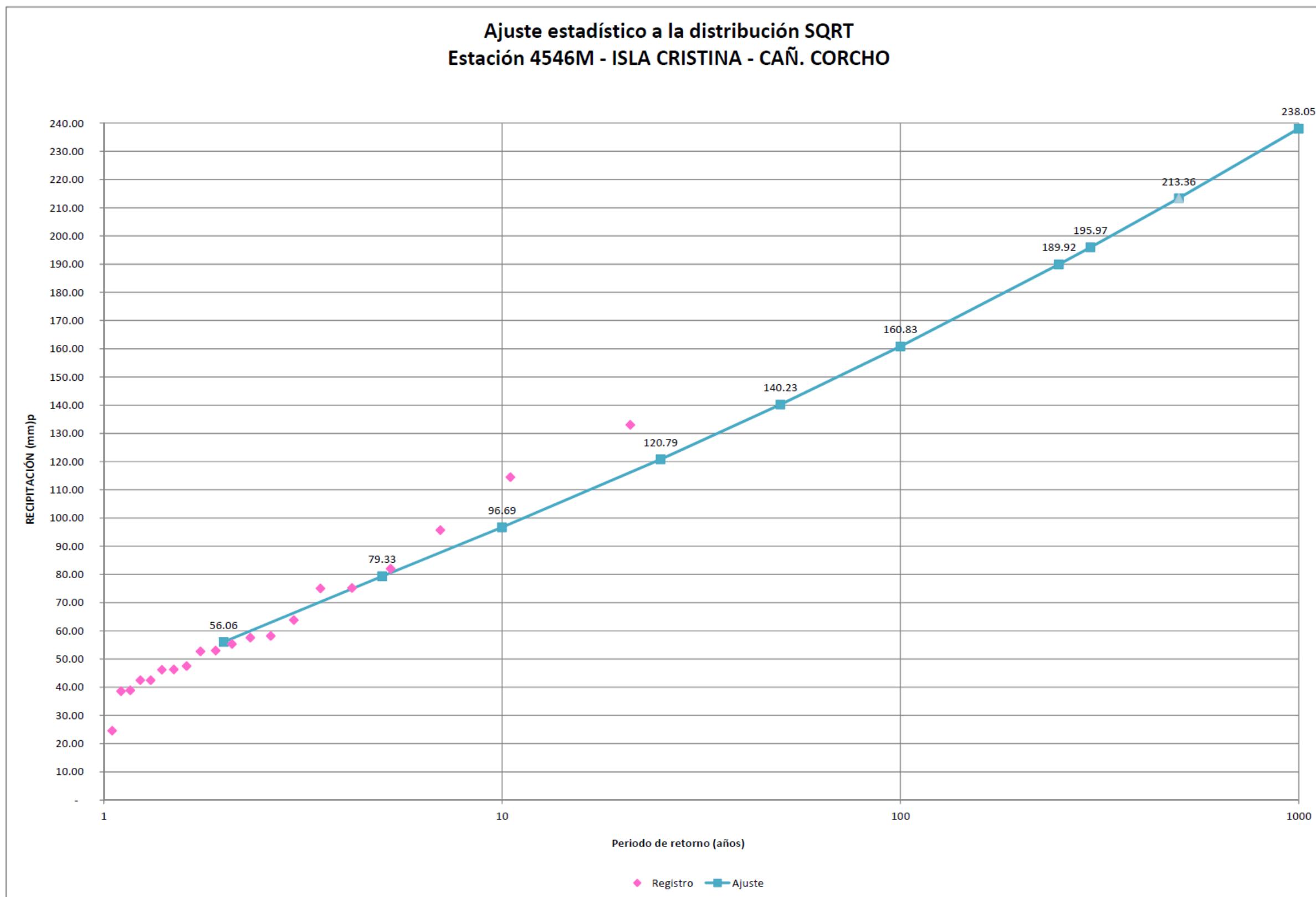
$$\begin{array}{ll} \text{Lambda} & \text{Alfa} \\ 78.65881 & 0.82090 \end{array}$$

Prueba de Kolmogorov

$$\begin{array}{lll} \text{Dmax} & z & P(z) \\ 0.08094 & 0.36195 & 0.99944 \end{array}$$

| P. retorno | Frecuencia | Ajuste |
|------------|------------|--------|
| T | F(x) | x |
| 2.00 | 0.5000 | 56.06 |
| 5.00 | 0.8000 | 79.33 |
| 10.00 | 0.9000 | 96.69 |
| 25.00 | 0.9600 | 120.79 |
| 50.00 | 0.9800 | 140.23 |
| 100.00 | 0.9900 | 160.83 |
| 250.00 | 0.9960 | 189.92 |
| 300.00 | 0.9967 | 195.97 |
| 500.00 | 0.9980 | 213.36 |
| 1000.00 | 0.9990 | 238.05 |
| 5000.00 | 0.9998 | 300.17 |
| 10000.00 | 0.9999 | 328.99 |

| P. retorno | Frecuencia | Ajuste 1 |
|------------|------------|----------|
| T | F(x) | x |
| 500.00 | 0.9980 | 213.362 |



APÉNDICE 5. CONTACTOS MANTENIDOS


SOLICITUD DE PRESTACIONES METEOROLÓGICAS (L1)
1. DATOS DEL SOLICITANTE

| | | | |
|--|--|---|--|
| CIF/NIF: A28220168 | Empresa (Nombre) // Particular (Nombre y Apellidos): Ineco | | |
| Su referencia: Proyecto Vía Servicio A-49. Acceso Chare (Lepe) | | | |
| Sector de actividad(*): TRANSPORTE TERRESTRE / Ferroviario | | | |
| <input type="checkbox"/> Empresa Privada | <input checked="" type="checkbox"/> Empresa Pública | <input type="checkbox"/> Administración Pública | <input type="checkbox"/> Particular/Autónomo |
| Domicilio Fiscal: Paseo de la Habana 138 | | Código Postal: 28036 | |
| Localidad: MADRID | Provincia: Madrid | País: España | |
| Teléfono: 914521200 | Fax: | E-mail: jose.diezdetejada@ineco.es | |

(*) En caso de administración pública o enseñanza universitaria, llenar el apartado 5 y cumplimentar (1) para obtener el descuento aplicable en el precio de la información y presentar documento original.

2. DATOS DE LA PERSONA DE CONTACTO (rellenar únicamente en caso de ser distintos que los del solicitante)

| | | |
|---|------|------------------------------------|
| Persona de contacto (nombre y apellidos): Jose Antonio Díez de Tejada | | |
| Teléfono: | Fax: | E-mail: jose.diezdetejada@ineco.es |
| Dirección de contacto: Avenida del Partenón 4-6, MADRID, 28042 (Madrid), España | | |

3. DESCRIPCIÓN DE LA PRESTACIÓN SOLICITADA

| | | |
|--|--|--|
| Serie completa de los datos pluviométricos y termométricos de la estación: 4546M - Isla Cristina Cañada Corcho | | |
| Si ha solicitado información de archivo ¿Necesita que se certifique? Si <input type="checkbox"/> No <input checked="" type="checkbox"/> | | |
| ¿Autoriza a que en caso de no existir información de las localidades o puntos solicitados se facilite la de los observatorios más próximos? Si <input type="checkbox"/> No <input checked="" type="checkbox"/> | | |

4. DATOS REFERIDOS AL SOPORTE Y MEDIO DE SUMINISTRO DE LA INFORMACIÓN

| |
|---|
| Soprote: <input type="checkbox"/> Papel <input checked="" type="checkbox"/> Informático |
| Medio: <input type="checkbox"/> Correo <input type="checkbox"/> Fax (según disponibilidad) <input type="checkbox"/> Recogida en mano <input checked="" type="checkbox"/> E-mail (solo ficheros) |
| <input type="checkbox"/> Otros (indique cual): |

5. USO QUE SE VA HACER DE LA INFORMACIÓN (VOLUNTARIO)

| | |
|--|--------------------------------------|
| Con el fin de poder facilitarle la información más adecuada, especifique la utilización que va a hacer de ella: | |
| El firmante declara que los datos de esta solicitud son ciertos y acepta las obligaciones que figuran en el reverso que declara conocer. | |
| (1) Organismo/ Universidad: Departamento: | Lugar, fecha y firma del solicitante |
| Vº Bº Jefe Departamento (Nombre, firma y sello) | |

INSTRUCCIONES PARA CUMPLIMENTAR EL IMPRESO DE SOLICITUD L1

Cumplimentar el impreso con letras mayúsculas. El punto 1 se rellenará con los datos que deban figurar en la factura.
 1. Los solicitantes de nacionalidad extranjera indicarán el número de pasaporte en el espacio correspondiente al CIF/NIF/DNI.
 2. DESCRIPCIÓN DE LA PRESTACIÓN SOLICITADA. Describa ampliamente la información que desea que se le suministre (prestación, estación/coordenadas/área geográfica, fecha/periodo de tiempo, variables, etc.).
 3. En el apartado USO de la información es conveniente especificar el proyecto concreto en el que se va a usar con el fin de poder facilitar la información más adecuada.
 En caso de duda consulte con el personal de la Agencia Estatal de Meteorología (AEMET)

OBLIGACIONES DEL USUARIO

El usuario se compromete a:

1. No ceder a terceros ninguno de los derechos que le corresponda derivados de esta licencia, salvo autorización previa y por escrito de AEMET
2. No formular declaraciones en relación con la información recibida de AEMET que puedan comprometer a éste o a su imagen pública.
3. Aceptar que todos los derechos de propiedad intelectual, tanto morales como económicos, sobre la información recibida de AEMET, corresponde a la Administración General del Estado.
4. En caso de cualquier difusión o suministro de los servicios de valor añadido elaborados en base a la información meteorológica y climatológica suministrada por AEMET, mencionar explícitamente a AEMET como propietario de dicha información, incluyendo el siguiente texto: "Información elaborada utilizando, entre otras, la suministrada por la Agencia Estatal de Meteorología. Ministerio de Agricultura, Alimentación y Medio Ambiente".
5. No transmitir total ni parcialmente a terceros la información recibida de AEMET, salvo autorización previa y por escrito de AEMET. Esta autorización de transmisión a terceros no será necesaria cuando se haya declarado este uso al hacer la solicitud, debiendo en este caso mencionar a AEMET como propietario de dicha información en cualquier difusión de la misma, incluyendo el siguiente texto: "Información elaborada por la Agencia Estatal de Meteorología. Ministerio de Agricultura, Alimentación y Medio Ambiente".
6. No utilizar la información suministrada por AEMET en publicación alguna, salvo autorización previa y por escrito de AEMET .

OBLIGACIONES DE AEMET

1. Las prestaciones meteorológicas suministradas por AEMET serán efectuadas con la mayor fiabilidad permitida por los medios propios de éste. En particular, las predicciones meteorológicas sólo describen las evoluciones más probables del estado de la atmósfera y del estado de la mar en función de los conocimientos técnicos y científicos sobre esta materia.
2. AEMET no será responsable de los posibles perjuicios ocasionados por la información meteorológica suministrada al USUARIO, cuando los mismos se deriven de la manipulación, alteración o falseamiento de esta información, no imputables a AEMET o a sus funcionarios o por la incorrecta interpretación de la misma por el USUARIO o el personal de él dependiente.
3. AEMET no asumirá responsabilidad alguna por la utilización que el USUARIO haga de la información suministrada por aquél.
4. AEMET no será responsable en los casos de fallos de transmisión de la información, a través de cualquier sistema, cuando dichos fallos sean imputables a los equipos técnicos de recepción propiedad del USUARIO, al mal funcionamiento de las líneas u otra causa imputable a la empresa operadora de las mismas, o a cualquier otro imprevisto de fuerza mayor.
5. Garantizar el riguroso cumplimiento de la legislación vigente relativa a los ficheros automatizados de datos de carácter personal contenidos en este impreso, cuando sean incluidos en la Base de Datos de Peticiones y Usuarios de AEMET para uso interno.
6. Disponer de un libro de quejas y sugerencias para que los usuarios puedan realizar sus reclamaciones.

CONDICIONES ECONÓMICAS

1. AEMET presupuestará las prestaciones solicitadas por el USUARIO conforme a lo establecido en la vigente Orden Ministerial por la que se regulan las prestaciones del Instituto Nacional de Meteorología sujetas al régimen de precios públicos, y en sus anexos.
2. AEMET elaborará la prestación solicitada y procederá a su suministro cuando el USUARIO haya realizado el abono del precio público o tasa correspondiente.
3. El USUARIO deberá realizar el pago en los 30 días siguientes al de la fecha de comunicación del importe (así como devolver firmado el presupuesto en el caso de que se le requiera). Si transcurrido este tiempo no se hubiera efectuado el pago, la petición se considerará anulada. En caso de que transcurrido este tiempo no se hubiera efectuado el abono, la petición se considerará anulada.
4. En el caso de suministros periódicos, AEMET cancelará la prestación del servicio si ocurre cualquiera de las siguientes circunstancias:
 - o Si el USUARIO no ha abonado en el plazo establecido el importe que corresponde por la prestación del servicio en aplicación de la Orden de Precios Públicos vigente.
 - o Si el USUARIO incumple alguna de las condiciones establecidas en la presente autorización
 - o Si el USUARIO infringe, perjudica o hace peligrar los derechos de autor de la Administración General del Estado sobre la información o cualquier otro derecho de propiedad intelectual de la Administración General del Estado sobre la misma.
 - o Ante la imposibilidad de prestación del servicio como consecuencia de acuerdos adoptados por la Administración General del Estado o por los organismos internacionales competentes o cuando la Administración acuerde la supresión del mismo.

Morán Ruiz, Almudena

Asunto: RV: Entrega de la prestación meteorológica solicitada Nº410160246
Datos adjuntos: 160246.txt; 410160246P.txt; 410160246T.txt; Descripcion410160246P.txt; Descripcion410160246T.txt

De: usuariosaoc@aemet.es [mailto:usuariosaoc@aemet.es]
Enviado el: martes, 24 de mayo de 2016 12:22
Para: Díez de Tejada Guevara, José Antonio
Asunto: Entrega de la prestación meteorológica solicitada Nº410160246

**Estimado Sr/Sra,**

En relación a su petición, se le remite prestación de servicios meteorológicos.

Esta estación no dispone de valores de viento, evaporación ni tampoco de humedad.

Por si no lo conoce, ya está disponible nuestra [sede electrónica](#), desde la que podrá realizar sus próximas solicitudes de prestaciones meteorológicas de un modo más cómodo.

Nota para la interpretación de los datos facilitados: (tal vez no le sean de utilidad, depende de lo que nos haya solicitado)

PIMAX= Intensidad máxima de precipitación en décimas de milímitro por hora. Para pasar lo a litros por metro cuadrado por hora debe dividir el valor de esta columna entre diez. De manera que si pone 562 son 56.2 l/m²/h.

RMAX= Racha máxima de viento en kilómetros por hora.

HORAS UTC: Se le suma una hora en invierno a la hora UTC para obtener la hora local, y en verano se le suman dos horas para tener la hora local.

Para más información vea el archivo "Descripción.txt".

Atentamente.

Gracias por hacer uso de este servicio.



Sección de Relaciones con Usuarios
Delegación Territorial de la Agencia Estatal de Meteorología en Andalucía, Ceuta y Melilla

C/ Américo Vespucio, 3, bajo. Isla de la Cartuja. 41071 Sevilla
Tel. [060](tel:060) Fax (+34) 954 461 891

MINISTERIO DE AGRICULTURA, ALIMENTACIÓN
 Y MEDIOAMBIENTE.
 CONFEDERACIÓN HIDROGRÁFICA DEL
 GUADIANA.
 COMISARIÁ DE AGUAS
 A/A D. Timoteo Pérez Tribaldos

 Avda. Sinforiano Madroñero, 12
 06011 BADAJOZ

Madrid, 29 de abril de 2016

Actualmente Ineco está redactando para la Demarcación de Carreteras del Estado en Andalucía Occidental el Proyecto de Trazado y Construcción de clave T7/17-H-5020, de la "Autovía A-49, del V Centenario. Vía de servicio. Acceso al Centro Hospitalario de Alto Rendimiento de la Costa Occidental de Huelva".

Se remite la localización de la zona en la que se está desarrollando el proyecto, con el fin de que nos faciliten cuanta información estimen necesaria para llevar a cabo la redacción de dicho proyecto, especialmente:

- Datos de las cuencas de los ríos y arroyos que pueden cruzarse con la vía de servicio.
- Información referente a los aforos hidráulicos en la zona de proyecto, así como cualquier otra consideración a tener en cuenta para la realización del citado proyecto (normativa, períodos de retorno, etc.).
- Información sobre infraestructuras existentes o previstas en la zona de actuación.

Se adjunta un plano de la situación y de la zona de actuación del proyecto. Si lo precisan podemos enviar planos más detallados.

Le agradeceríamos que en la medida de lo posible nos enviaran la información en formato digital, bien por CD-ROM o bien a través de correo electrónico (mirian.pinilla@ineco.com).

En caso de enviarlo por correo ordinario remitirlo a:

Mirian Pinilla Langreo
 INECO
 Gerencia de Área de Proyectos Lineales
 Avda. Partenón, nº4-6, 2º Planta
 28042 MADRID

Agradecemos de antemano la colaboración prestada. Se ruega contesten a la mayor celeridad posible.

Sin otro particular, y a la espera de sus noticias, le saluda atentamente:



Pº de La Habana, 138
 28036 Madrid, España
 T +34 914 521 200
 F +34 914 521 300
www.ineco.com

MINISTERIO DE AGRICULTURA, ALIMENTACIÓN
 Y MEDIOAMBIENTE.
 CONFEDERACIÓN HIDROGRÁFICA DEL
 GUADIANA.
 DIRECCIÓN TÉCNICA
 A/A D. José Martínez Jiménez

 Avda. Sinforiano Madroñero, 12
 06011 BADAJOZ

Madrid, 29 de abril de 2016

Actualmente Ineco está redactando para la Demarcación de Carreteras del Estado en Andalucía Occidental el Proyecto de Trazado y Construcción de clave T7/17-H-5020, de la "Autovía A-49, del V Centenario. Vía de servicio. Acceso al Centro Hospitalario de Alto Rendimiento de la Costa Occidental de Huelva".

Se remite la localización de la zona en la que se está desarrollando el proyecto, con el fin de que nos faciliten cuanta información estimen necesaria para llevar a cabo la redacción de dicho proyecto, especialmente:

- Datos de las cuencas de los ríos y arroyos que pueden cruzarse con la vía de servicio.
- Información referente a los aforos hidráulicos en la zona de proyecto, así como cualquier otra consideración a tener en cuenta para la realización del citado proyecto (normativa, períodos de retorno, etc.).
- Información sobre infraestructuras existentes o previstas en la zona de actuación.

Se adjunta un plano de la situación y de la zona de actuación del proyecto. Si lo precisan podemos enviar planos más detallados.

Le agradeceríamos que en la medida de lo posible nos enviaran la información en formato digital, bien por CD-ROM o bien a través de correo electrónico (mirian.pinilla@ineco.com).

En caso de enviarlo por correo ordinario remitirlo a:

Mirian Pinilla Langreo
 INECO
 Gerencia de Área de Proyectos Lineales
 Avda. Partenón, nº4-6, 2º Planta
 28042 MADRID

Agradecemos de antemano la colaboración prestada. Se ruega contesten a la mayor celeridad posible.

Sin otro particular, y a la espera de sus noticias, le saluda atentamente:



Pº de La Habana, 138
 28036 Madrid, España
 T +34 914 521 200
 F +34 914 521 300
www.ineco.com



MINISTERIO DE AGRICULTURA, ALIMENTACIÓN
Y MEDIOAMBIENTE.
CONFEDERACIÓN HIDROGRÁFICA DEL
GUADIANA.
COMISARIÁ DE AGUAS
A/A D. Timoteo Perea Tribaldos
Avda. Sinfonero Madroñero, 12
06011 BADAJOZ

Madrid, 29 de abril de 2016

Actualmente Ineco está redactando para la Demarcación de Carreteras del Estado en Andalucía Occidental el Proyecto de Trazado y Construcción de clave T7/17-H-5020, de la "Autovía A-49, del V Centenario. Vía de servicio. Acceso al Centro Hospitalario de Alto Rendimiento de la Costa Occidental de Huelva".

Se remite la localización de la zona en la que se está desarrollando el proyecto, con el fin de que nos faciliten cuanta información estimen necesaria para llevar a cabo la redacción de dicho proyecto, especialmente:

- Datos de las cuencas de los ríos y arroyos que pueden cruzarse con la vía de servicio.
- Información referente a los aforos hidráulicos en la zona de proyecto, así como cualquier otra consideración a tener en cuenta para la realización del citado proyecto (normativa, períodos de retorno, etc.).
- Información sobre infraestructuras existentes o previstas en la zona de actuación.

Se adjunta un plano de la situación y de la zona de actuación del proyecto. Si lo precisan podemos enviar planos más detallados.

Le agradeceríamos que en la medida de lo posible nos enviaran la información en formato digital, bien por CD-ROM o bien a través de correo electrónico (mirian.pinilla@ineco.com).

En caso de enviarlo por correo ordinario remitirlo a:

Mirian Pinilla Langreo
INECO
Gerencia de Área de Proyectos Lineales
Avda. Partenón, nº4-6, 2^a Planta
28042 MADRID

Agradecemos de antemano la colaboración prestada. Se ruega contesten a la mayor celeridad posible.

Sin otro particular, y a la espera de sus noticias, le saluda atentamente:



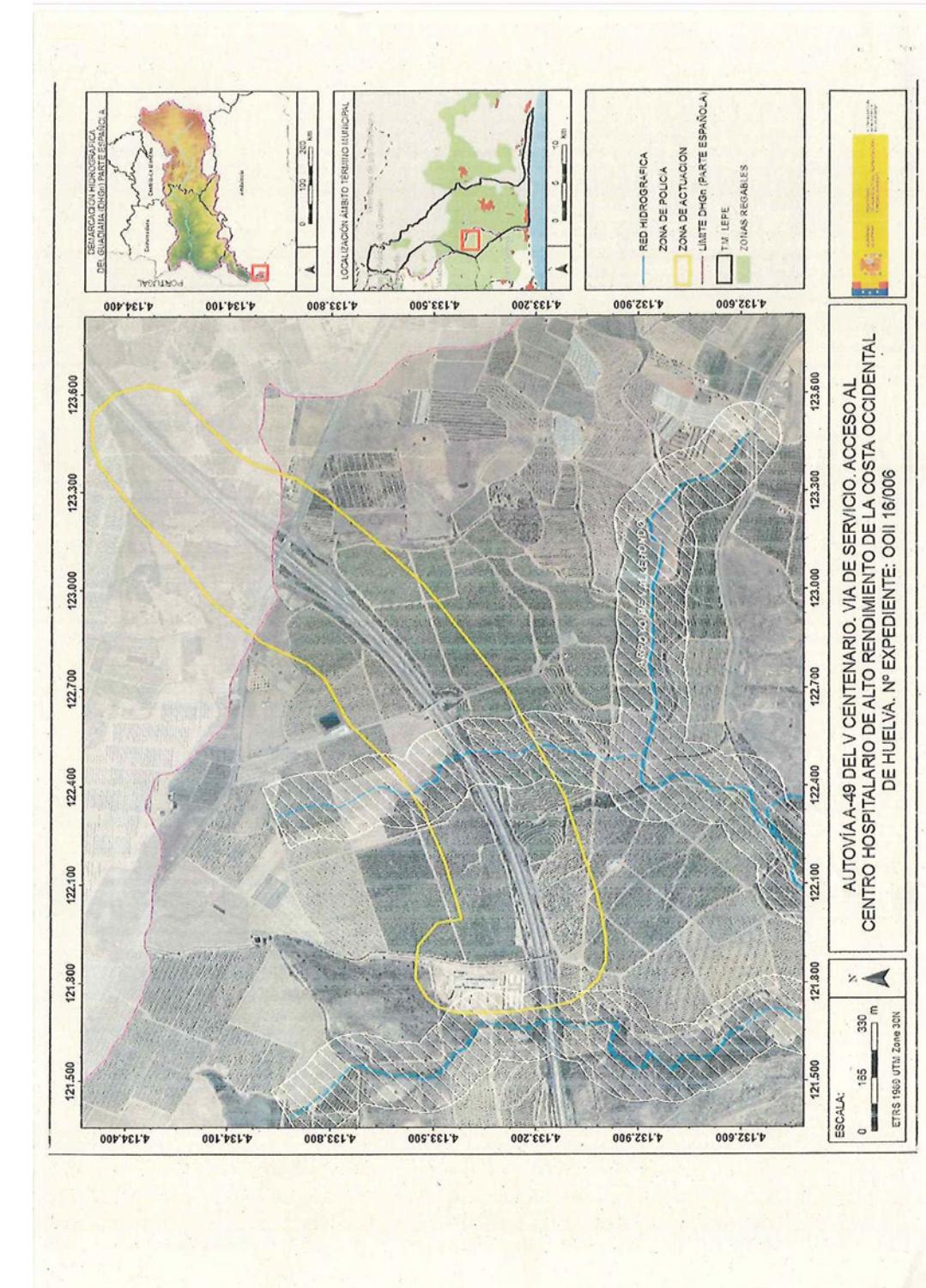
Pº de La Habana, 138
28036 Madrid, España
T +34 914 521 200
F +34 914 521 300
www.ineco.com

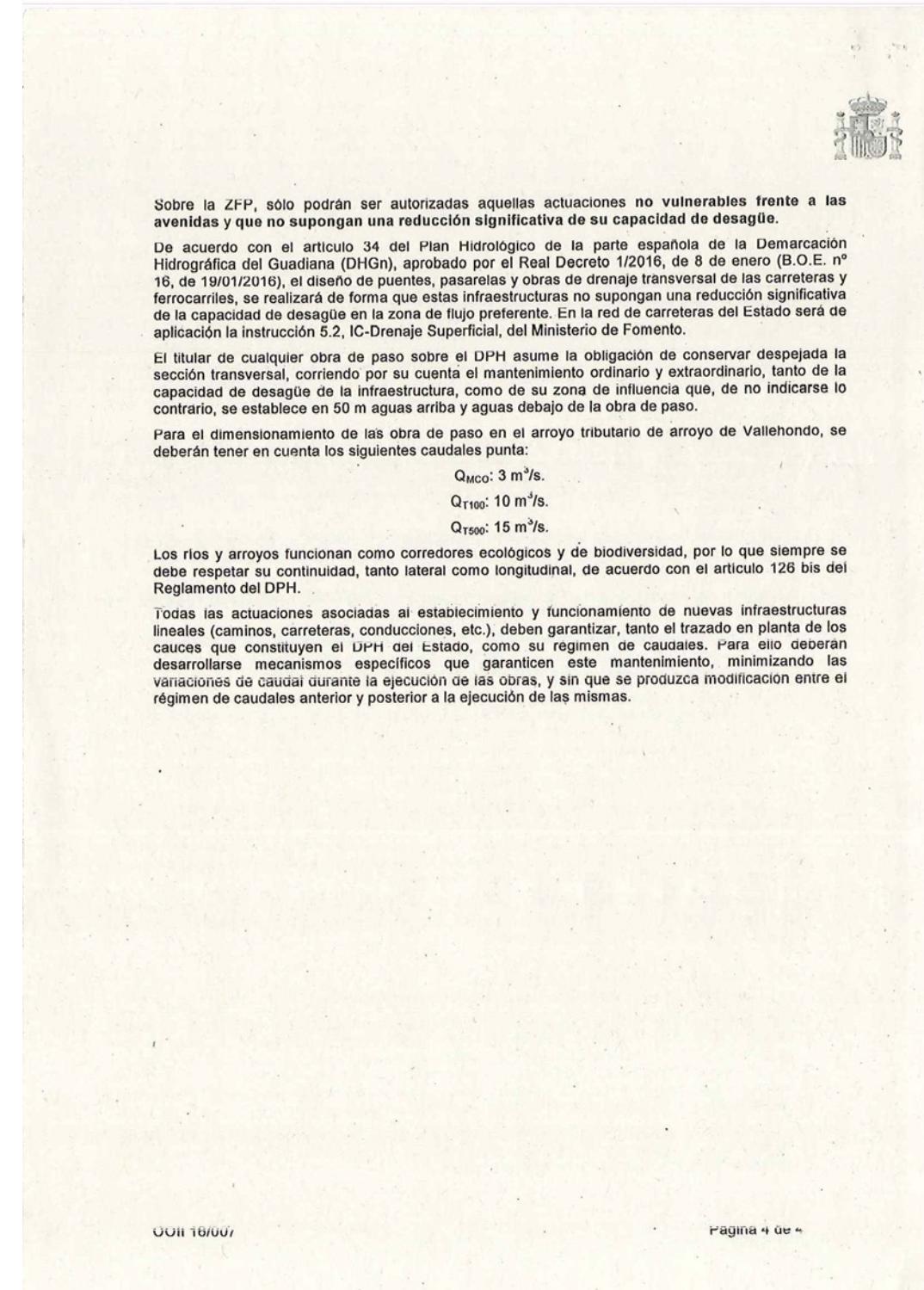
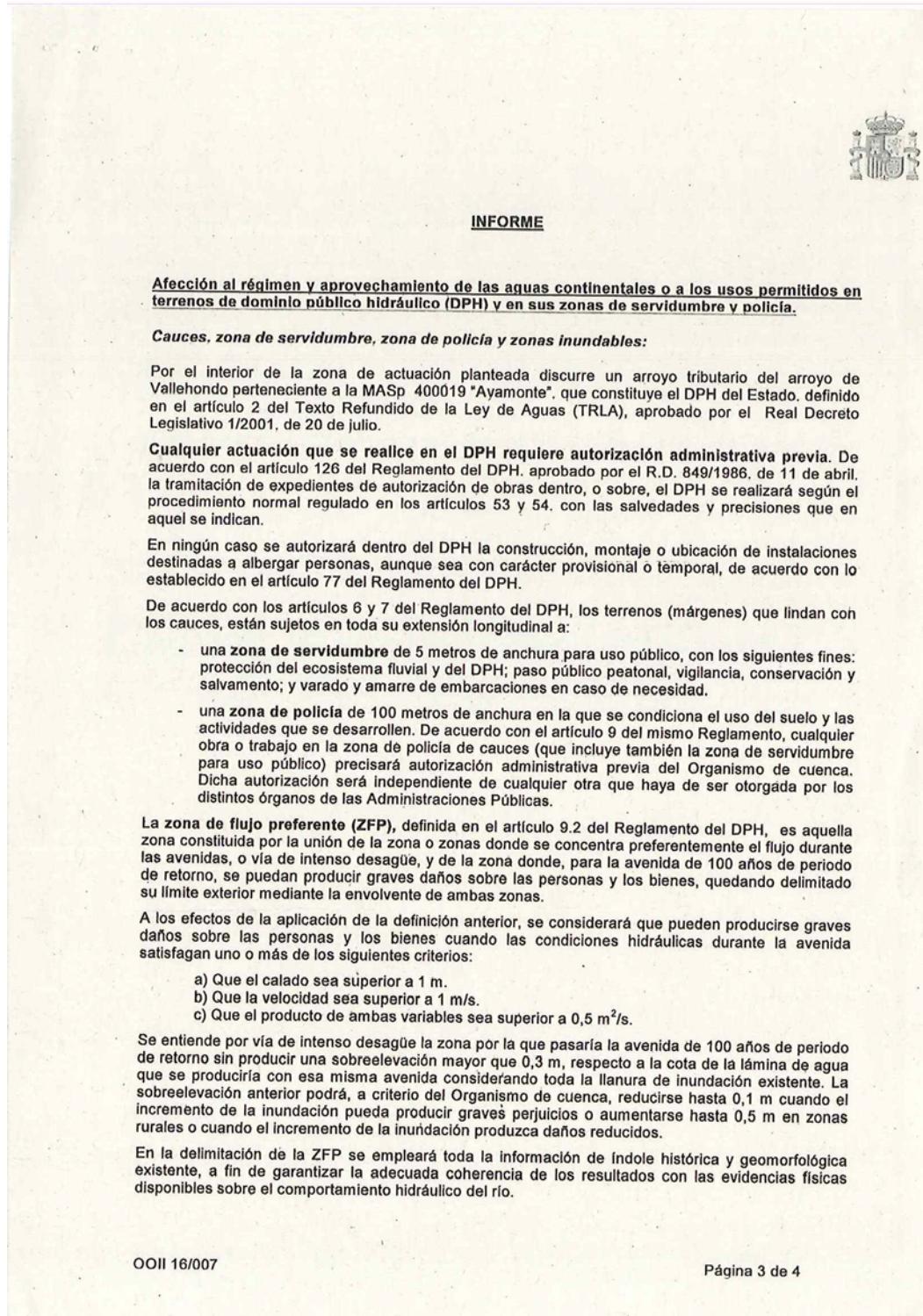


| | | | |
|--|--|--|------|
|  MINISTERIO DE AGRICULTURA, ALIMENTACIÓN Y MEDIO AMBIENTE | | CONFEDERACIÓN HIDROGRÁFICA DEL GUADIANA | |
| S/REF: T7/17-H-5020 N/REF: OOII 16/007 FECHA: 19 de mayo de 2016 | | | |
| ASUNTO: INFORME RELATIVO A CONSULTA | | | |
| DATOS CONSULTA | | | |
| TÍTULO | AUTOVÍA A-49 DEL V CENTENARIO. VÍA DE SERVICIO. ACCESO AL CENTRO HOSPITALARIO DE ALTO RENDIMIENTO DE LA COSTA OCCIDENTAL DE HUELVA | | |
| PROMOTOR | DEMARCACIÓN DE CARRETERAS DEL ESTADO EN ANDALUCÍA OCCIDENTAL | | |
| TIPO DE CONSULTA | Solicitud de información para la redacción del proyecto | | |
| COMUNIDAD AUTÓNOMA | Andalucía | | |
| SOLICITANTE | INECO. | | |
| FECHA DE LA CONSULTA | 06/05/2016 | | |
| DATOS ACTUACIÓN | | | |
| DESCRIPCIÓN | Vía de servicio de acceso al Centro Hospitalario de Alto Rendimiento de la Costa Occidental de Huelva | | |
| PROVINCIA | Huelva | TÉRMINO MUNICIPAL | Lepe |
| AFECCIÓN CAUCE Y/O ZONA DE POLICÍA | Arroyo tributario del arroyo de Vallehondo | | |
| ÁREA DE RIESGO POTENCIAL SIGNIFICATIVO DE INUNDACIÓN (ARPSI) | No | | |
| MASA DE AGUA SUPERFICIAL (MASP) | 400019 "Marismas de Isla Cristina" | | |
| MASA DE AGUA SUBTERRÁNEA (MASB) | 041.020 "Ayamonte" | | |
| RED NATURA 2000 | No | | |
| ZONA REGABLE | Sí, Zona Regable Chanza | | |

OOII 16/007

Página 1 de 4





APÉNDICE 6. PLANOS



