

UNIVERSIDAD NACIONAL AUTONOMA DE MEXICO

FACULTAD DE INGENIERIA DIVISION DE ESTUDIOS DE POSGRADO



ANALISIS REGIONAL DE SEQUIAS

LILIA REYES CHAVEZ

TESIS DOCTORAL

Presentada como requisito Para obtener el grado de

DOCTOR EN INGENIERIA

Dirigida por DR. CARLOS A. ESCALANTE SANDOVAL



CIUDAD UNIVERSITARIA 2001





UNAM – Dirección General de Bibliotecas Tesis Digitales Restricciones de uso

DERECHOS RESERVADOS © PROHIBIDA SU REPRODUCCIÓN TOTAL O PARCIAL

Todo el material contenido en esta tesis esta protegido por la Ley Federal del Derecho de Autor (LFDA) de los Estados Unidos Mexicanos (México).

El uso de imágenes, fragmentos de videos, y demás material que sea objeto de protección de los derechos de autor, será exclusivamente para fines educativos e informativos y deberá citar la fuente donde la obtuvo mencionando el autor o autores. Cualquier uso distinto como el lucro, reproducción, edición o modificación, será perseguido y sancionado por el respectivo titular de los Derechos de Autor.

TESIS CON FALLA DE ORIGEN

INDICE

LISTA DE TABLAS	jv
LISTA DE FIGURAS	х
INTRODUCCIÓN Objetivo	1 7
CAPITULO 1. LA SEQUÍA EN MÉXICO	8
Introducción 1.1 La Historia de la sequía en México 1.2 Situación actual de los recursos hidráulicos en nuestro País (2001)	8 9 15
CAPITULO 2. TÉCNICAS DE IDENTIFICACIÓN DE LAS SEQUÍAS	23
Introducción 2.1 Series hidrológicas anuales 2.2 Series hidrológicas mensuales 2.3 Clasificación de las sequías 2.4 Estadísticos muestrales de una serie de tiempo	23 23 26 28 29
CAPITULO 3. ANÁLISIS ESTOCÁSTICO DE LAS SERIES DE TIEMPO	31
Introducción 3.1 Análisis de series anuales 3.2 Análisis de series mensuales 3.3 Análisis regional del déficit de sequías	31 31 37 38
CAPITULO 4. ANÁLISIS DE FRECUENCIA DE EVENTOS EXTREMOS	46
Introducción 4.1 Análisis de frecuencia de eventos extremos mínimos 4.1.1 Distribución Weibull 4.1.2 Distribución Gumbel para mínimos 4.1.3 Distribución LogNormal de 3 parámetros 4.1.4 Distribución General de Valores Extremos 4.2 Distribuciones Mezcladas 4.2 1 Confiabilidad de los eventos estimados con distribuciones mezcladas	46 47 47 52 54 56 61 63

CAPITULO 5 FENOMENOS ATMOSFERICOS	73
Introducción 5.1 El Niño 5.2 La Niña 5.3 La Oscilación Decadal del Pacífico	73 76 80 81
CAPITULO 6 APLICACIONES	86
Introducción	86
6.1 Análisis Local	86
6.2 Análisis Municipal	94
6.3 Análisis Estatal	· 96
6.4 Análisis Regional	104
6.5 Análisis Nacional	110
6.6 Caracterización mensual de las sequías hidrológicas	117
6.7 Efectos de los fenómenos atmosféricos en las series de Iluvia del País	125
6.8 El futuro de la planeación hidráulica en nuestro país	135
CAPITULO 7 CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES	136
BIBLIOGRAFÍA	138
APÉNDICE A. Características de las sequías en la República Mexicana	142

LISTA DE TABLAS

CAPITULO 1

- Tabla 1.1 Daños ocasionados por las seguías en el país para el periodo 1988-1994.
- Tabla 2.1 Almacenamiento en Junio de 1995 de las presas del Noroeste de México.
- Tabla 2.3 Daños en las entidades más afectadas por las seguías en 1995.

CAPITULO 2

- Tabla 2.1. Clasificación de la variabilidad de la precipitación.
- Tabla 2.2. Clasificación del área y categoría de la sequía.

CAPITULO 4

- Tabla 4.1. Coeficientes de la Matriz Varianza-Covarianza de los Parámetros de la distribución GVE para Mínimos (Integración Numérica).
- Tabla 4.2. Coeficientes Exactos de los elementos de la Matriz Varianza-Covarianza de los parámetros de la distribución GVE para Mínimos.
- Tabla 4.3 Sesgo de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución Weibull con parámetros $\gamma = -1.5$, $\alpha = 5$ y $\beta = 3.5$.
- Tabla 4.4 Sesgo de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución VEI con parámetros ω = 7.5, α = 1.5.
- Tabla 4.5 Sesgo de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución Gumbel mixta con parámetros $\omega_1 = 10$, $\alpha_1 = 2$. $\omega_2 = 5$, $\alpha_2 = 1$ y p = 0.75.
- Tabla 4.6 Sesgo de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución TCEV con parámetros $\lambda_1 = 1.73$ $\alpha_1 = 5.18$. $\lambda_2 = 4.60$, $\alpha_2 = 0.35$.
- Tabla 4.7 Sesgo de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución GVE con parámetros $\omega = 5$, $\alpha = 3$, $\beta = 0.75$.
- Tabla 4.8 RMSE de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución Weibuli con parámetros $\gamma = -1.5$, $\alpha = 5$ y $\beta = 3.5$.

- Tabla 4.9 RMSE de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución VEI con parámetros $\omega = 7.5$, $\alpha = 1.5$.
- Tabla 4.10 RMSE de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución Gumbel mixta con parámetros ω_1 = 10, α_1 = 2. ω_2 = 5, α_2 = 1 y p = 0.75.
- Tabla 4.11 *RMSE* de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución TCEV con parámetros $\lambda_1 = 1.73$ $\alpha_1 = 5.18$. $\lambda_2 = 4.60$, $\alpha_2 = 0.35$.
- Tabla 4.12 RMSE de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución GVE con parámetros $\omega = 5$, $\alpha = 3$, $\beta = 0.75$.
- Tabla 4.13 Eficiencias de los *RMSE's* de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución Weibull con parámetros γ = -1.5, α = 5 y β = 3.5.
- Tabla 4.14 Eficiencias de los RMSE's de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución VEI con parámetros $\omega = 7.5$, $\alpha = 1.5$.
- Tabla 4.15 Eficiencias de los *RMSE*'s de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución Gumbel mixta con parámetros ω_1 = 10, α_1 = 2. ω_2 = 5, α_2 = 1 y p = 0.75.
- Tabla 4.16 Eficiencias de los *RMSE*'s de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución TCEV con parámetros λ_1 = 1.73 α_1 = 5.18. λ_2 = 4.60, α_2 = 0.35.
- Tabla 4.17 Eficiencias de los *RMSE's* de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución GVE con parámetros ω = 5, α = 3, β = 0.75.

CAPITULO 5

Tabla 5.1 Años con fenómeno El Niño, ENSO y La Niña.

CAPITULO 6

- Tabla 6.1 Lámina de Iluvia acumulada anual (mm) de la estación 01019 (Presa Jocoqui, Ags.)
- Tabla 6.2 Identificación de los periodos de déficit (D) y superávit (S) de la estación 01019.
- Tabla 6.3 Estimación de los deciles de lluvia para la estación 01019.
- Tabla 6.4 Láminas (mm) estimadas para diferente periodo de retorno de la estación 01019.

- Tabla 6.5 Error estándar de ajuste de las distribuciones para la lluvia anual de la estación 01019.
- Tabla 6.6 Características esperadas al largo plazo de las sequías para diferentes duraciones D (años) de los registros sintéticos de la estación 01019.
- Tabla 6.7 Probabilidades condicionales de pasar de un periodo húmedo a uno seco obtenidas con los registros sintéticos de la estación 01019.
- Tabla 6.8 Lámina de iluvia anual pronosticada mediante los modelos AR(1) y AR(2) para el registro de la estación 01019.
- Tabla 6.9 Características de la sequía en el Municipio de Calvillo, Aguascalientes.
- Tabla 6.10 Características esperadas al largo plazo de las sequías para diferentes duraciones D (años) de los registros sintéticos del municipio de Calvillo, Aguascalientes.
- Tabla 6.11 Probabilidades condicionales de pasar de un periodo húmedo a uno seco obtenidas con los registros sintéticos de las estaciones del municipio de Calvillo, Aguascalientes.
- Tabla 6.12 Probabilidad de tener en un año particular un tipo de sequía de acuerdo con la superficie que afecta en el municipio de Calvillo, Aguascalientes.
- Tabla 6.13 Características de la seguía por municipio en el estado de Aguascalientes.
- Tabla 6.14 Probabilidad de tener en un año particular un tipo de sequía de acuerdo con la superficie que afecta en el estado de Aguascalientes.
- Tabla 6.15 Características de la sequia por municipio en el estado de Baja California.
- Tabla 6.16 Características de la seguía por municipio en el estado de Baja California Sur.
- Tabla 6.17 Características de la seguía por municipio en el estado de Colima.
- Tabla 6.18 Características de la seguía por municipio en el estado de Coahuila.
- Tabla 6.19 Características de la sequía por Región Administrativa de la C.N.A.
- Tabla 6.20 Probabilidad de tener en un año particular un tipo de sequía de acuerdo con la superficie que afecta en alguna región administrativa del país.
- Tabla 6.21 Características de la seguía en la República Mexicana.
- Tabla 6.22 Probabilidad de tener en un año particular un tipo de sequía de acuerdo con la superficie que afecta en algún estado de la República Mexicana.

- Tabla 6.23. Características generales de las estaciones de la Región Hidrológica No. 10.
- Tabla 6.24. Volúmenes de escurrimiento mensual (Mm3) en la estación La Huerta.
- Tabla 6.25. Estadísticos muéstrales, umbrales y factores de peso en la estación La Huerta.
- Tabla 6.26. Valor de las diferencias (Mm³) para los cinco años de registro de la estación La Huerta.
- Tabla 6.27. Valores de Déficit (Mm³) para los cinco años de registro de la estación La Huerta.
- Tabla 6.28. Valores de Déficit medio mensual DMM y DMA en la estación La Huerta.
- Tabla 6.29. Valores de la escala para estimar el inicio de la sequía
- Tabla 6.30 Proceso de identificación de segulas en la estación La Huerta
- Tabla 6.31. Duración, Magnitud e Intensidad de la seguía en la Región Hidrológica No. 10.
- Tabla 6.32. Estadísticos históricos y promedio generados para la estación Huites, Sin.
- Tabla 6.33. Probabilidad (%) de la duración mensual de la seguía en la estación Huites
- Tabla 6.34 Probabilidad (%) de inicio y fin de la seguía en un mes particular en Huites.
- Tabla 6.35 Intensidades histórica y simulada para las estaciones del municipio de Calvillo, Ags

APÉNDICE A

- Tabla A.1 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Aguascalientes.
- Tabla A.2 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Baja California.
- Tabla A.3 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Baja California Sur.
- Tabla A.4 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Campeche.
- Tabla A.5 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Coahuila.
- Tabla A.6 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Colima.
- Tabla A.7 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Chiapas.

Tabla A.8 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Chihuahua.

Tabla A.9 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Distrito Federal.

Tabla A.10 Características de las sequias en las estaciones disponibles en el estado de Durango.

Tabla A.11 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Guanajuato.

Tabla A.12 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Guerrero.

Tabla A.13 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Hidalgo.

Tabla A.14 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Jalisco.

Tabla A.15 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Estado de México.

Tabla A.16 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Michoacán.

Tabla A.17 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Morelos.

Tabla A.18 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Nayarit.

Tabla A.19 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Nuevo León.

Tabla A. 20 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Oaxaca.

Tabla A. 21 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Puebla.

Tabla A. 22 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Querétaro.

Tabla A.23 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Quintana Roo.

Tabla A. 24 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Sinaloa.

Tabla A. 25 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de San Luis Potosí.

Tabla A. 26 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Sonora.

Tabla A. 27 Características de las seguías en las estaciones disponibles en el estado de Tabasco.

Tabla A. 28 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Tamaulipas.

Tabla A. 29 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Tlaxcala.

Tabla A. 30 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Veracruz.

Tabla A. 31 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Yucatán.

Tabla A. 32 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Zacatecas.

LISTA DE FIGURAS

CAPITULO 1

Figura 1.1 Regiones administrativas de la República Mexicana, según C.N.A.

CAPITULO 2

- Figura 2.2 Promedio móvil de orden N de una serie de datos.
- Figura 2.1. Parámetros fundamentales de las secuencias de una serie.

CAPITULO 3

- Figura 3.1 Prueba de Anderson para una serie determinística.
- Figura 3.2 Prueba de Anderson para una serie independiente (aleatoria).

CAPITULO 5

- Figura 5.1 Correlaciones(X10) del valor medio anual de la presión del nivel del mar con la presión en Darwin. (Tomado de Philander, 1990).
- Figura . 5.2. Fluctuaciones de la presión del nivel de mar entre 1937 y 1983 en Tahití (línea sólida) y Darwin (línea punteada) en unidades de desviación estándar para las respectivas estaciones.
- Figura 5.3 Anomalías SST y Vientos durantes las fases caliente y fría del ENSO.
- Figura 5.4 Características en el Océano Pacífico en condiciones normales y en El Niño.
- Figura 5.5 Regionalización del fenómeno El Niño.
- Figura 5.6 Condiciones de La Niña en diciembre de 1998.
- Figura 5.7 Comparación entre la fase PDO y ENSO.
- Figura 5.8 Valores mensuales del índice PDO en el periodo 1900-2000.
- Figura 5.9 Fases de la Oscilación Decadal del Pacífico.
- Figura 5.10 Patrón de las anomalías de temperatura (SST) de la superficie del mar en el PDO.

- Figura 5.11 Patrón de las anomalías de la presión al nivel del mar (SLP) en el PDO.
- Figura 5.12 Anomalías de la Oscilación Decadal del Pacífico.
- Figura 5.13 Índices PDO para SST y SLP.

CAPITULO 6

- Figura 6.1 División Municipal del estado de Aguascalientes.
- Figura 6.2 Periodicidad anual de las sequías en el estado de Aguascalientes.
- Figura 6.3 Duración anual de las sequías en los municipios del estado de Aguascalientes.
- Figura 6.4 Tipo de seguía de acuerdo con el área afectada en el estado de Aguascalientes.
- Figura 6.5 Periodo de retorno del primer decil de la lluvia en el estado de Aguascalientes.
- Figura 6.6 Regiones administrativas de la Comisión Nacional del Agua.
- Figura 6.7 Periodicidad anual de las seguías en las Regiones administrativas de la C.N.A.
- Figura 6.8 Duración anual de las seguías en las Regiones administrativas de la C.N.A.
- Figura 6.9 Tipo de seguía de acuerdo con el área afectada en las Regiones administrativas de la C.N.A.
- Figura 6.10 Periodo de retorno del primer decil de la lluvia en las Regiones administrativas de la C.N.A.
- Figura 6.11 Ubicación geográfica de los estados de la República Mexicana.
- Figura 6.12 Periodicidad anual de la seguía en la República Mexicana.
- Figura 6.13 Duración anual de las sequías en la República Mexicana.
- Figura 6.14 Tipo de seguia de acuerdo con el área afectada en la República Mexicana.
- Figura 6.15 Periodo de retorno del primer decil de la lluvia en la República Mexicana.

INTRODUCCION

El agua es un elemento esencial para el consumo humano, los procesos de manufactura de artículos industriales, la transformación de energía y la producción de alimentos. En muchas partes del mundo, el agua es un importante medio de transporte y un factor significativo en las actividades recreativas.

El agua es un recurso renovable gracias al ciclo hidrológico. Cada año, la energía solar evapora de la superficie cerca de 500 mil kilómetros cúbicos de agua. Cerca de 110,300 kilómetros cúbicos caen sobre la tierra mientras que sólo 71,500 se evaporan de ella. De esta forma se transfieren anualmente 38,800 kilómetros cúbicos de agua de los océanos a los continentes.

Se estima que la cantidad de agua que hay en la hidrósfera es de unos 1359 millones de kilómetros cúbicos de agua. Cerca de 110,300 kilómetros cúbicos, de los cuales el 97.5 % es agua salada y el 2.5 % dulce. Del agua dulce, el 87.3 % se encuentra en forma de hielo o nieve, el 12.3 % en el agua subterránea y solo el 0.4 % en agua superficial y atmosférica líquida. Por lo anterior, sólo el 0.2% del agua total de la hidrósfera es potencialmente aprovechable por el hombre.

De esta agua disponible, el 80 % corresponde a aguas subterráneas, y de éstas, el 50 % se encuentran abajo de los mil metros de profundidad.

En el ámbito mundial, el agua todavía abunda, ya que para cada ser humano hay un recurso renovable de 8.300 metros cúbicos anuales.

Aunque la cantidad de agua que existe en el planeta es prácticamente constante, el ciclo hidrológico produce variaciones importantes en la disponibilidad del agua. Uno de esos efectos es la disminución temporal de la misma con respecto a las condiciones medias o normales, o bien, con respecto a los requerimientos humanos. Este déficit es considerado como un periodo de sequía.

La sequía es uno de los fenómenos naturales más devastadores ya que, en cualquier época, sus efectos se perciben en áreas que van desde una cuantas hectáreas hasta regiones inmensas. La sequía aleatoria puede ocurrir en cualquier región del mundo y es diferente de la sequía crónica, propia de las zonas áridas, de la sequía estacional que es la típica temporada de secas, así como de la sequía intraestival, llamada "canicula" o "veranillo".

La sequía es un fenómeno poco estudiado hidrológicamente, debido a que su ocurrencia, sobre todo al principio, no es fácilmente detectable, sino que se le reconoce más bien por los efectos que tiene, incluso ha llegado ha mencionarse que la sequía es un no evento. Además, el reconocimiento de la sequía como fenómeno hidrológico extremo no es sencillo, ya que a diferencia de las inundaciones, sus daños no son estructurales.

Algunos de los factores que se toman como indicadores de una sequía son:

- 1) Periodos con precipitación baja, menor que un valor considerado "normal", con fuertes vientos, baja humedad relativa y altas temperaturas.
- 2) Escasa humedad aprovechable en el suelo, de acuerdo con su capacidad de retención y requerimientos de las plantas.
- 3) Agua disponible de menor cantidad a las necesidades por satisfacer, ya sea en presas, ríos, acuíferos, etc.

Con referencia al término sequía, se tienen dificultades para encontrar una definición que sea ampliamente aceptada (Yevjevich, 1983). Las definiciones dependen del enfoque con que se traten, ya sea desde el punto de vista profesional (meteorología, hidrología, geografía, desarrollo de los aprovechamientos hidráulicos, etc.) o de la actividad económica que afectan (agricultura, industria,

producción de energía eléctrica, suministro de agua para consumo doméstico, la navegación y la recreación). Sin embargo, puede establecerse que una sequía ocurre cuando se presenta un significativo déficit de agua (valor crítico) tanto en el tiempo como en el espacio. La palabra significativo, quiere decir que los impactos ambientales, económicos y sociales de la sequías son muy importantes para el ser humano. El criterio para establecer el valor crítico de la sequía depende generalmente de factores económicos. Por ejemplo, para uso agrícola son relacionados a los efectos de la reducción de agua en los cultivos, en tanto que para los usos doméstico e industrial dependen de los requerimientos de agua para la sobrevivencia, hábitos higiénicos o la producción industrial.

Algunas características que describen a los diferentes tipos de enfoque de las sequías son los siguientes:

- 1) Sequía atmosférica, meteorológica o climatológica: baja humedad ambiental, altas temperaturas y frecuentemente vientos y precipitación nula o muy baja.
- 2) Sequía agrícola: escasa, mínima o nula disponibilidad de agua en la zona de raíces de las plantas, lo que ocasiona que no alcancen a desarrollarse o producir frutos.
- 3) Sequía hidrológica: baja en los niveles de almacenamiento o en los caudales de corrientes superficiales, así como el abatimiento de los niveles freáticos.
- 4) Sequía económica: la que afecta el desarrollo y continuidad de las actividades económicas de la zona, cuando la demanda de productos con insumos de agua no se satisface totalmente.

Por todo lo anterior una sequía es generalmente definida como escasez con referencia a necesidades especificas del agua en relación con el suministro y la demanda.

Con el fin de definir y comparar las características de las sequías se han propuesto un conjunto de índices. La mayoría de ellos han intentado identificar las características meteorológicas de las sequías. Este es el caso de los índices de Lang, Martonne, Thornthwaite, Prescott. Capot-Rey, Bailley, Moral y Palmer. A pesar de sus limitaciones, es benéfico el uso de estos índices, particularmente de los más elaborados como el de Palmer (Alley, 1984), debido a que proporcionan una medida comparativa del impacto y de la severidad de las sequías que ocurrieron en varios sitios en diferentes ocasiones.

Durante un periodo en el que no ha llovido o en el que la lluvia es menor al promedio esperado, es difícil distinguir si se trata solamente de un retraso en las lluvias o si realmente está comenzando una sequía. La terminación del fenómeno se detecta más fácilmente por la generación de lluvias, o al menos por su presencia en cantidades tales que hacen disminuir sensiblemente el déficit de agua. Además, los efectos de la sequía no terminan necesariamente al desaparecer el déficit de agua; cuando se pierde el ganado o las plantaciones frutales, la recuperación toma mucho tiempo y los costos se elevan. Un efecto adicional de la sequía es el deterioro de la calidad del agua disponible, lo que trae consigo problemas de salud que pueden convertirse en epidemias y agravar los efectos ya de por sí críticos.

Aunque las sequías se pueden presentar en cualquier sitio y época, existen áreas especialmente vulnerables y sensibles al fenómeno, definidas básicamente por su latitud. De acuerdo con los patrones de circulación atmosférica, a partir del ecuador se presentan bandas alternas de baja y alta presión atmosférica hacia ambos polos. En términos generales las primeras corresponden a las áreas lluviosas y húmedas del planeta, ubicadas en el ecuador y en los 60° de latitud norte y sur, en donde al ascender los vientos, se enfría, condensa y precipita la humedad que contienen. Por el contrario, las franjas de alta presión, alrededor de los 30° de latitud norte y sur y en los polos, son las de los vientos descendentes y secos que no proporcionan lluvias.

La explicación más aceptada es que la seguía se debe a alteraciones de los patrones generales de circulación atmosférica, así como a la geografía del lugar, su altitud, latitud, condiciones geográficas. etc., que influyen en los patrones tanto de la precipitación, como del escurrimiento superficial y del flujo subterráneo. Las grandes corrientes marinas tienen una influencia decisiva en el movimiento de las masas de aire que contienen humedad, así como en las áreas en la que ésta se precipita. Por ejemplo, las corrientes de Humbolt, del Labrador y del Golfo, definen en gran medida el clima de las áreas bajo su influencia, y El Niño, perturbación en la temperatura de la superficie del mar que se presenta con cierta periodicidad en el océano Pacífico, altera el clima en amplias zonas del planeta (Philander, 1990). Se estima también que el cambio climático, derivado en parte de las actividades industriales, modifica sensiblemente el movimiento contenido de las masas atmosféricas y su efecto sobre la superficie terrestre. También existe cierta evidencia, no plenamente comprobada, de que la actividad solar influye en los patrones de circulación terrestre. Las manchas solares que se presentan periódicamente (cada 11 años, según algunos estudios), afectan el calentamiento natural de la atmósfera, litosfera y corteza terrestre, lo cual, a su vez modifica los patrones regulares de circulación. A escala local, la cobertura vegetal y el uso del suelo son factores que condicionan el microclima. definiendo con ello la vulnerabilidad a la escasez de agua. México tiene gran parte de su territorio en una zona de presión atmosférica alta, por lo que no es fortuito que esas áreas sean áridas o semiáridas, coincidiendo en latitud con los grandes desiertos africanos y asiáticos.

Ahora bien, el término de aridez, en términos de planeación y manejo de recursos hídricos según Wiener (1972), se relaciona con las condiciones y el acceso del recurso agua que limitan seriamente la sobrevivencia o el crecimiento de una economía. En términos operativos, una región o un país son considerados áridos o semiáridos cuando la cantidad o la calidad o ambas condiciones del agua representan una variable crítica que controla su planeación y desarrollo.

Para definir el término de aridez, se debe partir de las características de la superficie terrestre, tales como geomorfología y vegetación, las cuales afectan el clima hasta presentar las condiciones comunes de desertificación. Sin embargo, la definición más formal está en función de las causas que la originan y a menudo se basan en comparaciones entre precipitación y algunas medidas de potencial de evaporación, un buen ejemplo de lo anterior es la publicación de la UNESCO (1979). Esta definición se fundamenta en el valor del cociente de la altura de precipitación media anual con respecto a la evapotranspiración potencial media anual *P/ETP*. Valores de esta relación definen tres grados de aridez: < 0.03 para la zona hiperárida, 0.03-0.20 para la zona árida y 0.20-0.50 para la zona semiárida. Se pueden definir algunas subclasificaciones basadas en temperatura, longitud del periodo anual seco y régimen estacional de precipitación.

Es importante señalar la diferencia conceptual que existe entre aridez y sequía, toda vez que ambas condiciones se caracterizan por la ausencia de agua:

- La aridez es un estado climático permanente
- La seguía es un proceso extremo que se presenta en el tiempo y en el espacio.

La sequía y la aridez son asociadas frecuentemente, debido a que las regiones más secas son usualmente aquellas donde la variabilidad de la precipitación es más alta.

La mayor parte de las características hidrológicas para las zonas definidas como áridas y semiáridas son similares ya que todas ellas presentan: bajo nivel de humedad en la región, valores altos de insolación, variación extrema de temperatura y precipitación media anual relativamente baja.

Por otro lado, un escenario común en las zonas clasificadas como semiáridas es que el 90% de la precipitación total anual ocurre tan sólo en el 10% del periodo de lluvias de la región.

Cuando se ha declarado una sequía, los daños dependen de su duración e intensidad y, en función de lo anterior, de la necesidad de agua que tengan en ese lapso los seres vivos, y de las actividades económicas en desarrollo. Al presentarse una sequía, los efectos se manifiestan en (Segob, 2000):

- Desequilibrio ecológico: deshidratación y muerte de la flora; migración o muerte de la fauna; degradación; daño en la calidad del agua y el aire; destrucción o degradación de los bosques, debido a los incendios forestales o al incremento de problemas con insectos y enfermedades que reducen su crecimiento, y aridez y desertificación de los suelos. Algunos de los efectos son a corto plazo y las condiciones rápidamente retornan a la normalidad indicando el final de la segula. Otros efectos ambientales se retrasan en el tiempo o pueden convertirse en permanentes. El ecosistema animal, por ejemplo, puede degradarse a través de la pérdida de cuerpos de agua, lagos y vegetación. La degradación de la calidad de la tierra, incluyendo el incremento de la erosión, puede producir pérdidas permanentes de la productividad biológica. Aunque las pérdidas ambientales son difíciles de cuantificar, la conciencia pública empieza a crecer enfocando la atención pública en el conocimiento de los efectos.
- 2) Deterioro de la producción agrícola: reducción o pérdida de los cultivos y el consecuente empobrecimiento de los campesinos, que deriva en el acaparamiento, especulación, encarecimiento y escasez de alimentos, así como en el desempleo, reducción de impuestos en crédito, incremento del riesgo en el crédito para el financiamiento de las instituciones.
- 3) Disminución en el hato ganadero: pérdida de peso o muerte del ganado, con las consecuentes pérdidas económicas.
- 4) Reducción de la actividad industrial: cortes de producción y descenso en la calidad de los productos, los que repercute en la economía y en la generación de empleos.
- 5) Deterioro en la salud pública: epidemias, hambrunas, mortandad y migración campesina del área rural hacia las grandes ciudades en condiciones negativas de subsistencia.

Generalmente se tiende a afrontar la sequía cuando está sobre nosotros. Esto no es una buena política, así como no es una buena fuente de manejo. Si bien es cierto que las sequías son inevitables, también es posible mitigar sus efectos con un adecuado conocimiento de su distribución temporal y espacial.

Existen al menos tres puntos de vista para abordar una sequía: el del científico interesado en establecer teorías y en desarrollar métodos para predecir el fenómeno y así poder afrontarlo; el tomador de decisiones, responsable de un sistema hidráulico y de dar soluciones inmediatas y viables que satisfagan a los usuarios y, por último, el del usuario, a quien le preocupa quedarse sin agua para satisfacer sus necesidades.

Aunque conciliar estos aspectos parece una labor ardua y difícil de lograr, en esencia son complementarios, ya que para satisfacer las necesidades de los usuarios, los operadores y tomadores de decisiones requieren elementos de análisis de estrategias, gran parte de los cuales son producto de la investigación y la labor científica.

Los planes hidráulicos regionales parten de un balance hidráulico a largo plazo para asignar el agua de cada cuenca a los distintos tipos de usos, tomando en cuenta la evolución de la disponibilidad y de la demanda de agua. Esta asignación depende de promedios hidrológicos y de tendencias

productivas que no considera explícitamente a las condiciones hídrológicas extremas, tal como la sequía. En consecuencia, la asignación de agua prescrita por el plan hidráulico tiene que ser modificada en respuesta a una escasez de agua no pronosticada durante la fase de planeación. Sin embargo, la manera de distribuir el déficit de agua por lo general no se aborda en los planes hidráulicos

Debe enfatizarse que este tipo de plan, al prever la posibilidad de una escasez de agua, permite conocer con anticipación los pasos que se seguirían con las sequías de distintas magnitudes. En ese sentido, se planea qué hacer ante el riesgo de tener menos agua que la previamente asignada, en vez de tomar decisiones no planeadas bajo una crisis. Por tanto, para instrumentar efectivamente el plan es necesario pronosticar la sequía o al menos detectarla tempranamente, y así establecer el periodo de conservación de agua a tiempo y permitir que los usuarios adecuen sus actividades a la disminución en su dotación de agua.

La mejor opción para prevenir una sequía es el uso racional del agua, aun en épocas lluviosas. Esto incluye crear conciencia en los usuarios para no usar más agua de la estrictamente necesaria, procurar la recarga de los acuíferos, conservar la calidad del agua y evitar su contaminación, aumentar las eficiencias de conducción y aplicación del agua, evitar fugas y desperdicios en redes de distribución, aplicar tarifas realistas y autosuficientes, establecer sanciones por desperdicio del agua y disminuir o prohibir los usos no esenciales, entre otras.

Sin embargo, cuando una sequía está declarada es necesario tomar acciones más severas en función de la magnitud de la misma. Se considera una sequía incipiente cuando el déficit de agua está entre 5 y 10%, moderada cuando está entre 10 y 20%, severa cuando está entre 20 y 35%, y crítica o extrema cuando el déficit está entre 35 y 50%. Para cada una de estas fases se debe distribuir el déficit de agua mediante programas de ahorro y racionamiento del recurso.

También se considera la importación de agua de otras cuencas, el desarrollo de fuentes alternas de suministro, la perforación de nuevos pozos, la lluvia artificial, el establecimiento de cultivos que requieren menos agua, la reducción de superficies sembradas, la producción agrícola con criterios de déficit hídrico, el reuso del agua y la desalación de agua marina. En cada fase es imprescindible considerar la dotación mínima de 50 litros/persona/día para las necesidades básicas de la población.

El plan debe ser lo suficientemente flexible para adaptarse a la evolución de las condiciones hidrometeorológicas. En particular, debe prever la posibilidad de que la sequía dure más de dos años, ya que al agudizarse el problema se corre el riesgo de que se colapse el sistema socioeconómico.

Para afrontar con éxito una sequía es vital la actitud de los afectados: necesitan asimilar la gravedad de la situación y asumir una participación activa para mitigarla. Aparentemente es un problema de fácil solución, pero es difícil de lograr en un corto plazo. Por esta razón, es necesario crear conciencia en la población para instrumentar un plan hidráulico simultáneamente con su plan de preparación para afrontar sequías.

Un primer paso para afrontar el problema de las sequías en México es el conocimiento de sus características, es por ello que en este trabajo se presente el análisis del fenómeno desde el punto de vista Meteorológico, considerando la variable hidrológica analizada, las series de lluvia acumulada anual de cerca de 5000 estaciones de lluvia, distribuidas a todo lo largo del territorio nacional.

Uno de los objetivos del trabajo es el de ofrecer planos en el ámbito municipal de toda la República Mexicana de la periodicidad, duración, periodo de retorno del primer decil de la lluvia, el tipo de sequía que se puede presentar de acuerdo con su extensión superficial y el déficit de la lámina de lluvia que se puede tener en el periodo más probable de sequía.

Para lograr esto, en el capítulo 1 se hace una descripción sobre los periodos históricos de sequía que ha tenido nuestro país, así como un análisis de la situación actual de los recursos actuales que imperan en las tres cuencas hidrográficas en que la Comisión Nacional del Agua (CNA) ha dividido a México.

En el Capítulo 2 se hace una descripción de las técnicas empleadas para identificar las características de las sequias para las series hidrológicas mensuales y anuales.

Con el objetivo de determinar la ocurrencia de las sequias en el largo plazo y de algunas de sus características particulares, se propone llevar a cabo un proceso de generación de muestras sintéticas a través del modelado de series de tiempo, cuyos procedimientos son presentados en el Capítulo 3.

Una de las formas de caracterizar a una sequía es mediante la determinación del llamado primer decil de la lluvia. Para determinar el periodo de retorno de este fenómeno es necesario realizar el análisis de la lluvia considerándola como una serie de extremos mínimos. En la literatura existen algunas distribuciones de probabilidad que sirven para este propósito. En este trabajo se desarrollan y presentan la distribuciones mezcladas para mínimos, que junto con las primeras permiten la obtención de dicho periodo de retorno. Estos procedimientos se muestran en el Capítulo 4.

Debido a la evidencia de que las sequías se deben en gran parte a las alteraciones de los patrones generales de circulación atmosférica, en el Capítulo 5 se hará una descripción del fenómeno conocido como el Niño.

En el Capítulo 6 se presentarán los resultados de la aplicación de las metodologías propuestas para la caracterización de las sequías en la republica Mexicana.

Finalmente, en el Capítulo 7 se presentan las conclusiones y recomendaciones del estudio.

CAPITULO 1 LA SEQUÍA EN MÉXICO

Introducción

En México se precipita anualmente un volumen de 1.53 billones de metros cúbicos de agua, equivalente a una lámina de 780 mm, en todo el territorio. Aproximadamente la cuarta parte del agua llovida, unos 410,000 millones de metros cúbicos constituyen el escurrimiento superficial del país, distribuidos en forma irregular.

En la República Mexicana, en particular, existe una gran variedad de climas y condiciones hidrometeorológicas que van desde las condiciones desérticas, como las existentes en el Norte y Noreste del País, hasta las del trópico húmedo prevalecientes en el Sureste del Territorio Nacional.

Específicamente, los estados de Baja California, Baja California Sur, Coahuila y Sonora son considerados como superficies áridas (Hp media anual \leq 400 mm) y los estados de Aguascalientes, Chihuahua, Durango, Guanajuato, Nuevo León, Querétaro y Zacatecas como semiáridas (401 mm \leq Hp media anual \leq 600 mm). En esos estados apenas existe el 20 % del escurrimiento en ríos. No obstante, en esta parte se desarrolla gran actividad productiva que conlleva una demanda importante de agua, al localizarse las dos terceras partes de la población, más del 70 % de la industria manufacturera y el 90 % de la superficie de agricultura de riego.

En cambio en las zonas lluviosas litoral y sureste, de clima semihúmedo (601 mm \leq Hp media anual \leq 1500 mm) y húmedo (Hp media anual > 1500 mm), el escurrimiento aportado por los ríos es del 80 % y en ella vive sólo el 25 % de la población y la industria manufacturera es incipiente, por lo cual la demanda del líquido es mucho menor.

Más de la cuarta parte de la población se localiza arriba de los 2000 metros sobre el nivel del mar y, en esta área se dispone del 4 % del escurrimiento medio anual de agua; por debajo de los 500 metros se asienta un número similar de habitantes y el escurrimiento es mayor al 50 %. Así pues, se tienen regiones con precipitaciones medias anuales menores a los 250 mm, en el primer caso, y lluvias medias anuales superiores a los 5000 mm en el segundo caso. Por otra parte, hay una gran parte del Territorio Nacional que se ve afectado año tras año con la ocurrencia de tormentas tropicales, ciclones, huracanes y sequías de diversa intensidad, que producen daños de diferente magnitud en cuanto a pérdida de vidas humanas y daños económicos y sociales.

La irregular distribución espacial y temporal de las aguas ha hecho necesaria la construcción de obras de aprovechamiento hidráulico. A la fecha, el país cuenta con 1270 presas de almacenamiento con una capacidad de 147 kilómetros cúbicos, cifra que corresponde al 36 % del volumen que escurre superficialmente, y se han construido más de 700 kilómetros de acueductos para entrega de agua en bloque a distintas ciudades, además de otras obras para regular y controlar el recurso.

Debido a que la precipitación y el escurrimiento varían ampliamente de año en año, es antieconómico diseñar un proyecto para proporcionar protección contra la más desastrosa avenida, o para asegurar un abastecimiento adecuado de agua durante la sequía más severa que pudiera presentarse. En lugar de esto, el diseño del proyecto se basa en un riesgo admisible, producto de un adecuado análisis hidrológico y económico..

Los efectos de la sequía en México se han sentido intensamente durante los últimos años, sin embargo, a pesar de sus devastadoras consecuencias, el conocimiento científico acerca de ellas es

relativamente limitado. De hecho es extremadamente pobre comparado con los niveles alcanzados en el estudio de otros fenómenos hidrometeorológicos.

Con una visión para mejorar el conocimiento de las sequías en México, se ha llevado a cabo un análisis desde el punto de vista meteorológico y los resultados presentados a lo largo de este trabajo.

1.1. La historia de la sequía en México

La historia de la sequía en México cubre los aspectos de recurrencia en el pasado, sus características hidrometeorológicas y sus impactos económicos y sociales. A continuación se presenta una breve descripción de los diferentes periodos históricos (Sancho, 1983).

La sequía en el México antiguo

Aunque la información de este periodo es imprecisa, los datos indican que las sequías fueron un fenómeno frecuente y sus impactos tuvieron devastadoras consecuencias en la actividad agrícola del México prehispánico.

Fuentes indígenas y crónicas antiguas establecen que en los años en que "llovía fuego" o que no había suficiente agua, los cultivos de maíz se perdían y disminuían los niveles de los lagos. Estos efectos y sus impactos se multiplicaban si la sequía duraba dos o más años.

En los años de la sequía, las autoridades establecidas en el Valle de México usaron medidas drásticas para combatir los impactos de éstas, tal como el de establecer la pena de muerte a quién extrajera el maíz del Valle durante este periodo. Esto también produjo un cambio alimenticio en la población, ya que tuvo que suministrarse de pez blanco, ranas y camarones extraídos de los lagos.

Cuando la sequía fue muy severa, por ejemplo en el periodo de 1450 a 1454, los efectos fueron tan desastrosos en la población, que se vieron obligados a venderse entre ellos mismos por el precio del maíz que consumían.

Ante los efectos de las sequías los pueblos prehispánicos tuvieron que desarrollar estrategias concretas para su mitigación, tales como la construcción de obras hidráulicas, un sistema de cultivo mediante jardines flotantes y terrazas irrigadas, el calendario agrícola, sistemas de almacenamiento de grano, etc.

La sequía en la época colonial (1521-1821)

Durante el periodo de 1521 a 1821 existen 50 casos documentados de sequías en el Valle de México y 26 en el Bajío. En el caso particular del Valle de México, se reportan cinco sequías con duración de dos años (1597-1598, 1641-1642, 1701-1702, 1720-1721 y 1808-1809), y dos con tres años de duración (1616-1617-1618 y 1778-1779-1780).

Una comparación de la cronología de las sequías en el Valle de México y el Bajio muestran que los efectos afectaban simultáneamente grandes extensiones del territorio virreinal.

El análisis de la producción agrícola de este periodo muestra un ciclo de 10 años en el incremento o decremento en el volumen disponible. Este hecho puede asociarse a los periodos de sequía, a las heladas o una combinación de ambas. Los casos más críticos de estos fenómenos ocurrieron en los años 1695, 1785 y el periodo 1808-1809.

Las sequías de los años 1624, 1695, 1749, 1785 y 1808-1809 trajeron, además de la escasez, altos costos y especulación, los grandes movimientos migratorios, la propagación e intensificación de epidemias, la disminución de las actividades económicas, el desempleo en las ciudades, tensión social y el incremento en la tasa de mortandad en las comunidades indígenas. La intensidad y gravedad de estos casos se explica porque la economía de estas sociedades se basaba en la agricultura, y principalmente de la producción de maíz, como fuente principal de alimentación.

La parcial o total suspensión de las actividades como la minería o los textiles, junto con el desempleo y las sequías, incrementaron la criminalidad en el campo y las ciudades creando importantes tensiones sociales.

La sequía en el periodo (1821-1919)

Las sequías de este periodo afectaron completamente a la economía. Se tienen registradas 11 sequías en el periodo de 1821 a 1874 y 35 de 1875 a 1910. Las sequías más severas, en términos de su impacto económico y social fueron las de Yucatán (1822-1823 y 1834-1835), la de Querétaro (1854) y la que cubrió en 1868 una extensa zona del país (Chiapas, Veracruz, Oaxaca, Guerrero, Aguascalientes, Nuevo León, Coahuila, y el Valle de México).

Durante el periodo conocido como "El Porfiriato", las sequías más severas tuvieron lugar en los años 1872, 1875, 1884-1885, 1891-1892, 1896, 1901 y 1908.

Durante este periodo de 90 años, la información indica que se vieron afectados los cultivos de maíz, frijol y algodón. El ganado disminuyó de peso o se murió y las industria se vio afectada por la escasez de agua. Las más severas sequías trajeron altos costos, escasez, desempleo, disminución de la actividad económica, epidemias, muerte de los sectores más pobres de la población rural y urbana. Como en la era colonial los impactos de la sequía incrementaron la violencia en el campo y las ciudades.

La sequía en el periodo (1910-1960)

En este lapso de tiempo se han presentado los siguientes periodos de sequías 1917-1928, 1932-1935, 1937-1939 y 1949-1951. Los eventos más adversos se reportan en los años 1935, 1953, 1957 y 1960. También se observa que a partir de 1930 las fluctuaciones climáticas han tendido a favorecer la ocurrencia de las sequías en México. En este periodo de tiempo los estados de la república más afectados por las sequías son Coahuila, Nuevo León, Chihuahua, Sonora y Tamaulipas.

En este periodo ya se reporta que el efecto de las sequías producen una disminución de la producción agrícola, el encarecimiento de los productos, el acaparamiento, un incremento en la importación de productos y una disminución en los recursos forestales causado por el incremento en el número de incendios en las áreas de bosques. La migración a las grandes ciudades en forma masiva trae como consecuencia un incremento en la necesidad de dotar a esta nueva población con servicios básicos o la creación de cinturones de miseria alrededor de ellas.

La seguía en el periodo (1960-1990)

Para este periodo ya se cuenta con la información producto de caracterizar a las sequías de acuerdo con las técnicas que se desarrollan a lo largo de este trabajo. En este apartado solo se presentaran los resultados más generales y en el capítulo 6 se mostrarán en forma más amplia.

Los periodos más críticos de sequía se presentaron en los años 1962-1965, 1969-1972, 1974-1975, 1977-1980, 1982-1983 y 1985-1987. Los años más adversos de este periodo son 1977, 1979 y 1982, ya que la superficie del territorio nacional cubierta por la sequía en cada uno de ellos fue, respectivamente, del 59%, 60% y 65%. Los estados más afectados en 1982 fueron los de Aguascalientes y Guanajuato, ya que la sequía impactó en el 90% de la superficie estatal.

Los estados que experimentaron más años catastróficos (sequía en más del 50% de la superficie) en el periodo 1960-1990 son: Baja California (15), Distrito Federal (15), Colima (14), Guanajuato (12), Chiapas (11), Chihuahua (10) y Sinaloa (10).

El estado de Baja California ha experimentado, en el ámbito nacional, durante los años 1964, 1968-1975, 1977, 1981 y 1984-1988 las condiciones más adversas en cuanto a duración y extensión superficial, teniendo su máximo en el año de 1981 (88% de la superficie estatal).

Cada 3 años en promedio se puede presentar en el Distrito Federal un evento catastrófico, el cual puede durar uno o más años. Para el resto de los estados se tienen las siguientes periodicidades: Colima, Jalisco y Sinaloa (4 años), Baja California, Chiapas, Chihuahua, Coahuila, Durango y Guanajuato (5 años), Sonora y Tabasco (6 años), Baja California Sur, Hidalgo, Estado de México, Michoacán, Quintana Roo, Tlaxcala y Yucatán (8 años), Aguascalientes, Guerrero, Oaxaca, San Luis Potosí, Tamaulipas, Veracruz y Zacatecas (10 años), Campeche, Morelos, Puebla y Querétaro (15 años) y Nayarit (30años).

La probabilidad de que en un año en particular ocurra una sequía en un estado de la república y que esta sea del tipo Extraordinaria (cubriendo del 30% al 50% de la superficie estatal) o Catastrófica (> 50% de la superficie estatal) es obtenida con la información disponible del periodo 1961-1990, los resultados son del 77% para Campeche, 73% para Baja California, Baja California Sur y Quintana Roo, 70% para Colima, 67% para el Distrito Federal, Jalisco, Estado de México y Tamaulipas, 63% para Chiapas, Michoacán y Puebla, 60% para Aguascalientes, Nayarit, Oaxaca, Sinaloa, Veracruz y Yucatán, 57% para Chihuahua, Coahuila, Durango y Morelos, 53% para Guanajuato, Nuevo León y San Luis Potosí y Tlaxcala, 47% para Tabasco y Zacatecas, 43% para Guerrero y Sonora, 33% para Hidalgo y Querétaro. Las probabilidades para los diferentes tipo de sequía, en el ámbito nacional, regional y estatal se presentan en el capítulo de aplicaciones.

Los impactos económicos debido a la presencia de las sequías severas y extremadamente severas se reflejaron en un incremento en la importación de granos y vegetales. Otros datos indican que hubo una reducción en el número de hectáreas cultivables y una caída en la producción. Los ganaderos se vieron afectados en forma importante en su actividad y cientos de hectáreas de bosque se perdieron por el incremento notable de los incendios forestales.

La sequía en el periodo (1988-1995)

En la Tabla 1.1 se presentan los daños causados por las sequías en los sectores agrícola, ganadero y forestal de México durante el período 1988-1994 (Escalante y Reyes, 1998).

		Agricultura Ganadería		Forestal	
Número	Estado	Hectáreas	Cabezas	Hectáreas	Número
		Dañadas	Ganado	Dañadas	Incendios
1	Chihuahua	857,778	100,070	59,561	780
2	México	556,059	12	51,363	4,845
3	Zacatecas	530,752	19,088	57,229	91
4	Oaxaca	522,496	0	69,455	232
5	Durango	482,581	2,200	125,998	1,370
6	Guanajuato	470,164	30	13,852	90
7	Jalisco	249,093	300	63,140	759
8	Puebla	207,740	60	12,124	395
9	Guerrero	204,427	654	82,620	1,258
10	Tamaulipas	141,322	1,775	59,370	50
11	Aguascalientes	134,538	0	4,287	33
12	Chiapas	133,820	387	117,237	615
13	San Luis Potosí	112,967	14,840	9,929	67
14	Veracruz	104,907	7,129	9,023	271
15	Yucatán	88,257	3,014	10,693	57
16	Nuevo León	82,276	8,560	30,621	45
17	Tlaxcala	67,318	0	4,881	332
18	Quintana Roo	60,734	0	153,411	251
19	Morelos	57,090	0	6,796	1,053
20	Nayarit	51,942	80	25,810	238
21	Campeche	48,103	0	310	0
22	Coahuila	32,928	28,796	171,681	182
23	Baja California	19,930	1,347	14,325	58
24	Michoacán	2,680	0	60,853	2,912
25	Querétaro	1,302	0	4,847	40
26	Hidalgo	1,021	10,431	3,039	220
27	Tabasco	861	0	284	0
28	Colima	765	0	2,812	18
29	D.F.	669	0	11,099	1,279
30	Baja Calif. Sur	0	34,980	0	0
31	Sinaloa	0	35,559	1,494	0
32	Sonora	0	32,985	26,480	16
Total		5,224,970	302,297	1,264,624	17,557

Tabla 1.1 Daños ocasionados por las sequías en el país para el periodo 1988-1994.

En 1995 las presas en Chihuahua, Coahuila, Durango, Nuevo León y Tamaulipas estaban prácticamente vacías y algunos de estos estados fueron declarados zonas de emergencia.

Como ejemplo de lo anterior, en la Tabla 2.1 se listan las presas de la región noroeste de la República Mexicana con menos del 50% de llenado y por abajo de la normal histórica.

	Almacenamiento		
Presa	de Conservación	Junio 1995	Normal
	Mm3	Mm3	Mm3
Ignacio R. Alatorre, Son.	27.97	A/E	5.54
Adolfo Ruiz Cortínez, Son.	1014.50	224.39	339.06
Eustaquio Buelna, Sin.	150.00	29.60	52.11
Adolfo L. Mateos, Sin.	3153.00	552.50	1245.18
Sanalona, Sin.	842.00	127.70	231.87
Gustavo Díaz Ordaz, Sin.	1920.00	566.00	936.95
José L. Portillo, Sin.	2250.00	469.50	940.91

Tabla 2.1 Almacenamiento en Junio de 1995 de las presas del Noroeste de México.

En 1995 la sequía se agudizó, además de la escasa precipitación, por el uso irracional del líquido en periodos previos y por la contaminación de los acuíferos.

Los daños económicos, según estimaciones de la Secretaría de Agricultura ascendieron hasta el mes de mayo de 1995 a 1,300 millones de pesos, mientras que 84 mil hectáreas de cultivos básicos (granos y oleaginosas) se perdieron por falta de agua, de estas, 300 mil eran de riego y el resto de temporal. La Confederación Nacional Ganadera (CNG) informó a su vez que hasta ese mes habían muerto 300 mil reses. La Confederación Nacional Campesina y la de Propietarios Rurales enfatizaron que 70 por ciento de los ejidos del país fueron afectados por la sequía.

Por ejemplo, en el distrito 05 de Delicias, Chihuahua, donde la situación adquirió proporciones extremas, los volúmenes de agua mexicana almacenados en las presas internacionales, sobre el río Bravo, fueron los más bajos en su historia, en tanto que la contraparte de agua estadounidense no presentó decremento de volúmenes considerables, es decir, reflejó mejor el uso del líquido. De ahí, se explica el porqué en las ciudades del vecino país no racionaron el agua mientras que en México se llevó a la práctica este proceso por lo menos en tres entidades: Nuevo León, Coahuila y San Luis Potosí.

El Programa Emergente de Sequías determinó que la precipitación acumulada en 1995 registró valores del 40 por ciento por debajo del normal histórico, situación que no se presentaba en la zona norte del país desde 1982, además de que durante 1994 las lluvias en las entidades ya mencionadas fueron menores a las normales. Con base en la información del Programa Emergente, el volumen de agua almacenado en las presas al 30 de abril de 1995 fue equivalente a la mitad del registrado en 1994, considerado ya como un año de escasa precipitación. Sin embargo, la Comisión Nacional del Agua (CNA), difiere y asevera que el agua, en promedio, se situó apenas entre el 6 y 10 por ciento de la capacidad instalada.

En el campo, la falta de lluvias ocasionó severos estragos. La Secretaría de Agricultura estimó que en el ciclo otoño-invierno (1994-95) se sembraron 180 mil hectáreas menos que el promedio de los cinco años anteriores en los distritos de riego. Por lo que toca a los cultivos de temporal en el citado

ciclo, la superficie sembrada decreció de 824 mil hectáreas a 605 mil hectáreas, es decir, 219 mil hectáreas menos, que equivale a una reducción del 27%.

Para el año 1995 el sector ganadero de las cinco entidades más afectadas registró una disminución de 180 mil cabezas, pérdidas en peso de 4 millones de cabezas y daño en 35 millones de hectáreas de agostadero. Las pérdidas netas en el ingreso de los productores ascendieron ese año a 933 millones de nuevos pesos en lo que respecta a la agricultura y de 224 millones de nuevos pesos por el decremento de los hatos ganaderos. La CNG en el informe fechado el 23 de mayo de 1995, asegura que murieron 300 mil reses y que se recurrió a la venta masiva de ganado, abajo de 50 por ciento de su precio normal por la pérdida de peso en los animales.

La grave sequía también causó severas repercusiones en la ocupación de los campesinos y jornaleros, aproximadamente 20 millones de jornales directos dejaron de generarse. Se estima que un millón 200 mil campesinos abandonaron sus tierras. Por si fuera poco, existieron serios conflictos en el abasto de agua potable a las ciudades y a las comunidades rurales, con los consecuentes problemas de salud. El cólera repuntó en diversos estados, presentándose en promedio 600 casos por semana (Limón, 1995).

La escasez del líquido se tradujo en un enfrentamiento entre usuarios de agua para riego y los habitantes de las ciudades. Un ejemplo de esto fue la disputa por el suministro de agua de la presa El Cuchillo entre la zona metropolitana de Monterrey y las zonas de riego de Tamaulipas, lo cual redujo de 16 a 6 horas diarias el suministro de agua potable a la ciudad.

En la Tabla 2.3 se presentan los daños causados por las sequías en los estados más afectados en el año de 1995 (Subsidio en pesos de 1995)..

		Cabezas	Temp.máx	Subsidio
	Hectáreas	Ganado	(°C)	MN\$
Estado	Dañadas	Perdido	registrada	otorgado
Baja California Sur	0	80,000	36	0
Chihuahua	524,500	160,000	46	221.1
Coahuila	200,000	40,000	47	132.6
Durango	5,500	6,000	42	86.6
Nuevo León	2,700	10,000	45	60.7
San Luis Potosí	3,500	6,000	46	0
Sinaloa	87,000	0	41	34.4
Tamaulipas	26,000	6,036	41	157.0
Yucatán	Ninguna	6,000	46	0
Zacatecas	40 % cultivos	25,000	37	0

Tabla 2.3 Daños en las entidades más afectadas por las seguías en 1995

Comparando los efectos provocados por la sequía en el año de 1995 con aquellos del periodo 1988-1994 se observa un incremento importante de daños. Estas condiciones llevaron a declarar al titular de la Secretaría de Agricultura como la peor sequía de los últimos 40 años.

No obstante que todos los seres vivos tenemos derecho a usar el agua, se privilegia el consumo humano-doméstico de las ciudades, en tanto que más del 15 por ciento del total de nuestra población carece de agua potable. Los principales rezagos se dan en las poblaciones marginadas de las grandes urbes y del medio rural, fundamentalmente en las zonas indígenas.

Sin embargo, en la agricultura de riego se emplea 85 por ciento del consumo anual de agua de todo el país. La fundación siglo XXI, destaca al respecto que la magnitud del líquido utilizado en el campo, revela también nuestra ineficiencia en su uso. Este organismo de estudio y análisis hace ver las inoperancias existentes en la infraestructura hidráulica del país.

Un dato revelador de nuestra incapacidad para manejar el agua es que en el país son frecuentes las entradas de huracanes en los dos litorales, fenómeno de la naturaleza que trae consigo grandes cantidades de agua. Si bien algunos destruyen lo que encuentran a su paso, como en 1988 el Gilberto, la mayoría contribuye a llenar las presas y generar escurrimientos extraordinarios en nuestros ríos.

El hecho es que el país no cuenta con un programa de mantenimiento y construcción de la infraestructura necesaria para proteger vidas humanas y el trabajo de los campesinos, cuando se presentan estos fenómenos. El país está urgido de modernizar su red hidrométrica y los sistemas de detección y pronóstico de crecientes; de promover la participación de la iniciativa privada para el financiamiento, construcción y operación de los grandes proyectos hidráulicos para el uso óptimo del recurso y el consolidar el marco institucional sobre sus usos.

Resulta absurdo contar con una frontera agrícola potencial de 48 millones de hectáreas, de las cuales se cultivan sólo 22 millones y de éstas 16 millones son de temporal y sólo 6 millones son de riego. Cabe señalar que las tierras irrigadas aportan el 50 por ciento del valor de la producción agrícola y el 65 por ciento del valor de las exportaciones agropecuarias. Lo anterior sólo refleja lo vital que resulta el agua para consolidar al agro y satisfacer las necesidades urbanas.

1.2. Situación actual de los recursos hidráulicos en nuestro País (2001).

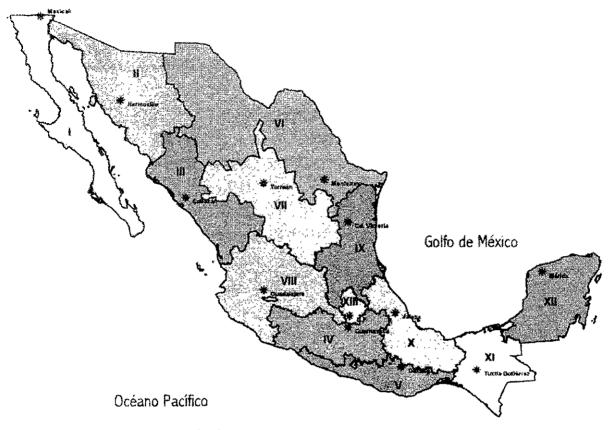
La Comisión Nacional del Agua en el estudio "El Agua en México: retos y avances" dice que si siguen los actuales patrones de baja eficiencia en el riego, sobreexplotación de acuíferos, contaminación de cuerpos superficiales, en 25 años México padecerá la falta del recurso en varias ciudades, verá frenado su desarrollo, sufrirá el colapso de varios de sus ecosistemas y registrará problemas de salud pública.

La Comisión indica que las 13 zonas hidrológicas (Figura 1.1) en las que se divide el país tienen, en mayor o menor grado, problemas relacionados con la disponibilidad y uso del líquido.

Para cada una de las regiones la Comisión propone soluciones concretas, que en conjunto implican una inversión de 735 mil millones de pesos.

A continuación se presenta la problemática y la estrategia de solución de cada una de las 13 regiones hidrológicas del país (Millán, 2001):

REGIONES ADMINISTRATIVAS DE LA COMISION NACIONAL DEL AGUA



Región I. Península de Baja California.

Región II. Noroeste.

Región III. Pacífico Norte.

Región IV. Balsas

Región V. Pacífico Sur.

Región VI. Río Bravo.

Región VII. Cuencas Centrales del Norte.

Región VIII. Lerma-Santiago Pacífico.

Región IX. Golfo Norte.

Región X. Golfo Centro.

Región XI. Frontera Sur.

Región XII. Península de Yucatán.

Región XIII. Valle de México.

Figura 1.1 Regiones administrativas de la República Mexicana, según C.N.A.

Región 1. Península de Baja California.

Abarca los Estados de Baja California y Baja California Sur, con una población de 2.5 millones de habitantes y una precipitación media anual promedio en la región de 195 mm.

Problemas:

- 1) Sobreexplotación de acuíferos, en particular de 13 de ellos.
- 2) Problemas en la calidad del agua debido a la alta salinidad del río Colorado.
- 3) Deficiente tratamiento de aguas residuales.
- 4) Baja eficiencia en los sistemas de agua potable.
- 5) Baja eficiencia del riego
- 6) Bajo nivel de lluvias

Se advierte que de mantener los patrones de consumo actual se prevé que se incremente la sobreexplotación y degradación de los principales acuíferos y una fuerte competencia entre los distintos usuarios.

Estrategias:

- 1) Restaurar y conservar la calidad del agua en el sistema hidráulico del río Colorado, y los acuíferos de Mexicali y Mesa Arenosa.
- 2) Reducir las fugas en los sistemas de agua de las ciudades en un 25%.
- 3) Elevar la eficiencia de riego hasta en un 55%.

Región 2. Noroeste.

Incluye 72 municipios de Sonora y 7 de Chihuahua, con cerca de 2.2 millones de habitantes y tiene una precipitación media anual promedio en la región de 383 mm.

Problemas:

- 1) Deficiente suministro de agua potable y servicio del alcantarillado.
- 2) Ineficiente uso agrícola, el índice solo es del 41%.
- 3) Sobreexplotación en 13 acuíferos.
- 4) Contaminación de cuerpos de agua.
- 5) Daños por inundación y sequía.

De acuerdo con estos factores, se tienen grandes deterioros en las fuentes de abastecimiento y esto pondrá en riesgo el ambiente y la actividad económica.

Estrategias:

- 1) Elevar la eficiencia de riego hasta en un 57%.
- 2) Ajuste de tarifas en Hermosillo, Nogales, Puerto Peñasco y Guaymas.
- 3) Restaurar y preservar la calidad del agua a través del principio de " el que contamina paga" y con estímulos fiscales.

Región 3. Pacífico Norte.

Incluye municipios de Sinaloa, Durango, Chihuahua, Nayarit y Zacatecas, con cerca de 3.7 millones de habitantes y tiene una precipitación media anual promedio en la región de 867 mm.

Problemas:

- 1) Eficiencia agrícola del 38%.
- 2) Mala calidad del agua superficial y subterránea, particularmente por el contenido de arsénico, mayor a lo deseable, del agua suministrada a la ciudad de Durango.

Para el año 2025 y de acuerdo con las tendencias actuales se esperan condiciones críticas ambientales en todas las cuencas, principalmente la escasez del agua en temporadas de sequías en las regiones Norte y Centro Norte; mayor degradación de las aguas superficiales, en particular de los Ríos Culiacán, Fuerte y Sinaloa, así como mayores daños por inundaciones y sequías. Estrategias

- 1) Tratamiento de aguas residuales en los Mochis y Guasave.
- 2) Rehabilitar la infraestructura del distrito 043 de riego y completar las obras de los proyectos Elota-Piaxtla y Baluarte-Presidio.
- 3) Elevar la eficiencia del uso agrícola al 56%.

Región 4. Balsas

Abarca municipios de Morelos, Tlaxcala, Estado de México, Puebla, Oaxaca, Guerrero, Michoacán y Jalisco, con una población de 9.3 millones de habitantes y una precipitación media anual promedio de 888 mm.

Problemas:

- 1) Baja cobertura de agua en el medio rural
- 2) Baja eficiencia de riego, la cual solo llega al 36%.
- 3) Escaso saneamiento en el medio rural.
- 4) Alta contaminación de las aguas superficiales.
- 5) Sobreexplotación de acuíferos.

De acuerdo con las tendencias actuales, se tendrán fuertes rezagos en los servicios básicos en el medio rural, el incipiente saneamiento continuará impactando en la calidad de vida de la población y en la calidad de las aguas superficiales y subterráneas.

Estrategias:

- 1) Elevar los niveles del servicio de agua potable y alcantarillado al 97%.
- 2) Aumentar al 51% la eficiencia de riego.
- 3) Reducir la contaminación mediante la construcción de plantas de tratamiento.
- 4) Reducir la sobreexplotación de acuíferos con un uso más racional.

Región 5. Pacífico Sur.

Incluye municipios de Guerrero y Oaxaca, con una población de 4 millones de habitantes y una precipitación media anual promedio de 1290 mm.

Problemas:

- 1) Baja Cobertura de agua potable y alcantarillado.
- 2) La eficiencia más baja en riego del país, que es del 25%.
- 3) Degradación de la calidad del agua.
- 4) Daños por fenómenos meteorológicos extremos.

De no implantarse acciones sustantivas en los próximos 25 años, se aumentarán los rezagos en los servicios básicos a la población, agudizando los problemas de calidad del agua. También de no llevarse a cabo medidas de mitigación contra los fenómenos extremos en la región, se seguirán teniendo afectaciones tanto a centros de población como a zonas productivas.

Estrategias:

- 1) Elevar niveles de suministro de agua.
- 2) Elevar la eficiencia de riego a 38%.
- 3) Construcción de obras de control y encauzamiento de ríos.

Región 6. Río Bravo.

Abarca municipios de Chihuahua, Coahuila, Nuevo León y Tamaulipas, con una población de 8.6 millones de habitantes y una precipitación media anual promedio de 414 mm.

Problemas:

- 1) Escasez del recurso
- 2) Eficiencia de riego del 34%, que demanda el 84% del volumen total disponible en la región.
- 3) Alto índice de agua no contabilizada.
- 4) Contaminación en el río Bravo.
- 5) Sobreexplotación de siete acuíferos.

Debido a la escasez del agua se prevé una reducción en el desarrollo económico de la región, principalmente en Monterrey, Ciudad Juárez y Chihuahua. Estrategias:

- 1) Elevar la eficiencia agrícola al 62%.
- 2) Reducir el porcentaje de agua no contabilizada en Monterrey y Saltillo a un nivel del 25%.
- 3) Restaurar la calidad del agua.

Región 7. Cuencas Centrales del Norte.

Incluye municipios de Durango, Zacatecas, Coahuila, San Luis Potosí, Nuevo León y Tamaulipas, con una población de 3.7 millones de habitantes y una precipitación media anual promedio de 616 mm. Problemas:

- 1) Baja cobertura de los servicios básicos en las zonas rurales.
- 2) Sobreexplotación de acuíferos.
- 3) Degradación en la calidad del agua, sobre todo en la comarca lagunera.
- 4) Agua residual agrícola sin tratamiento.
- 5) Alta competencia con los usos del agua.

De no tomarse medidas correctivas se tendrá un deterioro económico-ambiental que se situará en un nivel insostenible.

Estrategias:

- 1) Modernizar los distritos de riego 17de la Laguna y 34 de Zacatecas.
- 2) Reducir en 87 millones de metros cúbicos el consumo anual de agua para riego.

Región 8. Lerma-Santiago Pacífico.

Incluye municipios de Colima, Aguascalientes, Nayarit, Querétaro, Estado de México, Jalisco, Guanajuato, Michoacán y Zacatecas, con una población de 17 millones de habitantes y una precipitación media anual promedio de 640 mm.

Problemas:

- 1) Oferta insuficiente del recurso aqua.
- 2) Sobreexplotación de acuíferos, en particular en Querétaro, Celaya, León y Pénjamo.
- 3) Baja eficiencia en riego, solo alcanza el 39%.
- 4) Degradación del agua.
- 5) Deficiencias en la red de medición y monitoreo.

De no implantarse acciones para su solución, se afectarán las actividades económicas que sustenta el recurso hidráulico, la superficie ociosa se incrementará, la degradación de la calidad del agua aumentará, derivando en problemas de salud pública.

Estrategias:

- 1) Legislación para ordenar el manejo y uso del agua.
- 2) Restaurar la calidad del agua mediante el principio "el que contamina paga".

Región 9. Golfo Norte.

Incluye municipios de Hidalgo, San Luis Potosí, Tamaulipas, Veracruz, con 4.5 millones de habitantes y un precipitación media anual de 714 mm.

Problemas:

- 1) Baja cobertura en los servicios de agua potable y alcantarillado.
- 2) Eficiencia del 31% en riego.
- 3) Degradación de la calidad del agua.
- 4) Sobreexplotación de acuíferos, en particular en Río Purificación, Tequisquiapan,, San Juan del Río y Tulancingo. En conjunto, la extracción anual en estos acuíferos supera en 200 metros cúbicos la recarga.

Con las tendencias actuales aumentará el riesgo de problemas de salud y se limitará el desarrollo regional.

Estrategia:

- 1) Abatir los rezagos en las coberturas de los servicios básicos.
- 2) Elevar la eficiencia en el uso agrícola a 46%.
- 3) Restaurar la calidad del agua.
- 4) Restaurar el equilibrio en los acuíferos sobrexplotados.

Región 10. Golfo Centro.

Incluye municipios de Veracruz, Oaxaca, Puebla e Hidalgo, con 9 millones de habitantes y una precipitación media anual de 1535 mm.

Problemas:

- 1) Baja cobertura en los servicios de agua potable, alcantarillado y saneamiento.
- 2) Eficiencia del 32% en riego.
- 3) Contaminación de las corrientes superficiales. Los casos más críticos son los del Río Blanco y el Río Calzadas.

Si siguen estas tendencias se manifestarán en la región condiciones ambientales críticas, principalmente en la Cuenca del Papaloapan. Disminuírán las coberturas de agua potable en las subregiones norte, medio Papaloapan y Coatzacoalcos, y seguirán los daños por inundaciones en las subregiones bajo Papaloapan y Coatzacoalcos.

Estrategias:

- 1) Restaurar la calidad del agua mediante el principio "el que contamina paga".
- 2) Abatir los rezagos en las coberturas de los servicios básicos.
- 3) Fomentar el desarrollo del temporal tecnificado y el uso eficiente del agua en distritos de riego. Elevar la eficiencia del uso agrícola al 51%.
- 4) Delimitar zonas inundables, reubicar a la población, mantener obras de protección, e impedir desarrollos en zonas susceptibles de anegarse.

Región 11. Frontera Sur.

Incluye municipios de Chiapas y Tabasco, con 5.5 millones de habitantes y una precipitación medial anual promedio de 2016 mm.

Problemas:

- 1) Baja cobertura en los servicios de agua potable, alcantarillado y saneamiento.
- 2) Rezagos agudizados en el medio rural.
- 3) Bajo aprovechamiento y manejo deficiente del agua.
- 4) Vulnerabilidad frente inundaciones.
- 5) Contaminación de corrientes superficiales, principalmente del Río Grijalva.

Si siguen estas tendencias se manifestarán en la región condiciones ambientales críticas y se limitará el desarrollo regional.

Estrategias:

- 1) Elevar la cobertura de servicios e implantar programas de restauración y conservación.
- 2) Elevar al 49% la eficiencia de riego agrícola.
- 3) Restaurar cuencas hidrológicas.

Región 12. Península de Yucatán.

Incluye municipios de Quintana Roo, Yucatán, Campeche y parte de Tabasco, con 2.9 millones de habitantes y 1064 mm de precipitación media anual.

Problemas:

- 1) Contaminación de acuíferos. La falta de drenaje sanitario apropiado ha propiciado la filtración de descargas residuales.
- 2) Degradación de la calidad del agua por mal manejo en su extracción.
- 3) Deficiente servicio de agua potable en zonas urbanas y rurales.
- 4) Desarrollo agrícola incipiente.

De continuar las tendencias actuales se incrementará la contaminación de las aguas subterráneas, continuará la deficiente calidad de los servicios y avanzará en la degradación de los humedales en la franja que abarca los estados de Campeche, Yucatán y Quintana Roo.

Estrategias:

- 1) Proteger las fuentes de aguas subterránea.
- 2) Elevar la cobertura de servicios.
- 3) Elevar la eficiencia en riego agrícola al 65%.

Región 13. Valle de México.

Incluye la Ciudad de México, y municipios del Estado de México y de Hidalgo, con una población de 18.6 millones de habitantes y una precipitación media anual promedio de 782 mm.

Problemas:

- 1) Contaminación del agua superficial y subterránea.
- 2) Sobreexplotación de acuíferos. La extracción es 130% superior a la recarga.
- 3) Deficiente estructura para el riego.
- 4) Insuficiente suministro de agua potable y para fines agrícolas.
- 5) Daños por inundaciones.

El crecimiento acelerado de la población y la actividad económica seguirán generando cuantiosas demandas adicionales del agua en la región, por lo que se acrecentará la degradación del medio natural y las actuales fuentes de abastecimiento serán insuficientes.

Estrategias:

- 1) Transferir 5 m³/s de agua del Temascaltepec.
- 2) Incrementar la eficiencia del uso agrícola.
- 3) Restaurar el equilibrio en acuíferos sobrexplotados.

Como puede observarse de las estrategias de solución de la Comisión Nacional del Agua para asignar el agua de cada región a los distintos tipos de usos, toma en cuenta la evolución de la disponibilidad y la demanda a futuro del agua. Esta asignación depende de considerar los promedios hidrológicos y de tendencias productivas pero no consideran explícitamente las futuras condiciones extremas que originarán las sequías. En consecuencia, la asignación de agua tendrá que ser modificada en respuesta a una escasez de agua no pronosticada durante la fase de planeación.

Es la intención de este trabajo el caracterizar a las sequías meteorológicas en el ámbito nacional, con el fin de contar con instrumento eficaz de planeación para las futuras asignaciones del recurso.

CAPITULO 2 TÉCNICAS DE IDENTIFICACIÓN DE LAS SEQUÍAS

Introducción

Una vez que se presupone o se sabe que existe una sequía, es importante cuantificarla para tomar un curso de acción. Los primeros pasos en esa incierta catalogación es la determinación de las características intrínsecas de la sequía. Éstas son la duración, la magnitud o intensidad (valor promedio del déficit) y la severidad (valor acumulado del déficit).

Es posible analizar las series hidrológicas de precipitación en dos niveles, el anual y el mensual.

2.1 Series hidrológicas anuales

Con el fin de definir y comparar las características de las sequías se han propuesto un conjunto de técnicas e índices. Los más simples hacen uso únicamente de la precipitación media anual, como el factor de lluvia de Lang o el índice de aridez de Martonne. Otros, en adición a la precipitación media anual o mensual utilizan algunas características como: temperatura, evaporación, evapotranspiración, pérdida de humedad del suelo y humedad antecedente del suelo. Entre los de esta clase se encuentra el de Palmer (Alley, 1984).

Existen otras técnicas o índices que permiten caracterizar a una sequía como son:

Secuencias de una serie de tiempo (Salas et al, 1988).

Una componente necesaria para una completa definición de sequía es la especificación del llamado nivel de truncamiento o umbral, el cual permite distinguir las sequías de otros eventos en los datos históricos. Los estadísticos como la media y la mediana de las series de tiempo registradas se utilizan generalmente para definir el nivel de truncamiento. Puede decirse que el uso de la mediana es útil para el análisis de las duraciones, mientras que la media lo es para las severidades. Sin embargo, un análisis completo de sequías relaciona simultáneamente la duración y la severidad. Lo anterior no resulta práctico ya que involucra el uso de dos niveles diferentes de umbral. Un procedimiento sugerido para evitar la controversia en la selección de este nivel es el de la Normalización de la muestra analizada, que remueve el sesgo y se espera con esto que la media y la mediana de la muestra coincidan, sin embargo, las dos medidas de tendencia central usualmente no son idénticas, aún después de la transformación normal, por lo tanto es recomendable utilizar la media como umbral ya que es más sensitiva al considerar los valores extremos de la serie de datos.

El concepto y efecto del nivel de truncamiento es más claro cuando la teoría estadística de las secuencias se adopta para el análisis de una serie de tiempo, formada por eventos hidrológicos o meteorológicos. Los parámetros fundamentales de las secuencias de una serie meteorológica anual se presentan en la Figura 2.1.

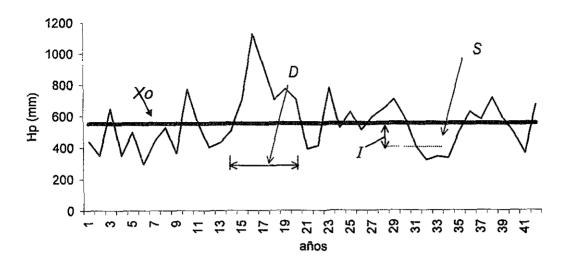


Figura 2.1. Parámetros fundamentales de las secuencias de una serie

El valor de truncamiento X_0 puede establecerse arbitrariamente para cortar la serie en diferentes sitios y su relación con los otros valores X de la serie definen los parámetros de las secuencias. Estos parámetros son la Suma total de la secuencia (Desviación acumulada desde X_0), la Intensidad de la secuencia (Desviación promedio desde X_0), y la Longitud de la secuencia (Distancia o tiempo entre cruces sucesivos de X_0). En la terminología de las sequías estos tres términos son conocidos como Severidad (S), Intensidad (S) Duración (S).

En la práctica la selección de X_0 no es tan arbitraria, sino que es función del déficit de agua estudiado. Para el estudio de las sequías hidrológicas o meteorológicas multianuales, X_0 puede seleccionarse como el escurrimiento o la lluvia media anual; para el estudio de una sequía agrícola, X_0 puede elegirse como la humedad media del suelo presente durante la primera etapa del crecimiento del cultivo. Teóricamente, X_0 puede ser una constante, una variable estocástica, una función determinística, o cualquier combinación de estas.

Teoria de los promedios móviles (Schulz, 1976)

Esta técnica permite suavizar algunas de las variaciones aleatorias de una serie de tiempo. Si la secuencia de valores de la serie es $X_1, X_2, X_3, X_4, ..., X_n$ el promedio móvil será:

$$\frac{X_1 + X_2 + \dots + X_N}{N}, \frac{X_2 + X_3 + \dots + X_{N+1}}{N}, \frac{X_3 + X_4 + \dots + X_{N+2}}{N}, \dots$$
 (2.1)

Las sumas de los numeradores se llaman Sumas Móviles de orden N y el resultado de cada cociente es el promedio móvil de orden N. El orden N, puede ser cualquier valor, pero si es muy pequeño puede

volver poco efectiva la técnica para reducir la variabilidad aleatoria, en contraste, si es muy grande se puede ocultar la componente cíclica de la serie.

Los registros de precipitación anual son analizados con promedios móviles de orden 5, ya que permiten suavizar la componente irregular de las series, prevaleciendo en el registro los efectos de los ciclos húmedos y secos (Figura 2.2). Los periodos húmedos o lluviosos son detectados comparando la línea de promedios móviles con la línea recta que representa la lluvia media anual de todo el registro; durante los periodos de sequías, la línea de promedios móviles esta por debajo del valor medio. Una vez determinado los periodos húmedos y secos es posible obtener las características de severidad, intensidad y duración de cada secuencia.

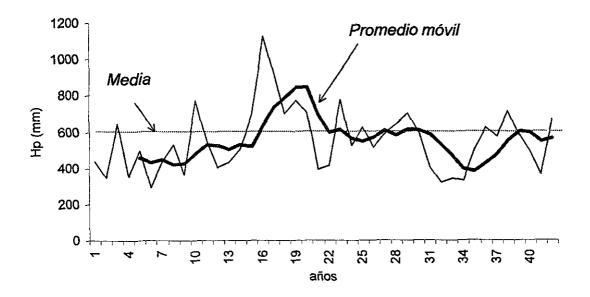


Figura 2.2 Promedio móvil de orden N de una serie de datos

Variabilidad de la precipitación anual (Chow, 1974)

El coeficiente de variación de la precipitación anual, definido como la relación de la desviación estándar a la media se utiliza frecuentemente como un indice de sequías. Donde las sequías son más frecuentes este coeficiente es mayor de 0.35; para el caso contrario el coeficiente varía entre 0.15 y 0.25.

En algunos países como México, se ha encontrado cierta relación entre un valor alto del coeficiente de variación y las regiones áridas y semiáridas (Sancho, 1983), que son las más afectadas por la frecuencia y crudeza de las sequías, ya que su vegetación es ecológicamente frágil y la desertificación constituye un peligro permanente. Sin embargo, esto no es una generalidad.

Deciles de la precipitación anual (Gibbs y Maher, 1967)

Otro índice que permite encontrar las características de una sequía lo constituye el k-ésimo decil de la precipitación anual. En 1967 se utilizo esta técnica para obtener la distribución espacial de las sequías en Australia, estableciendo áreas donde la lluvia esta comprendida dentro del rango del primer decil. Los límites de cada decil se calculan por medio de la distribución de frecuencia acumulada ordenando la serie de datos en forma creciente y dividiendo la serie en diez partes. Por lo tanto el decil 1 es la cantidad de lluvia que es no exceda el 10% del total y así sucesivamente. De acuerdo con este criterio, la precipitación observada anual puede clasificarse como se muestra en la Tabla 2.1.

	Límites de Frecuencia (%)		
Clasificación	·	Decil	
Mucho muy arriba del promedio	90-100	10	
Muy arriba del promedio	80-90	9	
Arriba del promedio	70-80	8	
Ligeramente arriba del promedio	60-70	7	
Normal	50-60	6	
Normal	40-50	5	
Ligeramente abajo del promedio	30-40	4	
Abajo del promedio	20-30	3	
Muy abajo del promedio	10-20	2	
Mucho muy abajo del promedio	0-10	1	

Tabla 2.1. Clasificación de la variabilidad de la precipitación

2.2 Series hidrológicas mensuales

La técnica de identificación de las características de una sequia desarrollada por Mohan (1991), puede aplicarse al análisis de series de tiempo periódicas, ya sea de escurrimientos o precipitaciones mensuales.

Para determinar la ocurrencia de la sequía se calcula mes a mes el valor de la media de la serie analizada, ubicando así el umbral que separa los eventos potenciales de sequía y excedencias. La suma algebraica de estos eventos es multiplicada por un factor de peso para el siguiente mes y el producto, positivo o negativo es sumado a los valores mensuales de la serie, siendo la suma el escurrimiento o precipitación efectiva. Si T(t) representa el umbral (media de la serie) para el periodo de tiempo t, Q(t) el escurrimiento o precipitación registrada en el periodo de tiempo t, entonces:

$$E(t) = Q(t) + D(t-1) \cdot W(t)$$
(2.2)

$$D(t) = Q(t) - T(t)$$
(2.3)

donde W(t) es un factor de peso para el mes t dado por:

$$W(t) = 0.1 \left[1 + T(t) / \sum_{t=1}^{12} T(t) / 12 \right]$$
 (2.4)

Si el coeficiente de variación entre los periodos de escurrimiento o precipitación mensual es grande Cv > 25%, $(Cv = \sigma / \overline{Q}(t))$ el valor del umbral se calculará con la ecuación:

$$T(t) = \overline{Q}(t) - \sigma_t^2 / \overline{Q}(t)$$
 (2.5)

 $\overline{Q}(t)$ = escurrimiento o lluvia media mensual para el mes t

 σ_{x} = desviación estándar del escurrimiento o lluvia mensual para el mes t.

Utilizando las ecuaciones 2.2, 2.3, y 2.4 debe calcularse el escurrimiento o precipitación efectiva para cada mes de registro para retrasar el efecto de excedencia o déficit de escurrimiento o precipitación del mes precedente. Para el primer mes de registro el retraso se considera igual a cero, tal que el flujo efectivo sea igual al registrado.

Son pocos los parámetros que se requieren para probar el inicio y terminación de las sequías: El primer parámetro, el déficit medio mensual (*DMM*) es calculado para cada uno de los meses empleando la ecuación 2.3. El *DMM* no sólo considera los meses con diferencias negativas, ya que para los meses con resultado positivo el valor que se le asigna es igual a cero. La suma de los 12 valores del *DMM* produce el déficit medio anual (*DMA*). Los otros parámetros necesarios son el valor más alto de escurrimiento o precipitación media mensual, la suma de los dos más altos valores de escurrimiento o precipitación media mensual y así sucesivamente hasta obtener la suma de los 12 valores que producen el escurrimiento o precipitación media mensual.

Para establecer el inicio de las sequías se compara la suma de las diferencias negativas a lo largo de la serie de tiempo, con una escala de 12 valores calculados por interpolación lineal entre el máximo valor de T(t) (MMM) y el déficit medio anual (DMA). Así se obtendrá un incremento mensual X por la expresión:

$$X = \frac{DMA - MMM}{11} \tag{2.6}$$

El primer valor de la escala será igual a MMM, siendo el máximo déficit que puede ocurrir en un mes. El segundo valor en la escala será MMM + 1X, el tercero será MMM + 2X y así sucesivamente hasta MMM + 11X el cual es equivalente a DMA.

Para evaluar las sequías primero se establece que no existe alguna al inicio del registro disponible. Las diferencias D(t) se calculan mes a mes hasta encontrar una diferencia negativa, y es en este mes donde se considera la presencia de una posible sequía. El valor absoluto de la diferencia negativa es comparado con el primer valor de la escala (MMM), si son iguales se considera que la sequía potencial ha iniciado. Si MMM no es igualado, entonces se obtiene la diferencia del siguiente mes y, si es negativa, se suma a la diferencia negativa del mes anterior y se compara con el segundo valor de la escala, es decir MMM + 1X, si este valor es excedido por el valor absoluto de los dos déficit combinados se considera que la sequía esta presente iniciándose en el mes anterior. En general, se

debe analizar en secuencia las diferencias mes por mes y compararse con los 12 valores de la escala. Si en cualquier tiempo el valor de la suma de las diferencias negativas del primero hasta el n-ésimo mes exceden el valor de $MMM + (n-1) \cdot X$, la sequía esta presente teniendo como inicio el primer mes.

Simultáneamente con la prueba secuencial se debe realizar la suma de las diferencias desde el primer mes analizado y si en algún momento de las once pruebas la suma es positiva la sequía se considera que ha terminado. Otra forma de identificar la terminación de una sequía es cuando dos meses consecutivos presentan diferencias positivas.

Para comprobar esta finalización se deben cumplir dos condiciones, la primera requiere la identificación de la terminación de manera temporal, es decir, revisar todas las diferencias algebraicas del primer mes hasta el n-ésimo mes, si la suma algebraica se convierte en negativa antes que la condición de terminación sea satisfecha entonces se considera que la sequía sólo ha sido interrumpida temporalmente. La segunda prueba comprende la realización de 10 análisis secuenciales que consisten en sumar el escurrimiento o precipitación registrada del primer al tercer mes y compararla con la suma de los tres valores más altos de escurrimiento o precipitación media mensual. Si la primera suma es más alta que la segunda la sequía se considera como terminada, pero si no ocurre esto, se sumarán los primeros cuatro meses para posteriormente compararlos con la suma de los cuatro valores más altos de escurrimiento o precipitación media mensual. Se considera entonces que la sequía ha terminado cuando la comparación de la suma de los escurrimientos o precipitaciones del n-ésimo mes es mayor que el valor de la suma del escurrimiento o precipitación media mensual del n-ésimo mes. Cuando la comparación involucra los 12 meses, el valor considerado será la media anual del escurrimiento o precipitación. Una vez que la sequia ha terminado, la prueba para el comienzo de la siguiente será cuando se presente una nueva diferencia negativa.

2.3 Clasificación de las sequías

De acuerdo con la Secretaría de Gobernación (SEGOB, 2000), las sequías pueden clasificarse por el clima o por su magnitud.

Por Clima

- a) Permanentes: se producen en zonas de climas áridos.
- b) Estacionales: se observan en sitios con temporadas lluviosas y secas bien definidas.
- c) Contingentes: se presentan en cualquier época del año debido a períodos prolongados de calor, a falta de lluvias o a la coincidencia de ambos.
- d) Invisibles: ocurren cuando las lluvias del verano no cubren las pérdidas de humedad por evaporación.

Por Magnitud

- a) Leves: son aquellas que tienen como causa la escasez parcial de lluvias y no repercuten de manera importante en la producción ni en la economía.
- b) Moderadas: son las originadas por una disminución significativa en la precipitación pluvial que afecta a la producción agrícola.
- c) Severas: son las que se producen por la disminución general o total de lluvias, con daños cuantiosos a la producción.

d) Extremadamente severas: son producto del proceso permanente de escasez de agua que provoca crisis en la agricultura y en la ganadería, con los consiguientes efectos al conjunto de la economía y la sociedad.

Adicionalmente, se pueden clasificar de acuerdo con el área que afectan como lo mostrado en la Tabla 2.2 (Medina y Espinosa, 1988).

Area (%)	Categoría		
Menor al 10	Local		
De 11 a 20	Vasta		
De 21 a 30	Muy vasta		
De 31 a 50	Extraordinaria		
Mayor de 50	Catastrófica		

Tabla 2.2. Clasificación del área y categoría de la sequía

2.4 Estadísticos muéstrales de una serie de tiempo

A continuación se presentan los estadísticos que son necesarios para la caracterización e identificación de una serie hidrológica.

Media (\bar{x})

$$\bar{x} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} x_{i} \tag{2.7}$$

Varianza (S^2)

a) Estadístico sesgado

$$S_{sesgodo}^{2} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} (x_{i} - \bar{x})^{2}$$
 (2.8)

b) Estadístico no sesgado

$$S_{no\ sesgado}^2 = \frac{n}{n-1} S_{sesgado}^2 \tag{2.9}$$

Desviación estándar (S)

$$S = \sqrt{S^2} \tag{2.10}$$

Coeficiente de asimetría (g)

$$g_{sesgado} = \left(\frac{i}{n} \sum_{i=1}^{n} (x_i - \bar{x})^3\right) / (S_{segado}^2)^{3/2}$$
 (2.11)

$$g_{no \, sesgada} = \frac{n^2}{(n-1)(n-2)} g_{sesgado} \tag{2.12}$$

Coeficiente de Curtosis (k)

$$k_{sesgado} = \left(\frac{i}{n} \sum_{i=1}^{n} (x_i - \bar{x})^4\right) / (S_{segado}^2)^2$$
 (2.13)

$$k_{no sesgada} = \frac{n^3}{(n-1)(n-2)(n-3)} k_{sesgada}$$
 (2.14)

Coeficiente de Variación (Cv)

$$Cv = \frac{S}{\bar{x}} \tag{2.15}$$

En todas las ecuaciones x_i para i = 1,....,n son los valores de la serie hidrológica, y n es el tamaño total de la muestra.

Mediana (Med)

La mediana se obtiene al ordenar la muestra de mayor a menor y se divide en dos partes, y si por ejemplo la muestra tiene una longitud de n=13, entonces la mediana será aquel valor que ocupa la posición número 7. Si la muestra tiene una longitud par, por ejemplo n=14, entonces la mediana se obtendrá del promedio de los valores que ocupen las posiciones 7 y 8 de la serie.

Debido a que generalmente las muestras que se manejan en México son de longitud pequeña, es recomendable emplear estadísticos no sesgados.

CAPITULO 3 ANÁLISIS ESTOCASTICO DE LAS SERIES DE TIEMPO

Introducción

Con el objetivo de determinar la ocurrencia de las sequías meteorológicas anuales en el largo plazo y de algunas características particulares de ella, se propone llevar a cabo un proceso de generación de muestras sintéticas a través del modelado de las series de precipitación.

La complejidad del modelo de generación depende de la exactitud demandada, ya que se pueden usar modelos tan simples como los Autorregresivos AR(p), los Autorregresivos de Promedios Móviles ARMA(p,q), anuales o periódicos con parámetros constantes o periódicos, o más complejos como los AR(p) o ARMA(p,q) multivariados. Cabe mencionar que la técnica de generación sintética empleada, debe ser capaz de preservar las principales características estadísticas de las series originales.

El procedimiento consiste en generar 10,000 muestras sintéticas, ya sea de escurrimientos o precipitaciones, y junto con los procedimientos de identificación descritos en el Capítulo 2 se pueden obtener algunas características importantes de las sequías como son, para el caso de las series anuales:

La probabilidad en % de que la sequía dure un determinado número de años n.

El valor de la intensidad de la sequía esperada (mm/año) para las diferentes duraciones de sequía.

La probabilidad condicional de pasar de un determinado número de años húmedos a un período seco. Estas probabilidades se construyeron para escenarios de 25 años húmedos a 25 años secos.

Un modelo de pronóstico del evento futuro anual, mediante el conocimiento de la lluvia de uno o dos años anteriores según sea el mejor modelo de ajuste.

Para el caso de las series mensuales:

La probabilidad en % de la duración mensual de la sequía La probabilidad en % de que inicie o termine en un mes particular

Estas características puntuales permitirán construir isolíneas que caractericen en el ámbito regional la intensidad de las seguías.

3.1 Análisis de series anuales

Para determinar cual será la sequía más severa es necesario la generación de muestras que representen el comportamiento de los datos históricos. Para poder hacer tal procedimiento se emplearán la generación estocástica con los modelos que a continuación se explican.

La generación de nuevas muestras hidrológicas es benéfica en la planeación, diseño y operación de sistemas hidráulicos. Las dos aproximaciones usadas en modelación y simulación estadística de sequías son: 1) análisis puntual y 2) análisis regional, ambos con el empleo de modelos

Autorregresivos AR(p) o autorregresivos de Promedios Móviles ARMA(p,q), univariados o multivariados, según sea el caso.

En el caso específico de las series anuales se pueden emplear los modelos AR(p) o ARMA(p,q), cuyas características generales se describen a continuación.

La estructura general de los modelos autorregresivos anuales AR(p) es (Salas, 1988):

$$Z_{t} = \sum_{j=1}^{p} \phi_{j} Z_{t-j} + \varepsilon_{t}$$
(3.1)

0

$$Z_{t} = \sum_{j=1}^{p} \phi_{j} Z_{t-j} + \sigma_{\varepsilon} \xi_{t}$$
(3.2)

donde

$$Z_{t} = Y_{t} - \overline{Y} \tag{3.3}$$

$$\bar{Y} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} Y_{i} \tag{3.4}$$

y Y_i es una variable normalizada que puede calcularse con dos procedimientos, el primero es simplemente obteniendo los logaritmos naturales de la serie registrada X_i como $Y_i = LnX_i$, y el otro con el proceso de normalización conocido como Box-Cox de primera potencia:

$$Y_i = \frac{X_i^{\lambda} - 1}{\lambda} \tag{3.5}$$

En este método se proponen valores de λ de tal forma que la nueva serie de Y_i cumpla con las condiciones de normalidad de la serie $g\approx 0$ (Salas, 1988). Generalmente el valor de λ se encuentra entre -4 y 4. De no obtener una serie normal con este procedimiento, entonces se obtendrán con los logaritmos naturales.

 ε_{r} son los residuales del modelos autorregresivo, los cuales pueden obtenerse al invertir la ecuación 3.1.

 $\sigma_{arepsilon}^{2}$ es la varianza de los residuales del modelo, cuya forma general es

$$\sigma_{\varepsilon}^{2} = \sigma^{2} \left(1 - \sum_{j=1}^{p} \phi_{j} \rho_{j} \right) \tag{3.6}$$

donde σ^2 es la varianza de la serie normalizada Y_i , ϕ_j son los parámetros autorregresivos de orden j, y ρ_j son los coeficiente de autocorrelación de retraso j de la variable Y_i .

 ξ_i son números con distribución normal estándar, los cuales pueden obtenerse con el procedimiento de Box-Müller (Salas, 1988):

$$\xi_1 = \left[2Ln(1/u_1)\right]^{1/2}\cos(2\pi u_2) \tag{3.7}$$

$$\xi_2 = \left[2Ln(1/u_1)\right]^{1/2} sen(2\pi u_2) \tag{3.8}$$

donde u_1 y u_2 son números con distribución uniforme en el intervalo (0,1). Aquí los números se van generando por parejas.

Las formas particulares de los modelos autorregresivos pueden ser, para el modelo AR(1):

$$Z_{t} = \hat{\phi}_{1} Z_{t-1} + \sigma_{\varepsilon} \xi_{t} \tag{3.9}$$

donde el parámetro autorregresivo de orden uno se obtiene por la técnica de los momentos como

$$\hat{\phi}_1 = r_1 \tag{3.10}$$

 r_1 es el coeficiente de autocorrelación serial de retraso uno que se obtiene con la ecuación 3.17 y el parámetro calculado debe cumplir $-1 < \hat{\phi}_1 < 1$. La varianza de los residuales se obtiene como

$$\sigma_{\varepsilon}^{2} = \sigma^{2} \left(1 - \hat{\phi}_{1}^{2} \right) \tag{3.11}$$

La forma del modelo AR(2) es

$$Z_t = \hat{\phi}_1 Z_{t-1} + \hat{\phi}_2 Z_{t-2} + \sigma_{\varepsilon} \xi_t \tag{3.12}$$

Los parámetros autoregresivos son obtenidos por la técnica de los momentos como

$$\hat{\phi}_1 = \frac{r_1(1 - r_2)}{1 - r_1^2} \tag{3.13}$$

$$\hat{\phi}_2 = \frac{r_2 - r_1^2}{1 - r_1^2} \tag{3.14}$$

donde r_1 y r_2 son los coeficientes de autocorrelación serial de retraso uno y dos que se obtiene con la ecuación 3.17, además, los parámetros obtenidos deben cumplir las siguientes restricciones

$$\hat{\phi}_1 + \hat{\phi}_2 < 1$$

$$\hat{\phi}_2 - \hat{\phi}_1 < 1$$

$$-1 < \hat{\phi}_2 < 1$$
(3.15)

La varianza de los residuales puede obtenerse como

$$\sigma_{\varepsilon}^{2} = \sigma^{2} \frac{(1 + \phi_{2})}{(1 - \phi_{2})^{2}} [(1 - \phi_{2})^{2} - \phi_{1}^{2}]$$
(3.16)

El coeficiente de autocorrelación serial, el cual es una medida de la dependencia lineal entre las variables aleatorias puede determinarse como

$$r_{k} = \frac{C_{k}}{C_{0}} = \frac{\sum_{t=1}^{n-k} (X_{t} - \overline{X})(X_{t+k} - \overline{X})}{\sum_{t=1}^{n} (X_{t} - \overline{X})^{2}}$$
(3.17)

donde X_i son los valores de la serie registrada, X_i , la media obtenida mediante la expresión 2.7 y k el tiempo de retraso de la serie, el cual debe calcularse hasta l=n/3 valores. C_k y C_0 son conocidos respectivamente como los coeficientes de autocovarianza de retraso k y 0.

Como se ha visto, el coeficiente de autocorrelación serial de retraso k es una herramienta importante para el cálculo de los parámetros autorregresivos por la técnica de momentos, sin embargo, su utilidad no sólo es esa, también es un medio para identificar si una serie de datos es independiente, es decir, si está compuesta por variables aleatorias. Esta prueba de identificación es conocida como de Anderson (Salas, 1988) y consiste en construir con la aplicación de la ecuación 3.17 para diferentes tiempos de retraso k un correlograma, el cual es una representación en el dominio del tiempo, y obtener sus intervalos de confianza (ecuaciones 3.18 o 3.19). Si más del 10% de los puntos del correlograma sobrepasan los limites de confianza, entonces se dice que la muestra es determinística (Figura 3.1) y no se debe utilizar los modelos probabilísticos o estocásticos, en caso contrario la muestra es independiente (Figura 3.2), y por tanto aleatoria.

$$r_k(95\%) = \frac{-1 \pm 1.965\sqrt{n-k-1}}{n-k} \tag{3.18}$$

$$r_k(99\%) = \frac{-1 \pm 2.326\sqrt{n-k-1}}{n-k} \tag{3.19}$$

El criterio para seleccionar cual de los dos modelos AR(1) o AR(2) ajusta mejor a la muestra de datos se determina con el Criterio de Información de Akaike (Salas, 1988)

$$CIA(p) = NLn(\sigma_{\varepsilon}^{2}) + 2(p)$$
(3.20)

Donde N es el tamaño de la muestra analizada, Ln es el logaritmo natural. σ_e^2 se obtiene de la ecuación 3.11 o 3.16 y p es igual a 1 o 2 según el modelo empleado. El criterio consiste en seleccionar aquel modelo que proporcione el mínimo valor obtenido de la aplicación de la ecuación 3.20 en ambos casos.

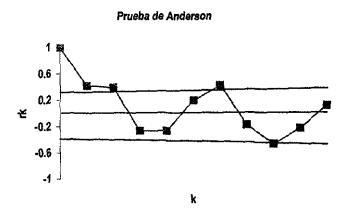


Figura 3.1 Prueba de Anderson para una serie deterministica

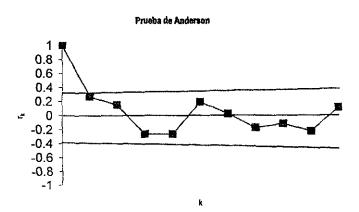


Figura 3.2 Prueba de Anderson para una serie independiente (aleatoria).

Si a los modelos autorregresivos AR(p) se les adiciona la componente MA(q) llamada de promedios móviles de Box-Jenkins, se construyen los modelos ARMA(p,q), que también pueden ser anuales o períodicos.

Si se consideran los valores de la serie de tiempo normal $Y_t, Y_{t+1}, Y_{t+2}, ...$, en tiempos igualmente espaciados $t, t_{t+1}, t_{t+2}, ...$, las desviaciones con respecto a la media son:

$$Z_{t} = Y_{t} - \mu \tag{3.21}$$

La serie Z_i puede ser representada como una suma ponderada infinita de variables aleatorias independientes $\varepsilon_t, \varepsilon_{t+1}, \varepsilon_{t+2}$ como:

$$Z_{t} = \varepsilon_{t} + \psi_{1}\varepsilon_{t-1} + \psi_{2}\varepsilon_{t-2} + \dots$$
 (3.22)

Si se hace Z_t dependiente únicamente en un número infinito de variables aleatorias previas ε_t entonces el proceso resultante es un proceso de promedios móviles MA(q) que es escrito como:

$$Z_{t} = \varepsilon_{t} - \sum_{i=0}^{q} \theta_{j} \varepsilon_{t-j}$$
 (3.23)

entonces el modelo general ARMA(p,q) se puede expresar como (Salas, 1988):

$$Z_{t} = \sum_{i=1}^{p} \hat{\phi}_{i} \hat{Z}_{t-i} + \varepsilon_{t} - \sum_{i=1}^{q} \hat{\theta}_{i} \varepsilon_{t-i}$$
(3.24)

O

$$Z_{t} = \sum_{i=1}^{p} \hat{\phi}_{1} \hat{Z}_{t-i} + \sigma_{\varepsilon} \xi_{t} - \sum_{i=1}^{q} \hat{\theta}_{i} \sigma_{\varepsilon} \xi_{t-i}$$

$$(3.25)$$

Los parámetros del modelo son la media, la varianza de la variable independiente ε_t y los coeficientes $\theta_1, \theta_2, ..., \theta_q$ o un total de q+2 parámetros que deben estimarse de los datos. σ_ε es la varianza de los residuales, que para el caso del modelo ARMA(1,1) puede obtenerse con la ecuación 3.27 y ξ_t son los números con distribución normal estándar (ecuaciones 3.7 y 3.8).

El caso particular del modelo ARMA(1,1) tiene la forma (Salas, 1988):

$$Z_{t} = \phi_{1} Z_{t-1} + \varepsilon_{t} - \theta_{1} \varepsilon_{t-1} \tag{3.26}$$

donde el parámetro $\hat{\phi}_1$ es estimado con la ecuación 3.10, y el parámetro $\hat{\theta}_1$ se determina a través de un proceso iterativo al manipular las ecuaciones 3.27 y 3.28.

$$\sigma_c^2 = \frac{C_0}{1 + \theta_1^2} \tag{3.27}$$

$$\hat{\theta}_1 = -\frac{C_1}{\hat{\sigma}_c^2} \tag{3.28}$$

donde C_0 y C_1 son la autocovarianza de retraso 0 y 1 de la serie de residuales ε_t que se obtiene al invertir la ecuación 3.1, y

$$C_k = \frac{1}{n} \sum_{t=1}^{n-k} (\varepsilon_t - \overline{\varepsilon}) (\varepsilon_{+kt} - \overline{\varepsilon}), \quad 0 \le k \le n$$
(3.29)

Cabe mencionar que para el tiempo t=1 el residual del modelo AR(1) se asigna con el valor de $\varepsilon_1=0$. Si fuera el caso del modelo AR(2) entonces los dos primeros residuales ε_1 y ε_2 son considerados como cero.

En la primera iteración el valor de σ_{ε}^2 es el obtenido con la ecuación 3.11, y el proceso concluye cuando el valor de σ_{ε}^2 es el mismo en las ecuaciones 3.27 y 3.28.

3.2 Análisis de series mensuales

La estructura general de los modelos AR(p) para series periódicas es

$$Z_{\nu,\tau} = \phi_{1,\tau} Z_{\nu,\tau-1} + \dots + \phi_{\nu,\tau} Z_{\nu,\tau-\nu} + \sigma_{\varepsilon\tau} \xi_{\nu,\tau}$$
(3.30)

aquí la serie estandarizada es obtenida como

$$Z_{\nu,\tau} = \frac{Y_{\nu,\tau} - Y_{\tau}}{S_{-}} \tag{3.31}$$

$$Y_{v,\tau} = Ln(X_{v,\tau}) \tag{3.32}$$

 $X_{\nu,\tau}$ es la serie registrada para $\nu=1$ hasta n número de años y $\tau=1$ hasta ω número de periodos, en el caso de una serie mensual $\omega=12$.

Las forma particular del modelo periódico AR(1) es

$$Z_{\nu,\tau} = \phi_{l,\tau} Z_{\nu,\tau-l} + \sigma_{\varepsilon\tau} \xi_{\nu,\tau} \tag{3.33}$$

$$\hat{\phi}_{i,r} = r_{i,r} \tag{3.34}$$

 $r_{1,r}$ es el coeficiente de autocorrelación serial de retraso uno que se obtiene con la ecuación 3.35

donde $I_{(\xi_i \leq \xi_i)}(\xi_i)$ es un indicador de la función definida como:

$$I_{(\xi_{i} \le \xi_{0})}(\xi_{i}) = \begin{cases} 1 & \text{cuando } \xi_{i} \le \xi_{0} \\ 0 & \text{cuando } \xi_{i} > \xi_{0} \end{cases}$$
(3.43)

y m es el número de la estación en la cuenca considerada. Similarmente para el análisis de gastos se tiene:

$$A_s = \sum_{i=1}^m I_{(\xi_i > \xi_0)}(\xi_i) \tag{3.44}$$

$$S = \sum_{i=1}^{m} (\xi_0 - \xi_i) I_{(\xi_i > \xi_0)}(\xi_i)$$
(3.45)

$$I_s = \max(\xi_0, \xi_1, \xi_2, ..., \xi_m) - \xi_0 \tag{3.46}$$

donde $I_{(\xi_i>\xi_0)}(\xi_i)$ es un indicador de la función definida por:

$$I_{(\xi_i > \xi_0)}(\xi_i) = \begin{cases} 0 & \text{cuando } \xi_i \le \xi_0 \\ 1 & \text{cuando } \xi_i > \xi_0 \end{cases}$$
(3.47)

El área déficit no produce ninguna información sobre la distribución del mismo en el área considerada, pero expresa el número total del déficit. Esta es una variable aleatoria entera con un mínimo y máximo igual a cero y m, respectivamente.

Esto se puede expresar sencillamente como:

$$A_s + A_d = m ag{3.48}$$

El déficit total no representa la distribución espacial del mismo pero provee un significado para medir el volumen del total de agua en el área en estudio. El valor mínimo es igual a cero y ocurre en un instante cuando el déficit en el área es cero. Sin embargo esto alcanza un valor máximo cuando todas las estaciones tienen simultáneamente sus respectivos déficit. Es evidente de estas dos últimas declaraciones que hay una fuerte correlación entre A_a y D.

La intensidad máxima del déficit es en realidad representativa de una mayor severidad del evento en la región sin especificar su ubicación. Sin embargo, una área con intensidad máxima de déficit no implica que presente una sequía mayor con respecto a otras áreas.

Dadas las dificultades para la aplicación de métodos analíticos en el análisis regional de sequías se recomienda primero considerar el caso simplificado del problema. Un resultado simple puede servir como guía para investigaciones de problemas más complejos. Con este fin, el campo aleatorio definido previamente será construido por variables hidrológicas espacialmente independientes en m sitios. Para el tiempo en cada estación, la Función de Densidad de Probabilidad

(FDP) de las variables hidrológicas se asume como idéntico. De aquí dado un plano uniforme de nivel de umbral la probabilidad de déficit y excedencia en cualquier sitio puede expresarse como:

$$q = F(\xi_0) = P(\xi \le \xi_0) \tag{3.49}$$

$$p = 1.0 - F(\xi_0) = P(\xi > \xi_0) \tag{3.50}$$

El área déficit (A_d) es un valor entero de la variable aleatoria y la probabilidad de ocurrencia del déficit en cualquier sitio es dada por la ecuación 3.46. La FDP del área déficit se convierte en una distribución Binomial como:

$$P(A_d = i) = \binom{m}{i} q^i p^{m-i} \tag{3.51}$$

Paralelamente la media y varianza se obtendrán como

$$E(A_d) = mq ag{3.52}$$

$$V(A_d) = mpq (3.53)$$

La ecuación 3.52 muestra que la media del déficit de área se incrementa linealmente con el incremento en el umbral. Este punto ha sido confirmado por Tase (1976) sobre las bases de la técnica de Montecarlo. La FDP del área déficit en la ecuación 3.51 es general, en el sentido que esta es independiente del FDP de las variables hidrológicas consideradas. En otro aspecto el número de sitios puede ser arreglado como una medida del tamaño del área.

La probabilidad de cobertura de sequías en el área será:

$$P(A_d = m) = q^m ag{3.54}$$

En algunas aplicaciones prácticas la FDP condicional de A_d , da el grupo de déficit aleatorio que podrá ser de interés. Si en uno o más sitios de la cuenca hay varias alternativas de recursos de agua, tales como almacenamientos, agua subterránea o posibilidades de transferencia por interconexión de redes, entonces la probabilidad de sequías en ese sitio puede ser cero. La probabilidad que en cualquier k_1 , de m sitios tenga déficit, con un umbral ξ_0 puede definirse al considerar la independencia como

$$P(\xi_1 \le \xi_0, \xi_2 \le \xi_0, ..., \xi_{k_1} \le \xi_0) = q^{k_1}$$
(3.55)

Considerando que es igualmente probable experimentar una sequía en cualquier sitio, la probabilidad condicional de que cierto grupo de sitios tengan déficit (dado que existe actualmente un déficit de área de tamaño *i* en la totalidad de área considerada) es

$$P(\xi_1 \le \xi_0, \xi_2 \le \xi_0, ..., \xi_k \le \xi_0 | A_d = i) = (i/m)^{k_1}$$
(3.56)

De aquí, juntando las probabilidades anteriores se convierte en

$$P(\xi_1 \le \xi_0, \xi_2 \le \xi_0, ..., \xi_{k_1} \le \xi_0, A_d = i) = (i/m)^{k_1} \binom{m}{i} q^i p^{m-1}$$
(3.57)

La probabilidad condicional del déficit de área, dado un cierto grupo de sitios con déficit, puede obtenerse como

$$P(A_d = i | \xi_1 \le \xi_0, \xi_2 \le \xi_0, ..., \xi_{k_1} \le \xi_0) = (i / mq)^{k_1} \binom{m}{i} q^i p^{m-i}$$
(3.58)

Puesto que cierta información es dada con certidumbre, la FDP condicional de la ecuación 3.58 es mejor que la distribución original en la ecuación 3.51. La información contenida de un FDP es medida por la inversa de la varianza. Por lo tanto, la varianza será pequeña debido al gran contenido de información. La media y la varianza de la FDP en la ecuación 3.58 se obtiene como

$$E(A_d|\xi_1 \le \xi_0) = mq + p \tag{3.59}$$

$$V(A_d|\xi_1 \le \xi_0) = mpq - pq \tag{3.60}$$

Comparando la ecuación 3.60 con la ecuación 3.53 se ve que la varianza condicional es siempre más pequeña que la varianza original.

Similarmente, la FDP condicional de una área déficit, dado que un grupo de k_2 sitios tienen excedentes, puede obtenerse como

$$P(A_d = i | \xi_1 \le \xi_0, \xi_2 \le \xi_0, ..., \xi_{k_1} \le \xi_0) = \left(\frac{m-i}{mp}\right)^{k_2} {m \choose i} q^i p^{m-i}$$
(3.61)

Además, la probabilidad condicional de una área déficit, dado un grupo de k sitios con déficit y otro grupo de k_2 sitios con excedentes es:

$$P(A_{d} = i | \xi_{1} \leq \xi_{0}, \xi_{2} \leq \xi_{0}, ..., \xi_{k_{1}} \leq \xi_{0}, \xi_{k_{1}+1} > \xi_{0}, ..., \xi_{k_{2}} > \xi_{0}) = \left(\frac{i}{mq}\right)^{k_{1}} \left(\frac{m-i}{mp}\right) q' p^{m-i}$$
(3.62)

Las distribuciones de probabilidad de las ecuaciones 3.58, 3.61 y 3.62 pueden utilizarse para el estudio regional de las sequías.

Por otro lado, la ecuación 3.51 puede ser útil para evaluar la probabilidad de algo más que un cierto porcentaje, Y = i/m del área total cubierta por una sequía como:

$$P(A_{j} \ge i) = 1 - \sum_{j=1}^{i} {m \choose j} q^{j} p^{m-j}$$
(3.63)

Para *m* valores el término de la suma sobre el lado derecho de la ecuación 3.63 puede obtenerse de una distribución Normal.

El FDP del déficit máximo de área, A_M se encuentra previendo que la evolución del déficit a lo largo del eje de tiempo es independiente de otro. En general, para n instantes de tiempo la probabilidad de la máxima área déficit, es menor que o igual a un i-ésimo valor entero:

$$P(A_M \le i) = P^n(A_d \le i) \tag{3.64}$$

donde

$$P(A_d \le i) = \sum_{j=0}^{i} {m \choose j} q^j p^{m-j}$$
 (3.65)

у

$$P(A_M \le i) = \left[\sum_{j=0}^{i} {m \choose j} q^j p^{m-j}\right]^n \tag{3.66}$$

Sin embargo, es conocido que:

$$P(A_{M} = i) = P(A_{M} \le i) - P(A_{M} \le i - 1)$$
(3.67)

Sustituyendo la ecuación 3.66 en la 3.67

$$P(A_{M} \le i) = \left[\sum_{j=0}^{l} {m \choose j} q^{j} p^{m-j}\right]^{n} - \left[\sum_{j=0}^{l-1} {m \choose j} q^{j} p^{m-j}\right]^{n}$$
(3.68)

La probabilidad $P(A_M = m)$ del área total a ser cubierta por un déficit se obtiene con la ecuación 3.68 como

$$P(A_{M} = m) = 1 - (1 - q^{m})^{n}$$
(3.69)

Para una pequeña región en donde el número de estaciones es pequeño la probabilidad en la ecuación 3.69 es diferente de cero, y hay un cambio para el área total a ser cubierta por las sequías.

Similarmente, la FDP del mínimo del área con déficit, A_m , se obtiene por

$$P(A_{m} \le i) = \left[\sum_{j=i}^{m} {m \choose j} q^{j} p^{m-j}\right]^{n} - \left[\sum_{j=i+1}^{m} {m \choose j} q^{j} p^{m-j}\right]^{n}$$
(3.70)

Cuando la probabilidad de excedencia en varios sitios es diferente, el campo aleatorio no es homogéneo ni isotrópico. Suponiendo que el evento aleatorio en distintos sitios es mutuamente independiente entonces la no homogeneidad y la no isotropía del campo aleatorio puede ser el resultado de los siguientes tres casos:

- 1) Identico FDP en los sitios pero umbral no uniforme, es decir diferente umbral para cada sitio.
- 2) Desigual FDP en los sitios y uniformidad del umbral
- 3) Desigual FDP en los sitios y umbral no uniforme.

Las probabilidades de déficit y excedencia en m sitios estará dado por p_i y q_i (i=1,2,...,m siendo p= excedencia, q = déficit). La probabilidad de área déficit será igual a i, $P(A_d = i)$ se avalúa por técnicas numéricas como:

$$P(A_d = i) = \frac{1}{i!} \sum_{J_1=1}^{m} q_{j_1} \sum_{\substack{J_2=1\\J_2 \neq J_1}}^{m} q_{J_2} \dots \sum_{\substack{J_i=1\\J_i \neq J_i\\i=1,2,\dots,i-1}}^{m} q_{J_i} \prod_{\substack{k=1\\k \neq J_i\\i=1,2,\dots,i}}^{m} p_k$$
(3.71)

o paralelamente

$$P(A_d = i) = \frac{1}{i!} \left(\prod_{\substack{k_1 = 1 \ j_{k_1} = 1 \ j_{k_2} \neq j_i \ i=1,2,...,j_{k_1}}}^{n} q_{j_{k_1}} \right) \prod_{\substack{k_2 = 1 \ k_2 \neq j, \ i=1,2,...,j_{k_1}}}^{m} P_{k_2}$$
(3.72)

Donde la multiplicación de la i sumas en el paréntesis incluye todas las posibles combinaciones de i déficit en m sitios puesto que el último término de la multiplicación corresponde a las posibles combinaciones de excedentes. Para FDP's idénticos el término en paréntesis se simplifica por m(m-1) ... (m-i+1) q' y la última multiplicación produce la ecuación 3.68. Si se requiere el máximo y mínimo déficit de área del campo aleatorio no homogéneo ni isotrópico puede encontrarse similarmente de las ecuaciones 3.68 y 3.70 pero tiende a ser rechazadas debido a su largas y complejas expresiones.

El mecanismo para el déficit total del área definidos por la ecuación 3.41 involucra dos fenómenos aleatorios, el primero, asociado con el número de déficit (área déficit) y el otro con sus magnitudes. Por lo tanto en su tratamiento se utiliza la teoría de la suma de números aleatorios. La probabilidad combinada del déficit total del área y el área déficit puede ser obtenerse por

$$P(D \le d, A_d = i) = P(D \le d | A_d = i) P(A_d = i)$$
(3.73)

de la cual la distribución marginal D será:

$$P(D \le d) = \sum_{i=0}^{m} P(D \le d | A_d = i) P(A_d = i)$$
(3.74)

sustituyendo la ecuación 3.51 dentro de la última expresión se tiene

$$P(D \le d) = \sum_{i=0}^{m} {m \choose i} q^{i} p^{m-i} P(D \le d | A_{d} = i)$$
(3.75)

La probabilidad condicional del déficit total del área dado un déficit específico de área puede ser aproximada por una FDP Normal con media y varianza

$$\mu_D = i\mu_d \tag{3.76}$$

$$\sigma_D^2 = i\sigma_d^2 \tag{3.77}$$

donde μ_d y σ_d^2 son la media y la varianza del déficit en un solo sitio.

Downer (1967) definió estos parámetros en términos del umbral como:

$$\mu_d = \Phi(\varepsilon_0)/q \tag{3.78}$$

$$\sigma_d = 1 + \varepsilon_0 \Phi(\varepsilon_0) / q \tag{3.79}$$

donde

$$\Phi(\varepsilon_0) = (2\pi)^{-1/2} \exp\left(-\frac{1}{2}\varepsilon_0^2\right)$$
(3.80)

Por el teorema del límite central

$$P(D \le d|A_i = 1) = \frac{1}{(2\pi)^{1/2} \sigma_D} \int_{-\infty}^{d} \exp\left[-\left(D - i\mu_D\right)^2\right] dD \left(-\infty \le d \le \varepsilon_0\right)$$
(3.81)

La sustitución de la ecuación 3.81 en la ecuación 3.75 produce la forma completa del área total déficit como:

$$P(D \le d) = \frac{1}{(2\pi)^{1/2} \sigma_D} \sum_{i=0}^{m} i \binom{m}{i} q^i p^{m-i} \int_{-\infty}^{d} \exp\left[-(D - i\mu_D)^2 / 2i\sigma_d^2\right] dD$$
 (3.82)

El campo aleatorio de la máxima intensidad del déficit (I_d) tiene un mecanismo similar como el máximo de las variables aleatorias. Esto denota la probabilidad de I_d siendo menor que a D o igual

a s por $P(I_d \le s)$ y la secuencia de eventos $\{A_d = 0\}, \{A_d = 1\}, ..., \{A_d = m\}$ representan una serie contable y exhaustiva Ω . Esto es posible de escribir para toda s > 0 como:

$$P(I_d \le s) = P(I_d \le s, \Omega) \tag{3.83}$$

o definiendo

$$\xi_1' = \xi_1 - \xi_0 \tag{3.84}$$

$$P(I_d \le s) = P\left[\max(0, -\xi_1', -\xi_2', ..., -\xi_m') \le s, \bigcup_{i=0}^m (A_d = i)\right]$$
(3.85)

donde U denota la unión de los eventos. Debido a que son mutuamente excluyentes los eventos se tiene

$$P(I_{d} \leq s) = \sum_{i=0}^{m} P[\max(0, -\xi_{1}^{i}, -\xi_{2}^{i}, ..., -\xi_{m}^{i}), (A_{d} = i)]$$

$$= P(A_{d} = 0) + \sum_{i=1}^{m} P[\max(0, -\xi_{1}^{i}, -\xi_{2}^{i}, ..., -\xi_{m}^{i}), A_{d} = i]$$
(3.86)

Si ξ_i , (i = 1,2,..., m) representa una secuencia de variables aleatorias independientes con FDP $P(\xi_i \leq s)$ entonces:

$$P(I_d \le s) = P(A_d = 0) + \sum_{i=1}^{m} \prod_{j=1}^{i} P(\xi_j^i \le s) P(A_d = j)$$
(3.87)

Además, si ξ'_i son idénticamente distribuidos entonces la ecuación 3.87 se convierte en:

$$P(I_d \le s) = p^m + \sum_{i=1}^m P^i(\xi^i \le s) P(A_d = i)$$
(3.88)

La sustitución de la ecuación 3.51 dentro de la ecuación 3.88 da la forma más simplificada de la FDP que describe la máxima intensidad del déficit

$$P(I_d \le s) = p^m + \sum_{i=1}^m {m \choose i} q^i p^{m-i} P^i (\xi^i \le s)$$
(3.89)

CAPITULO 4 ANÁLISIS DE FRECUENCIA DE EVENTOS EXTREMOS

Introducción

A través de la historia las sociedades han aceptado la presencia de las sequías como inevitables e invariantes en la naturaleza o como un acto divino. Sin embargo, en la actualidad la interacción entre el agua y la sociedad ha producido un cambio de actitud como resultado del crecimiento de la demanda y la escasez para el suministro.

Si bien el hombre puede hacer poco para evitar las inundaciones o las sequías, puede tener la capacidad de reducir al mínimo los daños que estas provocan.

Es bien sabido que una sequía es muy difícil de predecir, ya que al ser un fenómeno regional, la mayor parte de las veces, la precisión de la extensión territorial que abarca y el periodo de tiempo que dura, son dos variables que a menudo difícilmente son determinadas hasta que la sequía termina y se evalúan los daños que ha causado.

En el campo de estudio de las sequías, estas se clasifican en dos: sequías puntuales y sequías regionales. Las primeras se refieren a un sitio en particular como por ejemplo la sección transversal de un río, un proyecto de pequeña extensión, un pequeño esquema de irrigación o una pequeña área que puede caracterizarse por su centro o por una estación de observación. Cuando los parámetros que caracterizan a las sequías cambian significativamente sobre cierta área, se debe considerar la componente regional del fenómeno de manera similar a las características de las sequías puntuales.

Para el caso de análisis en el sitio se procederá con la descripción de las distribuciones de probabilidad más utilizadas en el campo hidrológico y se propondrá la aplicación de distribuciones mezcladas para mínimos, las cuales son desarrolladas en este trabajo.

Dentro del análisis puntual de sequías hay diversas metodologías para su estudio que persiguen objetivos diversos y que producen resultados que son aplicados también para fines diferentes. Un ejemplo de esto es el enfoque probabilistico, que pretende evaluar la ocurrencia de los eventos extremos analizados mediante la técnica estadística del análisis de frecuencias.

El análisis de frecuencias de gastos mínimos anuales es de gran importancia, entre otros, para el diseño de plantas de tratamiento, de plantas hidroeléctricas, para proyectos de irrigación y la construcción de embalses.

En el análisis de frecuencias de sequías interesa conocer la probabilidad de ocurrencia F(x) de que una sequía anual X sea menor o igual que un determinado valor fijo x, llamada la sequía de diseño, en un número determinado de años en promedio T(x), llamado periodo de retorno.

La probabilidad de ocurrencia F(x) se determina con base en los registros de gastos mínimos anuales obtenidos de n años de observación. Se supone que estos n valores son una muestra de una población infinita de gastos mínimos, que puede tener diferentes duraciones tales como 1, 3, 7, 14, 30, 60,90 o 180 días.

El escurrimiento mínimo anual, o la descarga mínima diaria en el año es definida como:

$$Q_o = \min[Q_i]$$
 $i = 1, 2, ..., 365$ días (4.1)

El cual es un indicador de la severidad de la sequía experimentada en el año. Aunque no se presenta la duración de la mayor intensidad de la seguía, el escurrimiento mínimo anual ofrece una medida

significativa de la dependencia del río para suministro de agua. El conocimiento de la distribución de la probabilidad del escurrimiento mínimo anual contribuye a la valoración de los riesgos de la sequía teniendo aplicaciones en las esferas económica, ecológica y social.

Una aproximación empírica para determinar la forma de la distribución de probabilidad teórica de gastos mínimos es ajustar las principales funciones de distribución de probabilidad a los registros de gastos mínimos observados y decidir por algún criterio adecuado la función que se ajusta mejor a dichos registros.

Como se ha visto una forma de caracterizar a las sequías es mediante la modelación de los gastos mínimos anuales para diferentes duraciones, sin embargo, el objetivo de este trabajo es el de emplear las distribuciones para mínimos para la determinación del periodo de retorno de las sequías más adversas que se pueden presentar en un sitio particular (primer decil de la lluvia o menor), modelando la serie formada por la lluvia acumulada anual.

4.1 Análisis de frecuencias de eventos extremos mínimos

El análisis de frecuencias se propuso aproximadamente en 1914, aunque evocado a reducir la incertidumbre en su estimación, se ha desarrollado a lo largo de líneas divergentes, con resultados no uniformes en métodos de análisis y, por tanto, en los resultados.

El presente estado del arte es tal que no se ha alcanzado un acuerdo general en las técnicas de análisis y no se han establecido estándares con propósitos de diseño, como se han hecho en otras ramas de la ingeniería.

Hay una extensa literatura sobre la aplicación de distribuciones de probabilidad para la predicción de avenidas. Por el contrario, el número de estudios reportados para el estudio de los flujos mínimos es limitado. Gustard. (1993) notó que el modesto interés en encontrar la distribución más apropiada para los eventos mínimos es el periodo de retorno relativamente corto empleado en el análisis para mínimos (menos de 50 años). Los eventos mínimos estimados para periodos de retorno más alto siempre dependerán del comportamiento de la cola de la distribución ajustada, la cual para muchas distribuciones tiende a ser rápidamente cero.

4.1.1. Distribución Weibull

La mayoría de la literatura que trata con problemas prácticos de eventos mínimos por técnicas estadísticas se han dedicado a la aplicación de métodos basados en distribuciones hípotéticas. Gumbel (1958) discutió el uso de la distribución de Valores Extremos Tipo III (Weibull) para ajustar flujos mínimos. Hay una gran colección de estudios donde se ha empleado la distribución Weibull (Matalas, 1963; Ewart and Brutsaert, 1972; Al-Mashidani et al, 1980; Institute of Hydrology, 1988; Polarsky 1989; Nathan and McMahon, 1990; Gustard, 1993; Gottschalk et al, 1997). La justificación teórica para la distribución Weibull esta basada en la ley de valores extremos.

Su función de probabilidad para valores mínimos puede expresarse como:

$$F(x) = \exp\left\{-\left((x-\gamma)/(\beta-\gamma)\right)^{\alpha}\right\} \qquad 0 \le x < \infty$$
(4.2)

La función de densidad de probabilidad es

$$f(x) = \frac{\alpha}{\beta - \gamma} \left(\frac{X - \gamma}{\beta - \gamma} \right)^{\alpha - 1} e^{-\left(\frac{X - \gamma}{\beta - \gamma} \right)^{\alpha}}$$
(4.3)

donde α es el parámetro de escala igual al orden de la menor derivada de la función de probabilidad sin ser igual a cero con $X=\gamma$, β es la sequía característica (parámetro de ubicación o valor central del parámetro) y γ es límite inferior para X.

Comunmente, al emplear la transformación

$$y = \left(\frac{X - \gamma}{\beta - \gamma}\right)^{\alpha} \tag{4.4}$$

y sustituyendo en las ecuaciones 4.2 y 4.3 se tiene

$$F(X) = e^{-y} \tag{4.5}$$

$$f(x) = \frac{\alpha}{\beta - \gamma} y^{(\alpha - 1)/\alpha} e^{-y}$$
 (4.6)

Estimación de los parámetros por momentos

La expresión general para el r - ésimo momento, μ_r^{γ} con el límite superior, γ , de la distribución extrema tipo III es obtenida de las ecuaciones 4.3:

$$\mu_r^{\gamma} = \int_0^{\infty} (X - \gamma)^r \frac{\alpha}{(\beta - \gamma)} \left\{ \frac{X - \gamma}{\beta - \gamma} \right\}^{\alpha - 1} \exp\left\{ \frac{X - \gamma}{\beta - \gamma} \right\}^{\alpha} dx \tag{4.7}$$

Sustituyendo y por $\{(X-\gamma)/(\beta-\gamma)\}^{\alpha}$ y simplificando se obtiene:

$$\mu_r^{\gamma} = (\beta - \gamma)^r \int_0^{\infty} y^{r/\alpha} e^{-y} dy \tag{4.8}$$

$$\mu_r^{\gamma} = (\beta - \gamma)^r \Gamma(1 + r/\alpha) \tag{4.9}$$

donde $\Gamma(x)$ es la función Gamma igual a (x-1)! para toda x. Para valores no integrados $\Gamma(x)$ puede ser calculado como

Para x > 1

$$\Gamma(x) = (x-1)(x-2)...(x-r)\Gamma(y)$$
 (4.10)

y para el caso x < 1 por

$$\Gamma(x) = \frac{\Gamma(y)}{x(x+1)(x+2)...(x+r-1)}$$
(4.11)

donde $1 \le y \le 2$ y $\Gamma(y)$ puede ser calculado por la aproximación

$$\Gamma(y) = 1 + a_1(y-1) + a_2(y-1)^2 + a_3(y-1)^3 + a_4(y-1)^4 + a_5(y-1)^5$$
(4.12)

con

$$a_1 = -0.5748646$$
 $a_4 = 0.4245549$ $a_2 = 0.9512363$ $a_5 = -0.1010678$ $a_3 = -0.6998588$

El momento sobre γ puede ser determinado de los momentos con respecto al origen o de los momentos centrales. Por ejemplo, para r=1

$$\mu_1^{\gamma} = (\beta - \gamma)\Gamma(1 + 1/\alpha) \tag{4.13}$$

y para el primer momento con respecto al origen (la media):

$$\mu_1 = \gamma + (\beta - \gamma)\Gamma(1 + 1/\alpha) \tag{4.14}$$

para r = 2

$$\mu_2' = (\beta - \gamma)^2 \Gamma(1 + 2/\alpha) \tag{4.15}$$

y considerando

$$\mu_2 = \mu_2^{\gamma} - (\mu_1^{\gamma})^2 \tag{4.16}$$

$$\mu_2 = \sigma^2 = (\beta - \gamma)^2 \left\{ \Gamma(1 + 2/\alpha) - \Gamma^2(1 + 1/\alpha) \right\}$$
 (4.17)

Similarmente

$$\mu_3 = (\beta - \gamma)^3 \left\{ \Gamma(1 + 3/\alpha) - 3\Gamma(1 + 2/\alpha)\Gamma(1 + 1/\alpha) + 2\Gamma^3(1 + 1/\alpha) \right\}$$
(4.18)

$$\mu_{4} = (\beta - \gamma)^{4} \begin{cases} \Gamma(1 + 4/\alpha) - 4\Gamma(1 + 3/\alpha)\Gamma(1 + 1/\alpha) + \\ + 6\Gamma(1 + 2/\alpha)\Gamma^{2}(1 + 1/\alpha) + 3\Gamma^{4}(1 + 1/\alpha) \end{cases}$$
(4.19)

$$\mu_{5} = (\beta - \gamma)^{5} \begin{cases} \Gamma(1 + 5/\alpha) - 5\Gamma(1 + 4/\alpha)\Gamma(1 + 1/\alpha) + 10\Gamma(1 + 3/\alpha)\Gamma^{2}(1 + 1/\alpha) - \\ -10\Gamma(1 + 2/\alpha)\Gamma^{3}(1 + 1/\alpha) + 4\Gamma^{5}(1 + 1/\alpha) \end{cases}$$
(4.20)

$$\mu_{6} = (\beta - \gamma)^{6} \begin{cases} \Gamma(1 + 6/\alpha) - 6\Gamma(1 + 5/\alpha)\Gamma(1 + 1/\alpha) + 15\Gamma(1 + 4/\alpha)\Gamma^{2}(1 + 1/\alpha) - \\ -20\Gamma(1 + 3/\alpha)\Gamma^{3}(1 + 1/\alpha) + 15\Gamma(1 + 2/\alpha)\Gamma^{4}(1 + 1/\alpha) - 5\Gamma^{6}(1 + 1/\alpha) \end{cases}$$
(4.21)

Definiendo dos nuevas variables A_{α} y B_{α} tal que A_{α} es la diferencia estandarizada entre el valor característico y la media y B_{α} es la diferencia estandarizada entre el valor inferior y el valor característico tal que

$$A_{\alpha} = \frac{\beta - \mu}{\sigma} \tag{4.22}$$

У

$$B_{\alpha} = \frac{\beta - \gamma}{\sigma} \tag{4.23}$$

y sustituyendo μ y σ de las ecuaciones 4.14 y 4.17

$$B_{\alpha} = \left\{ \Gamma(1 + 2/\alpha) - \Gamma^{2}(1 + 1/\alpha) \right\}^{-1/2}$$
(4.24)

У

$$A_{\alpha} = \left\{1 - \Gamma(1 + 1/\alpha)\right\} B_{\alpha} \tag{4.25}$$

Si el coeficiente de sesgo, γ_1 , es definido como

$$\gamma_1 = \frac{\mu_3}{\mu_2^{3/2}} \tag{4.26}$$

entonces, de las ecuaciones 4.17, 4.18 y 4.24

$$\gamma_1 = \left\{ \Gamma(1 + 3/\alpha) - 3\Gamma(1 + 2/\alpha)\Gamma(1 + 1/\alpha) + 2\Gamma^3(1 + 1/\alpha) \right\} B_\alpha^3$$
 (4.27)

Así si el coeficiente muestral de sesgo se calcula como

$$\gamma_1 = \frac{n\sum (x - \bar{x})^3}{(n - 2)\left[\sum (x - \bar{x})^2\right]^{3/2}}$$
(4.28)

entonces α puede determinarse por la solución de la ecuación 4.27. Conociendo α el parámetro β puede ser conocido de la ecuación 4.22 como

$$\beta = \mu_1 + A_{\alpha} \sqrt{\mu_2} \tag{4.29}$$

y γ puede ser determinado de la ecuación 4.23 como

$$\gamma = \beta - B_{\alpha} \sqrt{\mu_2} \tag{4.30}$$

Así α se obtiene como

$$\alpha = 1/\left[a_1 + a_2\gamma_1 + a_3\gamma_1^2 + a_4\gamma_1^3 + a_5\gamma_1^4\right]$$
(4.31)

$$a_1 = 0.2777757913$$
 $a_4 = -0.0013038566$
 $a_2 = 0.3132617714$ $a_5 = -0.0081523408$
 $a_3 = 0.0575670910$

Este polinomio es valido para un rango de γ_1 desde -1.02 hasta 2.00 teniendo un coeficiente de correlación múltiple de 0.9999 y un error estándar de 0.0006575.

Estimación de los parámetros por máxima verosimilitud

La función de máxima verosimilitud es definida como:

$$\ln L = n \ln \alpha - n \ln(\beta - \gamma) + (\alpha - 1) \sum_{i=1}^{n} \ln(x_i - \gamma)$$
(4.32)

$$-n(\alpha-1)\ln(\beta-\gamma)-(\beta-\gamma)^{-\alpha}\sum_{i=1}^{n}(x_{i}-\gamma)^{\alpha}$$
(4.33)

Tomando la derivada parcial con respecto a α , β y γ se tiene

$$\frac{\partial \ln L}{\partial \alpha} = \frac{n}{\alpha} + \sum_{i=1}^{n} \ln(x_i - \gamma) - n \ln(\beta - \gamma) - (\beta - \gamma)^{-\alpha} \left(\sum_{i=1}^{n} (x_i - \gamma)^{\alpha} \cdot \ln(x_i - \gamma) + \ln(\beta - \gamma) \sum_{i=1}^{n} (x_i - \gamma)^{\alpha}\right)$$

$$(4.34)$$

$$\frac{\partial \ln L}{\partial \beta} = -\frac{n}{\beta - \gamma} - \frac{n(\alpha - 1)}{\beta - \gamma} + \alpha(\beta - \gamma)^{-(\alpha + 1)} \sum_{i=1}^{n} (x_i - \gamma)^{\alpha}$$
(4.35)

$$\frac{\partial \ln L}{\partial \gamma} = -\frac{n}{\beta - \gamma} - (\alpha - 1) \sum_{i=1}^{n} (x_i - \gamma)^{-1} + \frac{n(\alpha - 1)}{\beta - \gamma} - \alpha(\beta - \gamma)^{-(\alpha + 1)} \sum_{i=1}^{n} (x_i - \gamma)^{\alpha} + \alpha(\beta - \gamma)^{-\alpha} \sum_{i=1}^{n} (x_i - \gamma)^{\alpha - 1} \tag{4.36}$$

de la expresión 4.35

$$n(\beta - \gamma)^{\alpha} - \sum_{i=1}^{n} (x_i - \gamma)^{\alpha} = 0$$

$$(4.37)$$

utilizando la ecuación 4.37 para eliminar β , y con las ecuaciones 4.34 y 4.36 se tiene

$$(\alpha - 1) \sum_{i=1}^{n} (x_i - \gamma)^{-1} - \frac{n\alpha \sum_{i=1}^{n} (x_i - \gamma)^{\alpha - 1}}{\sum_{i=1}^{n} (x_i - \gamma)^{\alpha}} = 0$$
(4.38)

$$n + \alpha \sum_{i=1}^{n} \ln(x_{i} - \gamma) - \frac{n\alpha \sum_{i=1}^{n} (x_{i} - \gamma)^{\alpha} \ln(x_{i} - \gamma)}{\sum_{i=1}^{n} (x_{i} - \gamma)^{\alpha}} = 0$$
 (4.39)

$$\beta = \gamma + \left\lceil \frac{\sum_{i=1}^{n} (x_i - \gamma)^{\alpha}}{n} \right\rceil^{\frac{1}{\alpha}}$$
(4.40)

4.1.2. Distribución Gumbel para mínimos

La distribución de valores extremos tipo I (VEI o Gumbel) es comúnmente utilizada para el análisis de frecuencías para mínimos (Al-Mashidani et al., 1980).

Para obtener la función de distribución Gumbel para mínimos se utiliza el principio de simetría

$$F(x)_{\min} = 1 - F(-x)_{\max} \tag{4.41}$$

es decir

$$F(x)_{\min} = 1 - e^{-e^{-\left(\frac{x-x_0}{a}\right)}} = 1 - e^{-e^{-\left(\frac{x-x}{a}\right)}}$$
(4.42)

La función de densidad estará definida como

$$f(x)_{\min} = \frac{1}{\alpha} e^{-e^{-\left(\frac{w-x}{\alpha}\right)}} \cdot e^{-\left(\frac{w-x}{\alpha}\right)}$$
(4.43)

donde ω es el parámetro de ubicación y α es el parámetro de escala. Esta distribución no esta limitada en los extremos. Los valores más pequeños de la distribución VEI tienen una alta probabilidad de ser negativos. Además, la distribución VEI para mínimos es asimétrica a la izquierda con coeficiente constante de sesgo. Sin embargo, los eventos mínimos siempre tienen un limite inferior más grande o igual a cero y con diferentes coeficiente de sesgo.

Estimación de parámetros por momentos

Los parámetros de ubicación y escala se determinarán por:

$$\hat{\omega} = \bar{x} - 0.577 \hat{\alpha} = \bar{x} - 0.45S \tag{4.44}$$

$$\alpha = \frac{\sqrt{6}}{\pi} S = 0.78 \, S \tag{4.45}$$

Estimación de parámetros por máxima verosimilitud

La función de máxima verosimilitud quedará definida por

$$L(X_{i}, \omega, \alpha) = L(X_{i}.\underline{\theta}) = \prod_{i=1}^{n} f(X_{i}, \underline{\theta})$$
(4.46)

$$= \frac{1}{\alpha^n} \exp \left[-\sum_{i=1}^n \left(\frac{\omega - x_i}{\alpha} \right) - \sum_{i=1}^n e^{-\left(\frac{\omega - x_i}{\alpha} \right)} \right]$$
 (4.47)

$$LL(X_{i},\underline{\theta}) = \ln \prod_{i=1}^{n} f(X_{i},\underline{\theta}) = -N \ln \alpha - \sum_{i=1}^{n} \left(\frac{\omega - x_{i}}{\alpha}\right) - \sum_{i=1}^{n} e^{-\left(\frac{\omega - x_{i}}{\alpha}\right)}$$
(4.48)

Si se usa la variable reducida

$$y_{i} = \frac{\omega - x_{i}}{\alpha} \tag{4.49}$$

entonces

$$LL(X_{i}, \underline{\theta}) = -n \ln \alpha - \sum_{i=1}^{n} y_{i} - \sum_{i=1}^{n} e^{-y_{i}}$$
(4.50)

$$-\frac{\partial LL}{\partial u} = \frac{-N + \sum_{j=1}^{n} e^{-y_{j}}}{\alpha} = -\frac{P}{\alpha}$$
(4.51)

$$-\frac{\partial LL}{\partial \alpha} = \frac{N - \sum_{i=1}^{n} y_i + \sum_{i=1}^{n} y_i e^{-y_i}}{\alpha} = \frac{R}{\alpha}$$
(4. 52)

$$\frac{\partial LL}{\partial u} = 0 \; ; \; \frac{\partial LL}{\partial \alpha} = 0$$
 (4.53)

Estas ecuaciones no tienen solución explicita por lo que requieren de ser resueltas en forma iterativa

$$u_{j+1} = u_j + \delta u_j \tag{4.54}$$

$$\alpha_{i+1} = \alpha_i + \delta \alpha_i \tag{4.55}$$

$$\delta_{u_j} = (1.11P_j - 0.26R_j) \frac{\alpha_i}{N} \tag{4.56}$$

$$\delta_{aj} = (0.26P_j - 0.61R_j) \frac{\alpha_i}{N}$$
 (4.57)

$$P = N - \sum_{i=1}^{n} e^{-y_i}$$
 (4.58)

donde N es el tamaño de la muestra

$$R = N - \sum_{i=1}^{n} y_{i} + \sum_{i=1}^{n} y_{i} e^{-y_{i}}$$
 (4.59)

donde y_i es la variable reducida definida en la ecuación 4.49

El criterio de convergencia es

$$\left(\frac{\partial LL}{\partial u}\right)_{I} = \frac{P}{\alpha} \approx 0 \tag{4.60}$$

$$\left(\frac{\partial LL}{\partial \alpha}\right)_{l} = -\frac{R}{\alpha} \approx 0 \tag{4.61}$$

4.1.3. Distribución LogNormal de 3 parámetros

Chow (Kite, 1988) suministro una justificación teórica para el uso de la distribución Lognormal. Los factores que causan los fenómenos hidrológicos actúan en forma multiplicativa en lugar de aditiva. Por el teorema del límite central se puede demostrar que sujeto a condiciones generales, la distribución del logarítmo del producto de *r* variables independientes se aproxima a la distribución Normal conforme *r* se incrementa. Entonces, se puede considerar que la ocurrencia de las sequías anuales de cierta

magnitud x es el resultado de la acción conjunta de muchos factores causales independientes, ya sean hidrometeorológicos o geográficos.

La función de densidad de probabilidad para la distribución Lognormal de tres parámetros es

$$f(x) = \frac{1}{(x - x_0)\sigma_y \sqrt{2\pi}} \exp\left\{-\frac{\left[\ln(x - x_0) - \mu_y\right]^2}{2\sigma_y^2}\right\}$$
(4.62)

donde x_0 es el parámetro de ubicación, μ_y es el parámetro de escala y σ_y es el parámetro de forma. Esta distribución no esta limitada en los extremos.

Estimación de parámetros por momentos

$$\hat{x}_0 = \bar{x} \left(1 - \frac{\eta_x}{\eta_z} \right) \tag{4.63}$$

donde

 η_x Coeficiente de variación de la serie x

$$\eta_x = \frac{s}{x} \tag{4.64}$$

 η_z Coeficiente de variación de la serie $(x - \hat{x}_0)$

$$\eta_z = \frac{1 - w^{2/3}}{w^{1/3}} \tag{4.65}$$

$$w = \frac{(p_x^2 + 4)^{1/2} - p_x}{2} \tag{4.66}$$

donde

$$\gamma_x = g = \frac{\frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} (x_i - \bar{x})^3}{s^3}$$
 (4.67)

$$\mu_{y} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} \ln x_{i} \tag{4.68}$$

$$\hat{\sigma}_{y} = \left[\sum_{i=1}^{n} \frac{(\ln x - \mu_{y})^{2}}{n} \right]^{1/2}$$
 (4.69)

Estimación de los parámetros por máxima verosimilitud

$$\mu_{y} = \sum_{i=1}^{n} \frac{\ln(x_{i} - \hat{x}_{0})}{(4.70)}$$

$$\sigma_{y} = \left[\sum_{i=1}^{n} \frac{\left[\ln(x_{i} - \hat{x}_{0}) - \mu_{y} \right]^{2}}{n} \right]^{1/2}$$
(4.71)

 \hat{x}_0 debe encontrarse al resolver la siguiente ecuación:

$$F(\hat{x}_0) = \sum_{i=1}^n \frac{1}{(x_i - x_0)} \left\{ \frac{1}{N} \sum_{i=1}^n \left[\ln(x_i - \hat{x}_0) \right]^2 - \left[\frac{1}{n} \sum_{i=1}^n \left[\ln(x_i - \bar{x}_0)^2 \right] - \frac{1}{N} \sum_{i=1}^n \ln(x_i - \hat{x}_0) \right] \right\} + \sum_{i=1}^n \left[\frac{\ln(x_i - \hat{x}_0)}{(x_i - \hat{x}_0)} \right] = 0$$
(4.72)

4.1.4. Distribución General de Valores Extremos

En 1955, Jenkinson obtuvo la solución general de la ecuación funcional que debe satisfacer los valores extremos. La solución resultante, ha sido llamada la distribución "general de valores extremos" (GVE), la cual representa directamente a las distribuciones II y III: la distribución tipo I, resulta como una condición límite de la distribución general de valores extremos, cuando $\beta \rightarrow 0$.

Cada distribución está caracterizada por el valor que toma el parámetro de forma β ; específicamente:

- a) distribución tipo I (Gumbel) para $\beta = 0$
- b) distribución tipo II (Fréchet) para $\beta < 0$
- c) distribución tipo III (Weibull) para $\beta > 0$

La distribución general de valores extremos (GVE) ha sido ampliamente utilizada en el análisis de máximos y menos en el de mínimos.

La distribución para mínimos puede obtenerse como (Raynal, 1996):

$$F(x) = exp\left\{-\left[1 - \beta(\omega - x) / \alpha\right]^{V\beta}\right\}$$
 (4.73)

si
$$\beta < 0$$
; $-\infty < x < \omega - \alpha / \beta$

$$si \quad \beta > 0; \qquad \omega - \alpha / \beta < x < \infty$$

donde α, β y ω son respectivamente los parámetros de escala, forma y ubicación.

$$f(x) = \frac{1}{\alpha} \exp\left\{ -\left[1 - \beta(w - x)/\alpha\right]^{1/\beta} \left[1 - \beta(w - x)/\alpha\right]^{1/\beta - 1} \right\}$$
 (4.74)

Estimación de los parámetros por máxima verosimilitud

El método de máxima verosimilitud ha sido definido y aplicado a varias distribuciones de probabilidad que tienen funciones de densidad de probabilidad definidas, (NERC,1975). Este método tiene características adecuadas como la propiedad de invarianza, (Mood et al., 1974), la falta de sesgo asintótica, suficiencia, consistencia y eficiencia (Haan, 1977) en estimación de muestras grandes y su aplicabilidad en estimar los parámetros de funciones de densidad de probabilidad matemática difíciles de manejar.

La función de verosimilitud de N variables aleatorias está definida como la función de densidad de probabilidad conjunta de N variables aleatorias como función de sus parámetros. Si $X_1,...,X_N$ es una muestra aleatoria de una función de densidad de probabilidad univariada, la correspondiente función de verosimilitud es, (Mood et al, 1974):

$$L(\underline{x},\underline{\theta}) = \prod_{i=1}^{N} f(x) \tag{4.75}$$

donde ϱ es el conjunto de parámetros y f(.) es la función de densidad de probabilidad. La versión logarítmica de la ecuación 4.75 es:

$$LnL(\underline{x},\underline{\theta}) = \sum_{i=1}^{N} Lnf(x)$$
 (4.76)

y será utilizada en lugar de la ecuación 4.75 dado que es más fácil de manejar en el procedimiento computacional que será descrito en la siguiente sección.

El conjunto de parámetros que maximizan la ecuación 4.76 serán los parámetros de la función de distribución de probabilidad considerada.

Con base en los principios anteriores, la función de verosimilitud logarítmica de la distribución GVE para mínimos es (Raynal,1996)

$$LnL(x, w, \alpha, \beta) = \sum_{i=1}^{N} Ln\pi(x_i) = -NLn(\alpha) - \sum_{i=1}^{N} [1 - \beta(w - x)/\alpha]^{1/\beta} + \left(\frac{1}{\beta} - 1\right) \sum_{i=1}^{N} [1 - \beta(w - x)/\alpha]^{1/\beta}$$
(4.77)

y las derivadas parciales de primer orden de esa función con respecto a cada uno de los parámetros son, (Raynal, 1996)

$$\frac{\partial LnL}{\partial w} = \frac{1}{\alpha} \left\{ \sum_{i=1}^{N} \left[1 - \beta(w - x) / \alpha \right]^{1/\beta - 1} + (\beta - 1) \sum_{i=1}^{N} \left[1 - \beta(w - x) / \alpha \right]^{-1} \right\}$$
(4.78)

$$\frac{\partial LnL}{\partial \alpha} = \frac{1}{\alpha} \left\{ -N - \sum_{i=1}^{N} \left[1 - \beta(w-x)/\alpha \right]^{1/\beta - 1} \frac{(w-x)}{\alpha} - (\beta - 1) \sum_{i=1}^{N} \left[1 - \beta(w-x)/\alpha \right]^{-1} \frac{(w-x)}{\alpha} \right\}$$
(4.79)

$$\frac{\partial LnL}{\partial \beta} = \frac{1}{\beta} \left\{ \sum_{i=1}^{N} \left[1 - \beta(w-x)/\alpha \right]^{1/\beta} \left[(1/\beta) Ln(1 - \beta(w-x)/\alpha + (w-x)/\alpha \right] \right. \\
\left. \left[1 - \beta(w-x)/\alpha \right]^{-1} \left[- (1-\beta) \sum_{i=1}^{N} (w-x)/\alpha \left[1 - \beta(w-x)/\alpha \right]^{-1} \right. \\
\left. - (1/\beta) \sum_{i=1}^{N} Ln[1 - \beta(w-x)/\alpha] \right\} \right. \tag{4.80}$$

La solución exacta del sistema de ecuaciones formado por la ecuación 4.78, 4.79 y 4.80 no es conocida para el caso de mínimos. Por lo tanto, se requiere de un proceso iterativo originalmente propuesto por (Jenkinson, 1969) para el caso de máximos de la distribución GVE y este será el esquema que se usará el cual se muestra a continuación.

$$\begin{bmatrix} -\delta_{w} \\ -\delta_{\alpha} \\ -\delta_{\beta} \end{bmatrix}_{i} = \begin{bmatrix} E\left(-\frac{\partial^{2}LL}{\partial w^{2}}\right) & E\left(-\frac{\partial^{2}LL}{\partial w\partial\alpha}\right) & E\left(-\frac{\partial^{2}LL}{\partial w\partial\beta}\right) \\ E\left(-\frac{\partial^{2}LL}{\partial\alpha\partial w}\right) & E\left(-\frac{\partial^{2}LL}{\partial\alpha^{2}}\right) & E\left(-\frac{\partial^{2}LL}{\partial\alpha\partial\beta}\right) \\ E\left(-\frac{\partial^{2}LL}{\partial\beta\partial w}\right) & E\left(-\frac{\partial^{2}LL}{\partial\beta\partial\alpha}\right) & E\left(-\frac{\partial^{2}LL}{\partial\beta^{2}}\right) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -\frac{\partial LL}{\partial w} \\ -\frac{\partial LL}{\partial\alpha} \\ -\frac{\partial LL}{\partial\beta} \end{bmatrix}$$

$$(4.81)$$

pero la primera matriz del lado derecho de la ecuación 4.81 es la matriz de varianza-covarianza de los parámetros de la distribución GVE, entonces:

$$\begin{bmatrix} -\delta_{w} \\ -\delta_{\alpha} \\ -\delta_{\beta} \end{bmatrix}_{l} = \begin{bmatrix} Var(w) & Cov(w,\alpha) & Cov(w,\beta) \\ Cov(\alpha,w) & Var(\alpha) & Cov(\alpha,\beta) \\ Cov(\beta,w) & Cov(\beta,\alpha) & Var(\beta) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -\frac{\partial LL}{\partial w} \\ -\frac{\partial LL}{\partial \alpha} \\ -\frac{\partial LL}{\partial \beta} \end{bmatrix}$$
(4.82)

que para el caso de la distribución GVE para mínimos se reduce a, (Raynal, 1996):

$$\begin{bmatrix} -\delta_{w} \\ -\delta_{\alpha} \\ -\delta_{\beta} \end{bmatrix} = \frac{1}{N} \begin{bmatrix} \alpha^{2}b & \alpha^{2}h & \alpha f \\ \alpha^{2}h & \alpha^{2}a & \alpha g \\ \alpha f & \alpha g & c \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{-\partial LL}{\partial w} \\ \frac{-\partial LL}{\partial \alpha} \\ \frac{-\partial LL}{\partial \beta} \end{bmatrix}$$
(4.83)

donde δ_w , δ_a y δ_β , son las desviaciones entre los valores verdaderos de máxima verosimilitud y los correspondientes en la iteración y, a, b, c, f, g y h son los coeficientes de los elementos de la matriz varainza-covarianza de los parámetros de la distribución GVE para mínimos, que pueden ser obtenidos por integración numérica, (Raynal, 1996), y que se presentan en la Tabla 4.1.

β	а	b	С	f	g	h
0.0	0.7723	1.0790	0.5463	-0.2077	0.2849	-0.3300
0.1	0.6367	1.2407	0.4913	-0.2763	0.2169	-0.2224
0.2	0.6133	1.2243	0.4493	-0.2693	0.2529	-0.1004
0.3	0.6018	1.2025	0.4035	-0.2517	0.2695	0.0314
0.4	0.6075	1.1844	0.3938	-0.2558	0.2885	0.1411
0.5	0.6696	1.1112	0.3935	-0.2248	0.3234	0.2575
0.6	0.9933	1.1101	0.8163	-0.4028	0.6766	0.1829

Tabla 4.1. Coeficientes de la Matriz Varianza-Covarianza de los Parámetros de la distribución GVE para Mínimos (Integración Numérica)

La evaluación exacta de los coeficientes de los elementos de la matriz de varianza-covarianza de los parámetros de la distribución GVE para mínimos, es como sigue:

$$E\left(\frac{\partial^2 LL}{\partial w^2}\right) = \frac{N}{\alpha^2} \left[(1-\beta)^2 \Gamma (1-2\beta) \right]$$
 (4.84)

$$E\left(\frac{\partial^2 LL}{\partial \alpha^2}\right) = \frac{N}{\alpha^2 \beta^2} \left[1 - 2(1 - \beta)\Gamma(1 - \beta) + (1 - \beta)^2 \Gamma(1 - 2\beta)\right]$$
(4.85)

$$E\left(\frac{\partial^{2}LL}{\partial\beta^{2}}\right) = \frac{N}{\beta^{2}} \left[\frac{\pi^{2}}{6} + \left(1 - \gamma - \frac{1}{\beta}\right)^{2} + \frac{2(1 - \beta)\Gamma(1 - \beta)\left[\Psi(1 - \beta) - (1 - \beta)/\beta\right]}{\beta} + \frac{(1 - \beta)^{2}\Gamma(1 - 2\beta)}{\beta^{2}}\right]$$

$$(4.86)$$

$$E\left(-\frac{\partial^2 LL}{\partial w \partial \alpha}\right) = \frac{N}{\alpha^2 \beta} \left[(1-\beta)\Gamma(1-\beta) - (1-\beta)^2 \Gamma(1-2\beta) \right]$$
 (4.87)

$$E\left(-\frac{\partial^2 LL}{\partial w \partial \beta}\right) = \frac{N}{\alpha \beta} \left[\frac{(1-\beta)^2 \Gamma(1-2\beta)}{\beta} + (1-\beta)\Gamma(1-\beta) \left[\Psi(1-\beta) - (1-\beta)/\beta\right]\right]$$
(4.88)

$$E\left(-\frac{\partial^2 LL}{\partial \alpha \partial \beta}\right) = \frac{N}{\alpha \beta^2} \left[1 - \gamma - (1 - \beta)\Gamma(1 - \beta)\left[\Psi(1 - \beta) - (1 - \beta)/\beta\right] - \frac{(1 - \beta)^2\Gamma(1 - 2\beta)}{\beta}\right]$$
(4.89)

donde $\Gamma(.)$ es la función Gamma completa con argumento (.). $\Psi(.)$ es la función Digamma con argumento (.). γ es la constante de Euler.

Los coeficientes exactos de los elementos de la matriz varianza - covarianza para los parámetros de la distribución GVE para mínimos se muestra en la Tabla 4.2. Los valores obtenidos usando las ecuaciones 4.84 a 4.89 están restringidos al intervalo $|\beta| < 0.5$, para cumplir con las condiciones de regularidad. Esta restricción es equivalente a fijar el conjunto de valores teóricos del coeficiente de asimetría al intervalo de $|\gamma| < 0.74498$.

β	а	b	С	f	g	h
0.0	0.7723	1.0790	0.5463	-0.2077	0.2849	-0.3300
0.1	0.6082	1.2271	0.4004	-0.2419	0.1848	-0.2155
0.2	0.5839	1.2017	0.3303	-0.2201	0.2139	-0.0919
0.3	0.5795	1.1727	0.2653	-0.1933	0.2333	0.0347
0.4	0.5945	1.1413	0.2058	-0.1623	0.2422	0.1644
0.45	0.6091	1.1250	0.1781	-0.1456	0.2424	0.2305

Tabla 4.2. Coeficientes Exactos de los elementos de la Matriz Varianza-Covarianza de los parámetros de la distribución GVE para Mínimos

Por lo tanto el esquema iterativo se completa usando las siguientes ecuaciones

$$\frac{\partial LL}{\partial w} = \frac{Q}{\alpha} \tag{4.90}$$

$$\frac{\partial LL}{\partial \beta} = \frac{1}{\beta} \left[R + \frac{(P+Q)}{\beta} \right] \tag{4.91}$$

$$\frac{\partial LL}{\partial \alpha} = -\frac{(P+Q)}{\alpha \beta} \tag{4.92}$$

donde

$$P = N - \sum_{i=1}^{N} e^{\nu}$$
 (4.93)

$$Q = (\beta - 1) \sum_{i=1}^{N} e^{\beta V} + \sum_{i=1}^{N} e^{y(1-\beta)}$$
(4.94)

$$R = -N + \sum_{i=1}^{N} y e^{v} - \sum_{i=1}^{N} y$$
 (4.95)

$$y = \frac{1}{\beta} Ln \left[1 - \frac{(w - x)\beta}{\alpha} \right] \tag{4.96}$$

El proceso iterativo alcanza la convergencia cuando:

$$\frac{\partial LL}{\partial w} = 0 \; ; \; \frac{\partial LL}{\partial \alpha} = 0 \; ; \; \frac{\partial LL}{\partial \beta} = 0$$
 (4.97)

y los límites de convergencia para el caso mostrado, puede fijarse como de 10^{-4} a 10^{-6} para computadora personal y de 10^{-6} a 10^{-10} para computadoras de gran tamaño.

4.2 Distribuciones Mezcladas

Cuando se modelan series de avenidas anuales se pueden considerar dos secuencias de variables generadas por dos diferentes tormentas. Se concibe que cierta proporción, p, de la población tiene valores que vienen de la primera distribución $F_1(x)$, mientras los restantes valores vienen de una diferente distribución $F_2(x)$. Si las unidades se consideran apropiadamente mezcladas, entonces la probabilidad es p de que una simple unidad provenga aleatoriamente de la primera distribución y 1-p de que sea la segunda. La probabilidad no condicional de que la variable aleatoria sea menor que x es

$$Pr(X \le x) = F(x) = pF_1(x) + (1-p)F_2(x)$$
 $x \ge 0$ (4.98)

donde p es la proporción de x en la mezcla y F(x) es una mezcla de distribuciones.

Distribución Gumbel Mixta

Si las distribuciones son del tipo de valores extremos tipo I (Gumbel)

$$F_1(x) = \exp(-\exp^{-(x-\nu_1)/\alpha_1})$$
 $x \ge 0$ (4.99)

$$F_2(x) = \exp(-\exp^{-(x-\nu_2)/\alpha_2}) \qquad x \ge 0$$
 (4.100)

entonces la ecuación 4.98 conduce al modelo mezclado para máximos (Gumbel mixta)

$$F(x) = p \exp(-\exp^{-(x-\nu_1)/\alpha_1}) + (1-p) \exp(-\exp^{-(x-\nu_2)/\alpha_2}), \quad x \ge 0$$
 (4.101)

donde u_i y α_i son los parámetros ubicación y escala para la primera y segunda población y p es el parámetro de asociación (0 < p < 1).

Los flujos mínimos anuales se atribuyen a un continúo abatimiento del almacenamiento de agua de una cuenca hasta que se alcanza el mínimo nivel en la descarga. Los flujos mínimos anuales de algunos ríos son relacionados a un proceso que conduce al abatimiento de agua, por ejemplo evaporación. En otras cuencas este abatimiento puede ser causado por un proceso en algunos años, y otros procesos en otros años, por ejemplo perdida por evaporación combinado sin reemplazo de flujo debido a la lluvia). Los eventos de cada uno de los procesos de dos sub-poblaciones separadas pueden combinarse para seguir una distribución que refleje ambas sub-muestras.

Empleando la ecuación 4.42 se tiene las siguientes distribuciones para mínimos

$$F_1(x)_{\min} = \exp\left(-\exp^{-(\omega_1 - x)/\alpha_1}\right) \qquad x \ge 0$$
 (4.102)

$$F_2(x)_{\min} = \exp(-\exp^{-(\omega_2 - x)/\alpha_2})$$
 $x \ge 0$ (4.103)

y la distribución mezclada para mínimos se puede expresar como (Reyes y Escalante, 1998):

$$F(x)_{\min} = p \exp^{-\exp^{-(\omega_1 - x)/a_1}} + (1 - p) \exp^{-\exp^{-(\omega_2 - x)/a_2}}, \qquad x \ge 0; \qquad 0
(4.104)$$

Con función de densidad

$$f(x) = \frac{p}{\alpha_1} \exp^{-\exp^{-(\omega_1 - x)/\alpha_1}} \exp^{-(\omega_1 - x)/\alpha_1} + \frac{(1 - p)}{\alpha_2} \exp^{-\exp^{-(\omega_2 - x)/\alpha_2}} \exp^{-(\omega_2 - x)/\alpha_2}$$
(4.105)

Los parámetros se calculan maximizando la ecuación 4.106 (método de máxima verosimilitud)

$$\operatorname{Ln} L = \operatorname{Ln} \prod_{i=1}^{n} f(x_i; \omega_1, \alpha_1, \omega_2, \alpha_2, p), \quad \alpha_i > 0$$
(4.106)

Donde L es llamada la función de verosimilitud y Ln es el logaritmo natural.

Dada la complejidad de las expresiones matemáticas de la ecuación 4.106 y de las derivadas parciales con respecto a los parámetros, se empleará el método de optimación multivariable restringido de Rosenbrock (Kuester and Mize, 1973) para la directa maximización de dicha ecuación, y con esto se obtendrán los estimadores por máxima verosimilitud de los parámetros del modelo.

Distribución TCEV para mínimos

La distribución de valores extremos de dos componentes, conocida como TCEV se origina de un modelo que considera que las avenidas son las máximas variables de un número K de variables Z's, independientes e idénticamente distribuidas de un proceso de Poisson e independientes de K. La distribución de la variable Z se consideró como una mezcla de dos distribuciones exponenciales. Su función de distribución es

$$F(x) = \exp(-\lambda_1 \exp^{-x/\alpha_1} - \lambda_2 \exp^{-x/\alpha_2})$$
(4.107)

Los parámetros λ_1 y λ_2 son, respectivamente, el número medio anual de avenidas independientes que vienen de la primera y segunda componentes.

La función de distribución TCEV para mínimos se obtiene empleando el principio de simetría (Gumbel, 1958) como (Reyes y Escalante, 1998):

$$F(x)_{\min} = \exp(-\lambda_1 \exp^{x/\alpha_1} - \lambda_2 \exp^{x/\alpha_2}), \qquad x \ge 0$$
 (4.108)

y su correspondiente función de densidad es

$$f(x) = exp\left(-\lambda_1 e^{x/\alpha_1} - \lambda_2 e^{x/\alpha_2}\right) \left(\frac{\lambda_1}{\alpha_1} e^{x/\alpha_1} + \frac{\lambda_2}{\alpha_2} e^{x/\alpha_2}\right), \quad x \ge 0$$
 (4.109)

Los cuatro parámetros de la distribución TCEV para mínimos pueden estimarse del conjunto de datos del sitio analizado, por la directa maximización de la ecuación 4.110 empleando nuevamente el algorítmo de optimación de Rosenbrock (Kuester and Mize, 1973).

$$\operatorname{Ln} L = \operatorname{Ln} \prod_{i=1}^{n} f(x_i; \lambda_i, \alpha_1, \lambda_2, \alpha_2)$$
 (4.110)

4.2.1 Confiabilidad de los eventos estimados con distribuciones mezcladas

Cualquier nueva aproximación para el análisis de eventos extremos mínimos debe mostrar que los eventos estimados con estas distribuciones son más confiables estadísticamente que aquellos estimados con aproximaciones existentes.

Esta confiabilidad puede ser cuantificada por muchas medidas tales como el sesgo, varianza y la raíz del error medio cuadrático.

En este trabajo se llevo a cabo un estudio experimental basado en la generación de datos, con el fin de comparar la media, sesgo, varianza y la raíz del error medio cuadrático (*RMSE*) y las eficiencias de los *RMSE*'s para los eventos obtenidos por las distribuciones mezcladas con aquellos obtenidos con las distribuciones Weibull, GVE y VEI.

Se generaron 99,000 números con diferentes distribuciones poblacionales (Weibull, Gumbel mixta, TCEV, GVE y VEI) y fueron agrupados en forma aleatoria en conjuntos de tamaño 9, 19, 49 y 99. Por lo tanto, el número de muestras, para cada tamaño fue igual a 11,000, 5210, 2020 y 1000. Tal número de muestras asegura una desviación máxima absoluta entre la distribución empírica la verdadera distribución de menos de 0.016 para el mayor número de muestras y 0.051 para el más pequeño, con una probabilidad del 99% (Gnedenko, 1967).

Para cada muestra se calcularon los eventos estimados por máxima verosimilitud de las distribuciones Weibull, Gumbel mixta, TCEV, GVE y VEI. La comparación se llevó a cabo con los eventos estimados para probabilidades de 0.25, 0.50, 0.75, 0.90, 0.95 y 0.99.

Sea θ el evento a ser estimado, $\hat{\theta}_i$, $i = 1, \dots n$, los estimados obtenidos de cada muestra, y n el número de muestras, las cuales varían de 11,000 a 1000 dependiendo del tamaño de muestra. Entonces el sesgo y la raíz del error medio cuadrático (*RMSE*) del estimador se obtienen como

$$sesgo = m(\hat{\theta}) - \theta \tag{4.111}$$

у

$$RMSE = \sqrt{S^2(\hat{\theta}) + \left[m(\hat{\theta}) - \theta\right]^2}$$
 (4.112)

donde $m(\hat{\theta})$ y $S^2(\hat{\theta})$ son la media y varianza de la muestra generada como

$$m(\hat{\theta}) = (1/n) \sum_{i=1}^{n} \hat{\theta}_{i}$$
 (4.113)

y

$$S^{2}(\hat{\theta}) = (1/n) \sum_{i=1}^{n} \left[m(\hat{\theta}) - \hat{\theta}_{i} \right]^{2}$$
 (4.114)

Cuando se estiman los parámetros y eventos de una función de distribución, es conveniente tener estimadores no sesgados y con un mínimo valor del *RMSE*. Comparando entre estimadores, aquel con varianza más pequeña es mejor.

Se llevó a cabo una comparación relativa de los RMSE's, considerando la relación de eficiencia = RMSE(s)/RMSE(f), en la cual RMSE(s) = raíz del error medio cuadrático para la misma distribución de la muestra simulada y RMSE(f) = otro estimador de RMSE. Por ejemplo, si la muestra generada tiene una distribución Weibull, la eficiencia es igual a uno cuando la distribución Weibull sirve como valor comparativo, es decir aquí se considera de entrada que la Weibull es la más eficiente. Una relación más grande que uno indica que el estimador alternativo (Gumbel Mixta, VEI, GVE o TCEV), es más eficiente en términos del RMSE, que la Weibull. Al contrario, una relación más pequeña indica lo opuesto.

Las Tablas 4.3 a 4.7 se dan los sesgos obtenidos de las muestras generadas y los correspondientes valores poblacionales para las diferentes probabilidades analizadas. Debido al comportamiento no lineal del sesgo con respecto a la probabilidad, los sesgo de los procedimientos

son comparados con el promedio absoluto. Se puede observar que cuando la población es VEI, el sesgo promedio de la Gumbel mixta es más pequeño que aquellos obtenidos por el resto de las distribuciones y decrece conforme el tamaño de la muestra se incrementa.

Los sesgos promedio de la distribución Gumbel mixta para mínimos son cercanos o mejores que los de las distribuciones Weibull y GVE cuando las poblaciones son Weibull y Gumbel Mixta. La distribución VEI produce los más altos valores de los sesgos promedio para todos los casos simulados. Los sesgos TCEV son buenos únicamente en el caso cuando las muestras generadas son TCEV. Las distribuciones Weibull y GVE son la mejor alternativa en términos del sesgo cuando las muestras generadas provienen de las distribuciones Weibull, GVE y TCEV.

En las Tablas 4.8 a 4.17 se presentan los valores de los *RMSE*'s y las correspondientes eficiencias. Cuando las muestras son generadas por la distribución Weibull la Gumbel mixta y la GVE producen eficiencias más grandes que uno. Para los casos de la distribución VEI, las mejores eficiencias son obtenidas por la Gumbel mixta, sin embargo, dependiendo del tamaño de muestra y el valor de *F*, las otras distribuciones también producen eficiencias mayores a uno. Para las muestras que siguen una distribución Gumbel mixta, las mejores eficiencias son obtenidas por la distribución GVE con el tamaño de muestra igual o más grande que 49. Para los casos cuando las muestras son TCEV y GVE, las distribuciones Weibull y GVE dan las mejores eficiencias.

Tamaño	Distribución			Probabilidad	 			Sesgo
muestral	generada	0.25	0.50	0.75	0.90	0.95	0.99	promedio
9	Weibull	0.56	0.43	0.28	0.15	0.09	0.04	0.25
	Gumix	-0.16	-0.60	0.05	0.18	0.32	0.99	0.38
	TCEV	-4 58	-1.42	0.40	1.30	1.66	2.20	1.92
	GVE	0.12	0.01	-0.12	-0.25	-0.32	-0.40	0.20
	VEI	1.63	1.32	1.24	1.51	1.88	3.11	1.78
19	Weibull	0.52	0.41	0.29	0.19	0.14	0.11	0.27
	Gumix	-0.31	-0.75	-0.07	0.09	0.23	0.86	0.38
	TCEV	-5.09	-1.75	0.25	1.12	1.41	1.82	1.90
	GVE	0.05	0.01	-0.04	-0.09	-0.10	-0.10	0.06
	VEI	1.63	1.32	1.26	1.55	1.93	3.19	1.81
49	Weibull	0.50	0.40	0.29	0.19	0.14	0.06	0.26
	Gumix	-0.30	-0.71	0.00	0.13	0.26	0.86	0.38
	TCEV	-5.28	-1.78	0.26	0.98	1.14	1.32	1.79
	GVE	0.01	0.00	-0.03	-0.05	-0.05	-0.04	0.03
	VEI	1 63	1.34	1.29	1.58	1.97	3.26	1.85
99	Weibull	0.49	0.40	0.30	0.21	0.15	0.07	0.26
	Gumix	-0.30	-0.68	0.05	0.17	0.30	0.09	0.26
	TCEV	-5.03	-1.57	0.41	0.98	1.04	1.02	1.67
	GVE	0.02	0.01	0.00	-0.02	-0.03	-0.06	0.02
	VEI	1.64	1.36	1.32	1.63	2.03	3.34	1.89
	Real	5.64	4.35	3.05	1.92	1.28	0.25	

Tabla 4.3 Sesgo de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución Weibull con parámetros $\gamma = -1.5$, $\alpha = 5$ y $\beta = 3.5$.

Tamaño	Distribución			Probabilidad				Sesgo
muestral	generada	0.25	0.50	0.75	0.90	0.95	0.99	promedio
9	Weibull	0.68	0.70	0.54	0.14	-0.24	-1.35	1.82
	Gumix	-0.01	-0.45	0.29	0.34	0.19	-0.26	0.25
	TCEV	-6.90	-2.62	0.05	1.32	1.58	1.28	2.29
	GVE	0.51	0.28	-0.18	-0.90	-1.52	-3.18	1.09
	VEI	1.69	1.62	1.54	1.44	1.38	1.23	1.48
19	Weibull	0.78	0.78	0.66	0.35	0.04	-0.88	0.58
	Gumix	-0.17	-0.67	0.05	0.22	0.10	0.29	0.25
	TCEV	-8.22	-3.45	-0.37	1.06	1.31	0.83	2.54
	GVE	0.67	0.28	-0.32	-1.17	-1.86	-3.64	1.32
	VEI	1.71	1.66	1.61	1.55	1.51	1.41	1.5
49	Weibull	0.81	0.79	0.68	0.46	0.22	-0.46	0.57
	Gumix	-0.20	-0.67	0.15	0.32	0.22	-0.15	0.28
	TCEV	-8.51	-3.80	-0.80	0.62	0.95	0.70	2.56
	GVE	0.55	0.19	-0.32	-1.02	-1.58	-3.00	1.11
	VEI	1.71	1.68	1.65	1.61	1.58	1.51	1.62
99	Weibull	0.84	0.81	0.71	0.51	0.33	-0.23	0.5
	Gumix	-0.20	-0.66	0.24	0.42	0.32	-0.01	0.29
	TCEV	-8.80	-4.14	-1.14	0.35	0.78	0.74	2.6
	GVE	0.47	0.15	-0.30	-0.89	-1.36	-2.55	0.9
	VEI	1.72	1.69	1.65	1.62	1.59	1.53	1.63
	Real	7.99	6.95	5.63	4.12	3.04	0.59	

Tabla 4.4 Sesgo de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución VEI con parámetros ω = 7.5, α = 1.5.

Tamaño	Distribución			Probabilidad				Sesgo
muestral	generada	0.25	0.50	0.75	0.90	0.95	0.99	promedio
9	Weibull	1.34	1.14	0.09	0.38	0.48	0.08	0.58
	Gumix	-0.03	-1.04	-0.40	0.41	0.84	1.48	0.70
	TCEV	<i>-</i> 10.53	-4.22	-1.43	0.93	1.55	1.19	3.30
	GVE	0.64	0.42	-0.66	-0.42	-0.37	-0.88	0.57
	VEI	3.00	2.58	1.66	2.50	3.21	4.64	2.93
19	Weibull	1.33	1.15	0.17	0.56	0.75	0.51	0.74
	Gumix	-0.27	-1.41	-0.76	0.23	0.70	1.38	0.79
	TCEV	-12.80	-5.8 9	-2.16	0.60	1.32	0.93	3.95
	GVE	0.44	0.29	-0.64	-0.21	-0.01	-0.20	0.30
	VEI	3.02	2.61	1.71	2.55	3.27	4.72	2.98
49	Weibull	1.29	1.11	0.15	0.58	0.78	0.58	0.75
	Gumix	-0.30	-1.42	-0.52	0.44	0.90	1.59	0.86
	TCEV	-11.70	-5.16	-1.76	0.82	1.53	1.34	3.72
	GVE	0.34	0.27	-0.54	0.01	0.30	0.27	0.29
	VEI	3.02	2.62	1.73	2.61	3.34	4.84	3.02
99	Weibull	1.29	1.11	0.15	0.58	0.78	0.64	0.76
	Gumix	-0.29	-1.38	-0.42	0.49	0.94	1.60	0.85
	TCEV	-8.63	-3.39	-0.97	1.13	1.54	0.45	2.68
	GVE	0.32	0.27	-0.53	0.04	0.34	0.33	1.83
	VEI	3 02	2.64	1.75	2.64	3.38	4.88	3.05
	Real	10 19	8.19	5.27	3.83	2.89	0.62	

Tabla 4.5 Sesgo de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución Gumbel mixta con parámetros ω_1 = 10, α_1 = 2. ω_2 = 5, α_2 = 1 y p = 0.75.

Tamaño	Distribución			Probabilidad				Sesgo
muestral	generada	0.25	0.50	0.75	0.90	0.95	0.99	promedio
9	Weibull	0.39	-0.22	-0.35	1.01	1.79	2.87	1.10
	Gumix	-1.52	-2.07	-0.46	1.77	3.85	8.59	3.04
	TCEV	2.10	1.18	-0.74	-0.66	-0.06	-0.45	0.86
	GVE	-0.22	-0.72	-0.73	0.73	1.58	2.76	1.12
	VEI	4.02	2.55	3.16	6.81	9.81	16.78	7.18
19	Weibull	0.34	-0.07	-0.32	0.73	1.30	1.95	0.78
	Gumix	-1.80	-2.05	-0.51	1.65	3.66	8.38	3.00
	TCEV	3.16	0.86	-0.97	-0.82	-0.56	-0.09	1.07
	GVE	-0.15	-0.43	-0.54	0.62	1.23	1.93	0.81
	VEI	4.01	2.63	3.36	7.15	10.23	17.43	7.46
49	Weibull	0.29	-0.01	-0.37	0.48	0.90	1.29	0.56
	Gumix	-1.56	-1.34	-0.21	1.56	3.35	8.35	2.72
	TCEV	3.32	0.78	-1.11	-0.94	-0.66	-0.13	1.15
	GVE	-0.01	-0.25	-0.49	0.46	0.93	1.40	0.59
	VEI	4.16	2.82	3.59	7.43	10.55	17.83	7.73
99	Weibull	0.45	0.12	-0.35	0.35	0.69	0.96	0.49
	Gumix	-1.46	-1.00	-0.10	1.54	3.21	8.11	2.57
	TCEV	3.48	0.84	-1.09	-0.95	-0.67	-0.15	1.19
	GVE	0.11	-0.09	-0.43	0.38	0.77	1.10	0.48
	VEI	4.17	2.86	3.67	7.56	10.72	18.09	7.84
	Real	9.28	4.73	1.43	0.62	0.41	0.16	

Tabla 4.6 Sesgo de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución TCEV con parámetros λ_1 = 1.73 α_1 = 5.18. λ_2 = 4.60, α_2 = 0.35.

Tamaño	Distribución			Probabilidad				Sesgo
muestral	generada	0.25	0.50	0.75	0.90	0.95	0.99	promedio
9	Weibull	0.29	0.02	0.04	0.27	0.47	0.87	0.36
	Gumix	-0.46	-0.81	0.00	0.61	1.33	3.53	1.12
	TCEV	-4.49	-1.38	0.04	1.04	1.64	2.79	1.89
	GVE	-0.11	-0.27	-0.15	0.16	0.39	0.86	0.3
	VEI	1.94	1.29	1.63	2.86	4.04	7.09	3.1
19	Weibull	0.24	0.06	0.05	0.17	0.27	0.48	0.2
	Gumix	-0.72	-0.91	-0.06	0.49	1.17	3.30	1.1
	TCEV	-5.76	-1.92	-0.02	1.17	1.84	3.11	2.3
	GVE	-0.09	-0.17	-0.08	0.12	0.26	0.53	0.2
	VEI	1.98	1.37	1.75	3.04	4.25	7.38	3.2
49	Weibull	0.21	0.09	0.04	0.07	0.11	0.19	0.1
	Gumix	-0.68	-0.68	0.04	0.48	1.07	3.03	0.9
	TCEV	-6.82	-1.91	-0.01	1.28	2.01	3.37	2.5
	GVE	-0.06	-0.09	-0.05	0.05	0.12	0.26	0.1
	VEI	1.95	1.38	1.81	3.14	4.38	7.59	3.3
99	Weibul}	0.20	0.10	0.03	0.02	0.02	0.04	0.0
	Gumix	-0.64	-0.53	0.11	0.49	1.04	2.89	0.9
	TCEV	-9 23	-2.75	-0.43	1.07	1.90	3.38	3.1
	GVE	-0.02	-0.04	-0.01	0.03	0.07	0.13	0.0
	VEI	1.97	1.41	1.84	3.19	4.44	7.68	3.4
	Real	6 11	4.04	2.57	1 74	1.43	1.13	

Tabla 4.7 Sesgo de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución GVE con parámetros ω = 5, α = 3, β = 0.75.

Tamaño	Distribución		Pro	obabilidad			
muestral	generada	0.25	0.50	_ 0.75	0.90	0.95	0.99
9	Weibull	0.87	0.77	0.76	0.90	1.05	1.47
	Gumix	0.78	1.11	0.72	0.90	1.11	1.81
	TCEV	5.6 5	2.40	1.24	1.64	1.36	2.89
	GVE	0.79	0.66	0.82	1.17	1.45	2.11
	VEI	1.75	1.49	1.52	1.89	2.30	1.76
19	Weibull	0.68	0.59	0.55	0.62	0.72	1.03
	Gumix	0.60	0.98	0.52	0.59	0.72	1.30
	TCEV	4.76	2.39	1.08	1.40	1.73	2.42
	GVE	0.58	0.47	0.53	0.67	0.81	1.18
	VEI	1.68	1.40	1.39	1.72	2.12	3.42
49	Weibull	0.57	0.48	0.43	0.42	0.45	0.63
	Gumix	0.45	0.83	0.31	0.38	0.50	1.05
	TCEV	5,58	2.12	0.91	1.13	1.30	1.72
	GVE	0.31	0.32	0.33	0.36	0.42	0.62
	VEI	1.65	1.37	1.34	1.66	2.06	3.36
99	Weibull	0.53	0.44	0.37	0.33	0.34	0.45
	Gumix	0.38	0.75	0.24	0.30	0.42	0.30
	TCEV	5.21	1.79	0.83	1.07	1.10	1.27
	GVE	0.22	0.22	0.24	0.24	0.28	0.42
	VE)	1.65	1.38	1.36	1.67	2.08	3.40

Tabla 4.8 RMSE de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución Weibull con parámetros γ = -1.5, α = 5 y β = 3.5.

Tamaño	Distribución		Pro	babilidad			
muestral	generada	0.25	0.50	0.75	0.90	0.95	0.99
9	Weibull	0.88	1.01	1.17	1.46	1.77	2.82
	Gumix	0.57	0.85	0.95	1.48	1.81	2.61
	TCEV	8.10	3.86	1.86	1.81	1.85	1.57
	GVE	1.20	0.70	1.12	2.26	3.20	5.49
	VEI	1.83	1.87	1.99	2.20	2.39	2.91
19	Weibull	0 87	0.93	1.03	1.22	1.47	2.35
	Gumix	0.41	0.81	0.54	0.90	1.11	1.66
	TCEV	8.86	4.18	1.73	1.58	1.51	1.07
	GVE	1.32	0.55	1.11	2.52	3.61	6.19
	VEI	1.7 7	1.77	1.81	1.90	1.99	3.96
49	Weibull	0.86	0.87	0.96	1.17	1.41	2.16
	Gumix	0.32	0.74	0.41	0.68	0.78	1.11
	TCEV	8.97	4.30	1.61	1.07	1.08	0.83
	GVE	1 17	0.37	0.97	2.29	3.27	5.59
	VEI	1.74	1.73	1.73	1.76	1.79	1.89
99	Weibull	0.87	0.85	0.95	1.21	1.45	2.17
	Gumix	0.26	0.70	0.36	0.58	0.60	0.72
	TCEV	9.19	4.54	1.67	0.75	0.86	0.84
	GVE	1.06	0.28	0.91	2.14	3.05	5.15
	VEI	1 72	1.71	1.70	1.69	1.70	1.73

Tabla 4.9 RMSE de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución VEI con parámetros ω = 7.5, α = 1.5.

Tamaño	Distribución		Pro	babilidad	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
muestral	generada	0.25	0.50	0.75	0.90	0.95	0.99
9	Weibull	1.60	1.54	1.36	1.81	2.15	2.91
	Gumix	1.06	1.74	1.31	1.47	1.87	2.79
	TCEV	12.23	5.51	2.46	1.67	2.07	2.25
	GVE	1.35	1.20	1.64	2.20	2.72	4.07
	VEI	3.16	2.84	2.21	3.10	3.85	5.43
19	Weibull	1.45	1.34	0.86	1.18	1.43	1.82
	Gumix	0.74	1.68	1.14	0.98	1.33	2.13
	TCEV	13.69	6.56	2.81	1.56	1.84	1.75
	G∀E	0.95	0.87	1.24	1.49	1.83	2.74
	VEI	3.11	2.74	1.98	2.84	3.57	5.09
49	Weibull	1.33	1.18	0.55	0.88	1.12	1.31
	Gumix	0.51	1.52	0.76	0.74	1,14	1.85
	TCEV	12.81	5.82	2.09	1.16	1.88	2.42
	GVE	0.53	0.55	0.76	0.57	0.70	0.98
	VEI	3.05	2.67	1.83	2.71	3.45	4.96
99	Weibull	1.31	1.14	0.37	0.73	0.95	0.93
	Gumix	0.40	1.42	0.55	0.64	1.05	1.74
	TCEV	9.46	3.88	1.23	1.31	1.73	0.96
	GVE	0.42	0.41	0.64	0.38	0.54	0.71
	VEI	3.04	2.66	1.81	2.70	3.44	4.96

Tabla 4.10 *RMSE* de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución Gumbel mixta con parámetros ω_1 = 10, α_1 = 2. ω_2 = 5, α_2 = 1 y p = 0.75.

Tamaño	Distribución		Pro	obabilidad			
muestral	generada	0.25	0.50	0.75	0.90	0.95	0.99
9	Weibull	2.93	1.80	1.27	1.54	2.23	3.42
	Gumix	3 82	3.99	1.48	2.52	4.81	10.41
	TCEV	3.5 5	1.70	1.09	0.91	0.75	0.67
	GVE	3 10	2.16	1.60	1.41	2.02	3.25
	VEI	4 37	2.91	3.84	7.73	10.91	18.37
19	Weibuli	1.99	1.24	0.91	1.08	1.60	2.36
	Gumix	3.03	3.31	1.26	2.21	4.39	9.83
	TCEV	3 55	1.35	1.18	0.95	0.70	0.44
	GVE	2.04	1.44	1.08	1.00	1.51	2.28
	VEI	4.19	2.81	3.66	7.55	10.72	18.13
49	Weibull	1.23	0.76	0.62	0.71	1.12	1.61
	Gumix	2 17	2.26	0.77	1.85	3.78	9.30
	TCEV	3,47	1.03	1.19	0.99	0.71	0.30
	GVE	1.24	0.94	0.76	0.69	1.14	1.69
	VEI	4.23	2.89	3.73	7.60	10.75	18.12
99	Weibull	0.93	0 51	0.47	0.55	0.90	1.25
	Gumix	1.85	1.72	0.54	1.69	3.42	8.65
	TCEV	3.54	0.93	1.12	0.97	0.69	0.22
	GVE	0.94	0.68	0.60	0.58	0.95	1.35
	VEI	4.21	2.91	3.75	7.65	10.83	18.23

Tabla 4.11 *RMSE* de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución TCEV con parámetros λ_1 = 1.73 α_1 = 5.18. λ_2 = 4.60, α_2 = 0.35.

Tamaño	Distribución		Pro	babilidad	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
muestral	generada	0.25	0.50	0.75	0.90	0.95	0.99
9	Weibull	1.28	0.84	0.67	0.71	0.86	1.31
	Gumix	1.62	1.79	0.78	1.19	2.02	4.56
	TCEV	5.48	2.17	1.00	1.28	1.86	3.09
	GVE	1.36	0.99	0.76	0.70	0.81	1.25
	VEI	2.11	1.48	1.91	3.26	4.51	7.74
19	Weibull	0.88	0.59	0.45	0.48	0.58	0.87
	Gumix	1.31	1.52	0.60	0.84	1.55	3.89
	TCEV	6.22	2.29	0.80	1.44	2.16	3.56
	GVE	0.91	0.70	0.52	0.45	0.55	0.87
	VEI	2.06	1.46	1.89	3.23	4.48	7.69
49	Weibull	0.59	0.41	0.30	0.33	0.40	0.57
	Gumix	0.99	1.06	0.40	0.64	1.24	3.33
	TCEV	7.22	2.11	0.56	1.47	2.24	3.69
	GVE	0.61	0.48	0.34	0.31	0.38	0.57
	VEI	1.99	1.42	1.87	3.23	4.49	7.73
99	Weibull	0.45	0.32	0.22	0.26	0.32	0.43
	Gumix	0.83	0.80	0.28	0.56	1.10	3.01
	TCEV	9.44	2.90	0.55	1.27	2.15	3.75
	GVE	0.44	0.34	0.24	0.24	0.30	0.42
	VEI	1.99	1.43	1.88	3.24	4.50	7.75

Tabla 4.12 *RMSE* de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución GVE con parámetros ω = 5, α = 3, β = 0.75.

Tamaño	Distribución		Pro	babilidad			
muestral	generada	0.25	0.50	0.75	0.90	0.95	0.99
9	Weibull	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	Gumix	1.11	0.69	1.05	1.00	0.94	0.81
	TCEV	0.15	0.32	0.61	0.54	0.77	0.51
	GVE	1.10	1.16	0.92	0.77	0.72	0.69
	VEI	0.49	0.51	0.50	0.47	0.45	0.83
19	Weibull	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	Gumix	1.13	0.60	1.05	1.05	1.00	0.79
	TCEV	0.14	0.24	0.51	0.44	0.41	0.42
	GVE	1.17	1.25	1.03	0.92	0.88	0.87
	VEI	0 40	0.42	0.39	0.36	0.33	0.30
49	Weibull	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	Gumix	1.26	0.57	1.38	1.10	0.90	0.60
	TCEV	0.10	0.22	0.47	0.37	0.34	0.36
	GVE	1.83	1.50	1.30	1.16	1.07	1.02
	VE!	0 34	0.35	0.32	0.25	0.21	0.19
99	Weibull	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	Gumix	1.39	0.58	1.54	1.10	0.81	1.50
	TCEV	0.10	0.24	0.44	0.30	0.31	0.35
	GVE	2.40	2.00	1.54	1.37	1.21	1.07
	VEI	0.32	0.31	0.27	0.19	0.16	0.13

Tabla 4.13 Eficiencias de los *RMSE*'s de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución Weibull con parámetros γ = -1.5, α = 5 y β = 3.5.

Tamaño	Distribución		Pro	babilidad				
muestral	generada	0.25	0.50	0.75	0.90	0.95	0.99	
9	Weibull	2.07	1.85	1.70	0.66	1.35	1.03	_
	Gumix	3.21	2.20	2.09	1.48	1.32	1.11	
	TCEV	0.22	0.48	1.07	1.21	1.29	1.85	
	GVE	1.52	2.67	1.77	0.97	0.75	0.53	
	VEI	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	
19	Weibull	2.03	1.90	1.75	1.55	1.35	1.68	
	Gumix	4.31	2.18	3.35	2.11	1.79	2.38	
	TCEV	0.20	0.42	1.04	1.20	1.32	3.70	
	GVE	1.34	3.21	1.63	0.87	0.55	0.63	
	VEI	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	
49	Weibull	2.02	1.99	1.80	1.50	1.26	0.87	
	Gumix	5.43	2.34	4.21	2.58	2.29	1.70	
	TCEV	0.19	0.40	1.07	1.64	1.65	2.27	
	GVE	1.48	4.67	1.78	0.76	0.55	0.33	
	V El	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	
99	Weibull	1.97	2.01	1.78	1.39	1.17	0.79	
	Gumix	6.61	2.44	4.72	2.91	2.83	2.40	
	TCEV	0.19	0.37	1.02	2.25	1.97	2.06	
	GVE	1.62	6.10	1.86	0.79	0.55	0.34	
	VEI	_ 1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	

Tabla 4.14 Eficiencias de los *RMSE*'s de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución VEI con parámetros ω = 7.5, α = 1.5.

Tamaño	Distribución	~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~	Pro	babilidad			
muestral	generada	0.25	0.50	0.75	0.90	0.95	0.99
9	Weibull	0.66	1.13	0.96	0.81	0.87	0.95
	Gumix	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	TCEV	0.08	0.32	0.53	0.88	0.90	1.24
	GVE	0.78	1.45	0.79	0.67	0.68	0.68
	V El	0.33	0.61	0.59	0.47	0.48	0.51
19	Weibull	0.51	1.25	1.32	0.83	0.93	1.17
	Gumix	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	TCEV	0.05	0.26	0.41	0.63	0.72	1.21
	GVE	0.78	1.93	0.92	0.65	0.73	0.77
	VEI	0.24	0.61	0.57	0.34	0.37	0.42
49	Weibull	0.38	1.29	1.38	0.84	1.01	1.41
	Gumix	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	TCEV	0.04	0.26	0.36	0.64	0.60	0.76
	GVE	0 96	2.76	1.00	1.29	1.62	1.88
	VE	0.17	0.57	0.42	0.27	0.33	0.37
99	Weibull	0.30	1.24	1.48	0.87	1.10	1.87
	Gumix	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	TCEV	0.04	0.37	0.44	0.48	0.61	1.81
	GVE	0 95	3.46	0.86	1.68	1.94	2.45
	VEI	0.13	0.53	0.30	0.23	0.30	0.35

Tabla 4.15 Eficiencias de los *RMSE*'s de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución Gumbel mixta con parámetros ω_1 = 10, α_1 = 2. ω_2 = 5, α_2 = 1 y p = 0.75.

Tamaño	Distribución		Pro	babilidad	·			
muestral	generada	0.25	0.50	0.75	0.90	0.95	0.99	
9	Weibull	1 21	0.94	0.85	0.59	0.33	0.19	
	Gumix	0.92	0.42	0.73	0.36	0.16	0.06	
	TCEV	1 00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	
	GVE	1 14	0.78	0.68	0.64	0.37	0.21	
	VEI	0 81	0.58	0.28	0.12	0.06	0.04	
19	Weibuli	1.78	1.08	1.29	0.87	0.43	0.18	
	Gumix	1.17	0.40	0.94	0.43	0.16	0.04	
	TCEV	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	
	GVE	1.74	0.94	1.08	0.95	0.46	0.19	
	VEI	0 85	0.48	0.32	0.13	0.06	0.02	
49	Weibull	2.82	1.35	1.92	1.39	0.63	0.18	
	Gumix	1.59	0.45	1.54	0.53	0.19	0.03	
	TCEV	1 00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	
	GVE	2.79	1.09	1.56	1.43	0.63	0.17	
	VE!	082	0.35	0.32	0.13	0.06	0.02	
99	Weibull	3.80	1.82	2.38	1.76	0.76	0.18	
	Gumix	1.91	0.54	2.07	0.57	0.20	0.02	
	TCEV	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	
	GVE	3.76	1.36	1.86	1.67	0.72	0.16	
	VE!	0 84	0.32	0.29	0.13	0.06_	0.01	

Tabla 4.16 Eficiencias de los *RMSE*'s de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución TCEV con parámetros λ_1 = 1.73 α_1 = 5.18. λ_2 = 4.60, α_2 = 0.35.

Tamaño	Distribución		Pro	babilidad			
muestrai	generada	0 25	0.50	0.75	0.90	0.95	0.99
9	Weibull	1 06	1.17	1.13	0.98	0.94	0.95
	Gumix	0.84	0.55	0.97	0.59	0.40	0.27
	TCEV	0 25	0.46	0.76	0.55	0.43	0.40
	GVE	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	VEI	0.64	0.67	0.39	0.21	0.18	0.16
19	Weibull	1 (13	1.18	1.15	0,94	0.95	1.00
	Gumix	0.69	0 46	0.87	0.54	0.35	0.22
	TCEV	0 14	0.30	0.65	0.31	0.25	0.24
	GVE	1 00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	V EI	0.44	0.48	0.28	0.14	0.12	0.11
49	Weibull	1 03	1.17	1.13	0.94	0.95	1.00
	Gumix	0.61	0.45	0.85	0.48	0.30	0.17
	TCEV	0.08	0.22	0.61	0.21	0.17	0.15
	GVE	1.00	1 00	1.00	1.00	1.00	1.00
	VEI	0.30	0.34	0.19	0.09	80.0	0.07
99	Weibull	0.97	1 06	1.09	0.92	0.93	0.97
	Gumix	0.53	0.42	0.85	0.43	0.27	0.14
	TCEV	0 (14	0.12	0.44	0.18	0.14	0.11
	GVE	1 00	1.00	1 00	1.00	1.00	1.00
	VE!	0.2	0.24	0.12	0.07	0.06	0.05

Tabla 4.17 Eficiencias de los *RMSE*'s de los eventos de diseño obtenidos para diferentes distribuciones considerando a la distribución GVE con parámetros ω = 5, α = 3, β = 0.75.

CAPITULO 5 FENÓMENOS ATMOSFERICOS

Introducción

A finales del siglo 19 Hildebrandsson (1897) notó que las fluctuaciones en la presión atmosférica en Sydney, Australia estaban fuera de fase con las de Buenos Aires Argentina. Pocos años después Lockyer y Lockyer (1902a), confirmaron esto y estimaron el periodo de oscilación de aproximadamente 3.8 años. Sus análisis con datos adicionales de 95 estaciones alrededor del mundo revelaron que la oscilación fue casi global en extensión Lockyer y Lockyer (1902b, 1904). El mapa de las fluctuaciones de presión que aparece en su artículo de 1904 es, en general, muy similar a aquel de la Figura 5.1, el cual muestra que la oscilación tiene dos centros de acción, sobre el oeste del Pacífico tropical y el este Indico y el otro sobre el sureste del Pacífico tropical. Esto es evidente en la Figura 5.2, la cual también muestra que las fluctuaciones interanuales son muy irregulares en el tiempo.

Sir Gilbert Walker en 1923 llamó a estas fluctuaciones como la Oscilación del Sur (ENSO). En colaboración con Bliss y otros expertos estableció que la Oscilación del Sur involucra algo más que un balance en la diferencia de presiones en la superficie a través del océano Pacífico. Esto es asociado con cambios en los patrones de lluvia y con los campos de viento del trópico Indio y el océano Pacífico correlacionándose con fluctuaciones meteorológicas en otras partes del globo terráqueo. La importante relación entre la Oscilación del Sur y las variaciones de temperatura en el Pacífico Tropical no fue descubierta hasta los años sesenta en estudios de Ichiye y Petersen (1963), Berlage (1966) y Doberitz (1968). La correlación entre diferentes parámetros establece que las altas presiones superficiales sobre el oeste y la baja presión sobre el sureste del Pacífico tropical coinciden con fuertes lluvias, inusual calentamiento de la superficie del agua y el movimiento relajado de los vientos en el centro y este del Pacífico tropical. Esta fase de la Oscilación del sur es conocida como El Niño. Aunque algunas descripciones dan la impresión que El Niño es una clase especial de alguna condición "normal" del Pacífico Tropical, esto es inexacto. Las condiciones normales pueden ser definidas estadísticamente. pero es claro de la Figura 5.2 que el océano Pacífico no esta usualmente en estado normal, está en una fase de la Oscilación del Sur, conocida como El Niño, o en su fase complementaria conocida como La Niña. Durante La Niña la presión superficial es alta sobre el Este pero baja sobre el Oeste de Pacífico tropical, mientras que los movimientos son intensos y la temperatura en la superficie del mar y la lluvia son bajas en el Centro y Este del Pacífico tropical.

El término El Niño y La Niña cubren un amplio rango de condiciones. Por ejemplo, en la figura 5.2 la amplitud de diferentes episodios de El Niño varia enormemente. Esto provocó que Quinn et al. (1978) introdujera cuatro categorías de El Niño: fuerte, moderado, débil y muy débil, pero hay aún considerables diferencias dentro de cada categoría.

Existen periodos relativamente breves cuando ninguno de estos términos describen adecuadamente las condiciones del Pacífico tropical. Por ejemplo, las fluctuaciones de presión en la isla de Darwin y Tahiti en algunas ocasiones son no correlacionadas, ya que el incremento en la presión superficial en Darwin y el decrecimiento simultáneo en Tahití no coinciden con la aparición del inusual calentamiento de la superficie de agua fuera de Perú y las altas precipitaciones en el centro de Pacífico ecuatorial no tienen nada que ver con la ocurrencia de El Niño. Este problema es una consecuencia de la imperfecta correlación entre varios parámetros del Pacífico tropical. Lo anterior provoca que la definición de la Oscilación del Sur en términos de diferencia de presiones entre Darwin y Tahiti, por ejemplo, pueda ser diferente de las definiciones en términos de la temperatura de la

superficie del mar o la Iluvia. Es mejor evitar definiciones estrictas y aceptar que los términos de la Oscilación del Sur, El Niño y La Niña son generales y cualitativos. Las características que tienen en común los diferentes episodios de El Niño necesitan identificarse para proveer de información al fenómeno. Así el término El Niño no es el sustituto para describir detalladamente como los parámetros climáticos varían durante un cierto periodo.

La Oscilación del Sur es un término complejo dado el número tan grande de correlaciones entre sus parámetros en las diferentes regiones del globo terráqueo. El principal resultado de estas correlaciones es el movimiento atmosférico a gran escala en los trópicos, si la escala de tiempo es de semanas corresponde directamente a la circulación termal. En esta circulación la humedad del aire converge sobre las regiones calientes de la superficie terrestre donde el aire asciende y se condensa, causando la extensión de nubes y precipitaciones importantes. Por otro lado el hundimiento del aire seco en la parte superior de la troposfera forma una tapa sobre la capa limite formando pequeños cúmulos de nubes que crecen de tamaño hasta que producen una lluvia sustancial. Los monzones traen lluvias intensas hasta el subcontinente Indio durante el verano cuando esta región es más caliente que en los alrededores del océano siendo un ejemplo de un manejo de circulación termal directa. Otro ejemplo incluye la Circulación meridional de Hadley en la cual el aire crece cerca del ecuador y se hunde en altas latitudes y la circulación zonal Walker en la cual el aire sube sobre el oeste caliente del Pacífico tropical y se hunde sobre el frío del este del Pacífico tropical. La Oscilación del Sur es una perturbación de estas circulaciones termales directas y es asociada con fluctuaciones en la intensidad y posición de las regiones de aumento de humedad de aire. Los factores que influyen en el movimiento interanual de las zonas convectivas (variaciones en los patrones de temperatura de la superficie del mar y variaciones en el calor de los continentes), además, influyen en el movimiento estacional de las zonas convectivas. La Oscilación del Sur y el ciclo estacional por lo tanto tienen mucho en común.

El modo dominante de la variabilidad interanual en el trópico es la Oscílación del Sur, la cual tiene una gran amplitud sobre el Océano Indico y Pacífico. Esta estructura espacial depende de parámetros; cada parámetro tiene una región central donde la Oscilación Sur manda información. Así la presión superficial tiene dos regiones centrales como se muestra en la Figura 5.2. Una región está sobre el sureste del Pacífico tropical y la otra cubre el Continente marítimo. La precipitación tiene una región central que coincide con la región central de presión. Está región es cercana al ecuador y se extiende aproximadamente desde los 160° E hasta 150° W. Para la temperatura de la superficie del mar la región central es cercana al ecuador pero es confinada al centro y este del Pacífico.

La escala de tiempo de la Oscilación del Sur es del orden de tres años pero la oscilación es irregular dependiendo las variables meteorológicas en los trópicos así se tiene un pico amplio con un rango de dos hasta diez años.

Los movimientos interanuales de las zonas convectivas atmosféricas en los trópicos son influenciados por las variaciones de temperatura de la superficie del mar. Las zonas convectivas en los océanos, ocurren sobre la superficie del agua con temperaturas de hasta 27.5° C. El Niño se contrae regresando hacia el oeste durante La Niña.

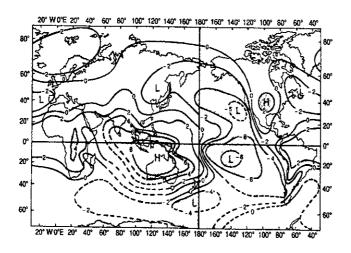


Figura 5.1 Correlaciones(X10) del valor medio anual de la presión del nivel del mar con la presión en Darwin. (Tomado de Philander, 1990)

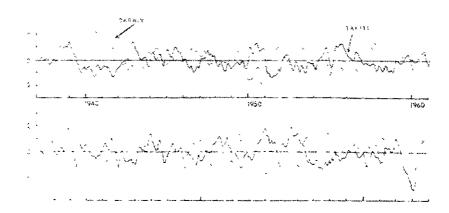


Figura . 5.2. Fluctuaciones de la presión del nivel de mar entre 1937 y 1983 en Tahití (línea sólida) y Darwin (línea punteada) en unidades de desviación estándar para las respectivas estaciones. (Tomado de Philander, 1990)

5.1 El Niño

El Niño es el fenómeno más fuerte de variabilidad natural en sistema climático de la tierra. Aunque el fenómeno ENSO se origina en las latitudes del Océano Pacífico, sus impactos climáticos se sienten globalmente. Las variaciones en los sistemas lluviosos varían de las sequías en Indonesia y Australia a tormentas e inundaciones en Ecuador y en América del Norte.

El término "El Niño" fue originalmente utilizado por los pescadores peruanos para describir el calentamiento anómalo del agua oceánica de las costas occidentales sudamericanas, que es acompañado de fuertes lluvias en las regiones costeras de Perú y Chile, particularmente en la temporada de Navidad. El término es ahora empleado para referirse al calentamiento de gran escala del Pacífico tropical que toma lugar cada cuatro años en promedio y alterna con una fase fría llamada "La Niña" (Figura 5.3).

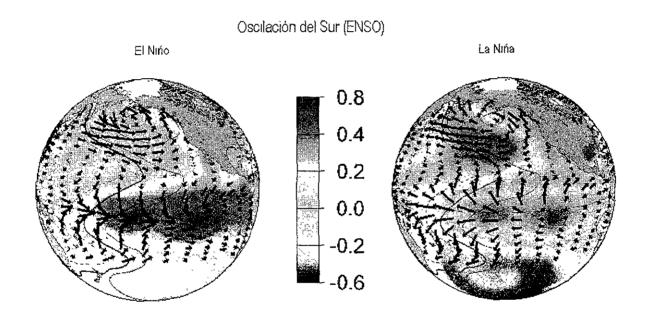


Figura 5.3 Anomalías SST y Vientos durantes las fases caliente y fría del ENSO.

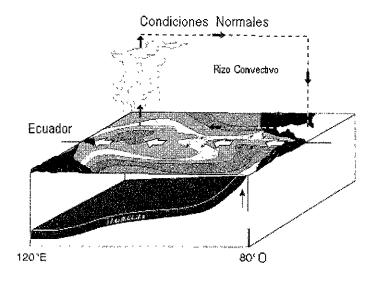
Los años en que se han presentado las fases fría (La Niña), neutra y caliente (El Niño) del fenómeno ENSO se muestran en la Tabla 5.1.

Fase Fria (La Niña)	Fase Neutra (ENSO)	Fase Caliente (El Niño)
1869, 1871-1875, 1886,1889,	1870, 1876, 1878-1879,	1868, 1877, 1880, 1888, 1896,
1892-1893, 1903, 1906,	1881-1885, 1887, 1890, 1891,	1899, 1902, 1904-1905, 1911,
1908-1910, 1916, 1922, 1924	1894-1895, 1897, 1898,	1913, 1918, 1925, 1929-1930,
1938, 1942, 1944,1949,	1900-1901, 1907, 1912,	1940, 1951, 1957, 1963, 1965,
1954-1956,1964, 1967,	1914-1945, 1917, 1919-1921,	1969, 1972, 1976, 1982,
1970-1971, 1973, 1975, 1988,	1923, 1926-1928, 1931-1937,	1986-1987, 1991, 1997
1998	1939, 1941, 1943, 1945-1948,	
	1950, 1952-1953, 1958-1962,	
	1966, 1968, 1974, 1977-1981,	
	1983-1985, 1989-1990,	
	1992-1996	

Tabla 5.1 Años con fenómeno El Niño, ENSO y La Niña.

En la figura 5.4 se presentan las características que imperan en el Océano Pacífico en condiciones normales y ante la presencia de El Niño. En condiciones normales los vientos soplan hacia el oeste cruzando el Pacífico tropical. Estos vientos incrementan el nivel de la superficie del mar, tal que la superficie es 0.50 m más alta en Indonesia que en el Ecuador. La temperatura de la superficie del mar es casi 8°C más alta en el oeste, con temperaturas frías en Sudamérica. Esta agua fría es rica en nutrientes, apoyando altos niveles de productividad primaria, diversos ecosistemas marinos y a los grupos de pescadores

Durante el fenómeno de El Niño los vientos se relajan en las zonas central y oeste del Pacífico, deprimiendo la línea térmica en el Pacífico este y una elevación de la línea térmica en el oeste. Esto trae como consecuencia un incremento en la temperatura de la superficie del mar y una drástica disminución en la productividad primaria y en la cadena alimenticia, provocando serios problemas a los grupos regionales de pescadores.



Condiciones de El Niño Incremeto de la convección Ecuador

80,0

Figura 5.4 Características en el Océano Pacífico en condiciones normales y en El Niño.

120°E

El Niño trae un aumento de precipitación hacia el este del África ecuatorial pero disminución de la precipitación hacia el sureste de África. Esta tendencia, durante el verano del hemisferio sur sugiere que la zona convectiva sobre el suroeste del Océano Indico y tierras adyacentes es desplazada hacia el ecuador durante El Niño. En la India se pueden tener sequías en ausencia de El Niño y pueden existir estaciones húmedas aún cuando ocurre El niño. La variación de la temperatura de la superficie del mar en el Océano Indico esta poco correlacionada con la precipitación sobre la India. Durante los monzones excepcionalmente húmedos, la superficie del agua es ligeramente más caliente de lo normal en el mar de Arabia. Estos resultados sugieren que durante el verano del hemisferio norte, la variación de la temperatura de la superficie del mar en el Océano Indico puede ser consecuencia de la variación en la intensidad de los monzones.

Para el estudio de El Niño se han establecido cuatro áreas básicas en el Pacífico oriental, las cuales se pueden apreciar en la Figura 5.5, siendo la región del niño-3 (5°N-5°S 90°W-150°W) la de mayor extensión.

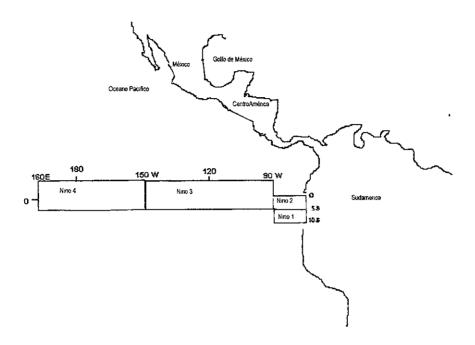


Figura 5.5 Regionalización del fenómeno El Niño

5.2 La Niña

En ocasiones las temperaturas de la superficie del mar en el Pacífico ecuatorial son más frías que lo normal. Estos episodios fríos son referidos como La Niña, y son caracterizados por presiones más bajas que la normal en Indonesia y norte de Australia y más altas que la normal en el Pacífico tropical.

Durante los episodios de La Niña se interrumpen los patrones normales de precipitación y circulación atmosférica. Las aguas frías provocan una reducción en la creación de nubes productoras de lluvia en la región, especialmente en las temporadas de invierno y primavera del hemisferio norte. Al mismo tiempo, las lluvias se incrementan en Indonesia, Malasia y norte de Australia.

Los científicos han estudiado la fase fría y han descubierto los patrones anómalos de temperatura y precipitación que son altamente consistente de un episodio a otro.

En la Figura 5.6 se presentan las temperaturas de la superficie del mar para las condiciones más adversas que se han presentado durante la fase de La Niña (diciembre, 1998).

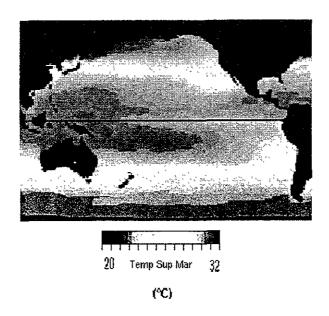


Figura 5.6 Condiciones de La Niña en diciembre de 1998

5.3 La Oscilación Decadal del Pacífico.

La Oscilación Decadal del Pacífico es un patrón de variabilidad climática del Pacífico similar a El Niño. Mientras que los dos fenómenos tienen características similares en cuanto a las condiciones espaciales del clima, ellos tienen diferente comportamiento en el tiempo.

El científico Steven Hare estableció en 1996 el nombre de Oscilación Decadal del Pacífico (PDO) mientras investigaba la relación entre los ciclos de producción del salmón en Alaska y las condiciones del clima en el Pacífico

Dos características distinguen al fenómeno PDO del ENSO/El Niño, primero, los eventos del PDO persistieron de 20 a 30 años durante el siglo XX, mientras que los típicos eventos ENSO lo hicieron de 6 a 18 meses; segundo, las huellas climáticas del fenómeno PDO son más visibles en los sectores de Pacífico Norte y Norte América y existen secuelas en los trópicos. Lo opuesto es verdad para el fenómeno ENSO.

En la Figura 5.7 se muestran las condiciones del PDO y ENSO, en tanto en la Figura 5.8 se presentan las variaciones de índice mensual del periodo 1900-2000.

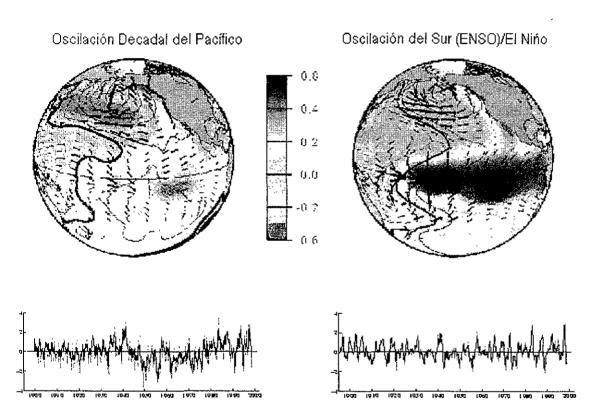


Figura 5.7 Comparación entre la fase PDO y ENSO.

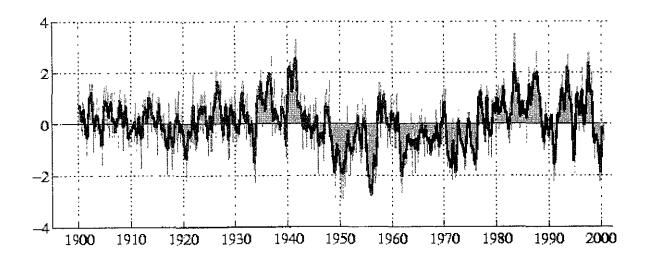


Figura 5.8 Valores mensuales del índice PDO en el periodo 1900-2000

Existe evidencia (Mantua et al, 1997, Minobe, 1997) de la existencia de dos fases o ciclos (Figura 5.9) del fenómeno. Los regímenes fríos prevalecieron de 1890 a 1924 y nuevamente de 1947 a 1976, mientras que la fase caliente dominó de 1925 a 1946 y de 1977 a mediados de los 90. Cambios recientes en el clima del Pacífico sugieren un cambio a las condiciones de la fase fría del PDO en 1998. Las mayores fluctuaciones del PDO ocurrieron en dos periodos, el primero de 15 a 25 años y el segundo de 50 a 70 años.

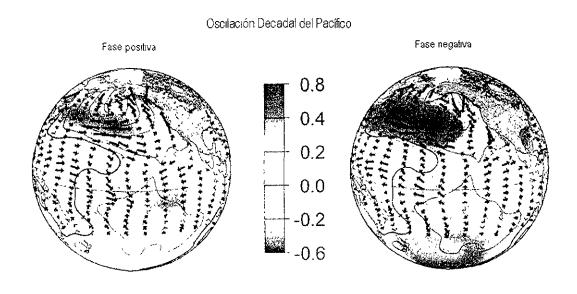


Figura 5 9 Fases de la Oscilación Decadal del Pacífico.

Las características de presión, viento, temperatura y precipitación se han asociado con el fenómeno PDO (Mantua et al, 1997). Las variaciones en el patrón de la temperatura de la superficie del mar (SST) se muestran en la Figura 5.10. En esta figura la línea continua describe el comportamiento de las temperaturas más frías que el promedio, mientras que las discontinuas marcan temperaturas más calientes que el promedio, además, cada línea tiene un intervalo de 0.1 grados centrígado. En la Figura 5.11 se presenta el patrón de la presión al nivel del mar (SLP). Como en la figura anterior, las líneas continua o discontinua indican presiones más bajas o más altas que el promedio. El intervalo del contorno es de 0.2 milibares.

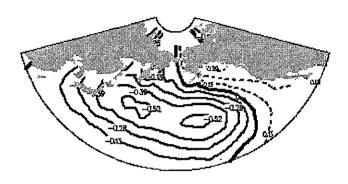


Figura 5.10 Patrón de las anomalías de temperatura (SST) de la superficie del mar en el PDO

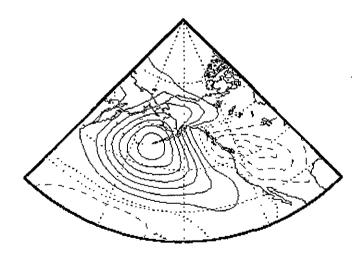


Figura 5.11 Patrón de las anomalías de la presión al nivel del mar (SLP) en el PDO

La distribución de los vientos durante el fenómeno PDO se presenta en la Figura 5.12.

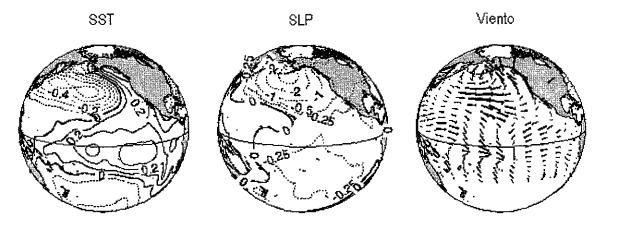


Figura 5.12 Anomalías de la Oscilación Decadal del Pacífico

Los índices PDO se han obtenido a partir de los patrones observados de las anomalías SST y SLP (Mantua et al, 1997). Cuando los valores del SST son anómalamente fríos en el Pacífico Norte y calientes a lo largo de la Costa del Pacífico, y cuando los SLP están por debajo del promedio en el Pacífico Norte, los índices son positivos. Cuando las anomalías de los SST son calientes en el interior y frías a lo largo de la costa y las SLP arriba del promedio en el Pacífico Norte, entonces los índices son negativos. En la Figura 5.13 se encuentran los índices PDO para las variables SST y SLP. Las barras indican los valores promedio obtenidos al analizar el periodo octubre-marzo. Los valores negativos en ambos índices corresponden a la fase fría del fenómeno PDO.

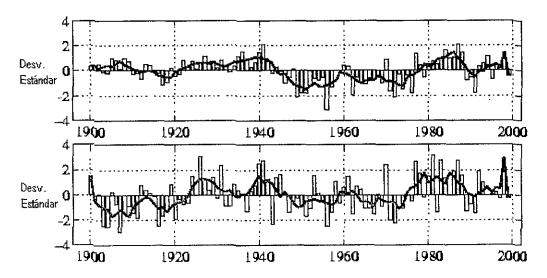


Figura 5.13 Índices PDO para SST y SLP.

Las anomalías climáticas en Norte América asociadas con los extremos frío y caliente del PDO son similares a aquellas relacionadas con el Niño y La Niña. En particular, este fenómeno propicia que durante el período de octubre a marzo se tengan durante la fase caliente del PDO lluvias arriba del promedio en los estados del norte de la República Mexicana, por el contrario, durante la fase fría, y en este mismo periodo, las precipitaciones disminuyen por debajo de la media.

CAPITULO 6 APLICACIONES

Introducción

Como se ha mencionado, los planes hidráulicos regionales generados por la Comisión Nacional del Agua parten de un balance hidráulico a largo plazo para asignar el agua de cada cuenca a los distintos usuarios, tomando en cuenta la evolución de la disponibilidad y la demanda de agua. Esta asignación depende del promedio anual del recurso, sin embargo, las consideraciones de modificación de la tendencia, los cambios debidos a la deforestación y sobretodo a la presencia de las sequías no se consideran.

Imaginemos que en cualquier estado del país la lluvia media anual fuese de 1000 mm y que el déficit esperado anual en época de sequía fuese del 40% con respecto de esa media, entonces solo se dispondrían de 600 mm. Lo grave de esta situación es que si le adicionamos la componente de que la sequía se presente cada 5 años y que dure 3 años, entonces, una política basada en el promedio anual traería serios conflictos con los usuarios. El reducir la incertidumbre en la disponibilidad real del recurso hidráulico permitirá mejorar la planeación hidráulica en nuestro país.

Ante este panorama es importante la caracterización del fenómeno de la sequía en los ámbitos local (puntual), municipal, estatal, regional (regiones administrativas de la C.N.A) y nacional.

6.1 Análisis local

El análisis que se presenta a lo largo del capítulo tiene como base el conocimiento de las características de cada una de las 5000 estaciones climatológicas disponibles de la República Mexicana.

Un primer paso es la determinación de la lámina de precipitación acumulada anual, para lo cual se empleo la base de datos contenida en el disco compacto ERIC (IMTA, 1996), que contiene información desde 1940 a 1990. Aunque se disponía de la versión del ERIC II (IMTA, 2000) no se empleo, ya que no aumentaba en forma relevante el tamaño de muestra de cada estación.

De las 5000 estaciones iniciales se descartaron cerca del 25% (corta longitud de registro) y la base final consta de un total de 3790 estaciones (apéndice A). Las características de localización y tamaño de muestra disponible pueden obtenerse del archivo Estación.txt que se encuentra en el disco ERIC I (IMTA, 1996)

El procedimiento seguido para cada una de las 3790 estaciones involucradas se ejemplificará a continuación.

Estado: Aguascalientes

Estación: 01019

Nombre: Presa Jocoqui Localización: 22°08', 102°24' Ubicación: 1930 m.s.n.m. Regístro: Hp anual (mm) Tamaño de muestra: 49 años

Registro 1942-1990

1942	315	1955	477	1967	603	1979	381
1943	537	1956	431	1968	635	1980	232
1944	478	1957	231	1969	218	1981	217
1945	291	1958	803	1970	465	1982	278
1446	1080	1959	542	1971	627	1983	591
1947	497	1960	321	1972	499	1984	489
1948	546	1961	345	1973	535	1985	452
1949	371	1962	365	1974	407	1986	449
1950	392	1963	573	1975	445	1987	454
1951	567	1964	455	1976	578	1988	280
1952	393	1965	657	1977	369	1989	387
1953	491	1966	711	1978	470	1990	496
1954	361						

Tabla 6.1 Lámina de lluvia acumulada anual (mm) de la estación 01019 (Presa Jocoqui, Ags.) Empleando las ecuaciones 2.7 a 2.15 se obtuvieron los siguientes estadísticos muestrales Media (Hp)

$$Hp = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} x_i = 465 \,\mathrm{mm}$$

como $401\,\mathrm{mm} \leq Hp = 465\,\mathrm{mm} \leq 600\,\mathrm{mm}$ el sitio esta en una zona semiárida.

Desviación Estándar (S)

$$S = \sqrt{S^2} = 158 \,\text{mm}$$

Coeficiente de asimetría (g)

$$g_{no \text{ sesgada}} = \frac{n^2}{(n-1)(n-2)}g_{\text{ sesgado}} = 1.23$$

Coeficiente de Curtosis (k)

$$k_{no sesgada} = \frac{n^3}{(n-1)(n-2)(n-3)} k_{sesgado} = 7.05$$

Coeficiente de Variación (Cv)

$$Cv = \frac{S}{\overline{x}} = 0.34$$

Mediante la técnica de las secuencias de una serie de tiempo se obtendrán los periodos de sequía o de superávit del registro analizado. Es importante mencionar que el umbral seleccionado es la lluvia media anual $Hp=465~\mathrm{mm}$ incrementada en un 5%, es decir, $Xo=1.05*465~\mathrm{mm}=488~\mathrm{mm}$. Este incremento obedece a que en algunas ocasiones después de un periodo seco (lluvia menor que la media) se tiene una lluvia que es igual a la media o ligeramente mayor que esta, pero no significa que el periodo de sequía termine realmente, sino se trata de una interrupción temporal, la cual es conocida como "interevento".

Con esta consideración, en la Tabla 6.2 se muestran los periodos de déficit (D) y superávit (S) de la serie analizada

1942	D	1955	D	1967	S	1979	D
1943	S	1956	D	1968	S	1980	D
1944	D	1957	D	1969	D	1981	D
1945	D	1958	S	1970	D	1982	D
1446	S	1959	S	1971	S	1983	S
1947	S	1960	D	1972	S	1984	S
1948	S	1961	D	1973	S	1985	D
1949	D	1962	D	1974	D	1986	D
1950	D	1963	S	1975	D	1987	D
1951	S	1964	D	1976	S	1988	D
1952	D	1965	S	1977	D	1989	D
1953	S	1966	S	1978	D	1990	S
1954	D						

Tabla 6.2 Identificación de los periodos de déficit (D) y superávit (S) de la estación 01019.

De la Tabla 6.2 se puede observar que el periodo más largo ocurrió de 1977 a 1982 (duración D=6 años) y la severidad o magnitud de la sequía fue de $S=853 \, \mathrm{mm}$ y su intensidad anual igual a $I=142 \, \mathrm{mm/año}$, que representa una desviación con respecto a la media del 30%.

Otras características que se pueden obtener de la Tabla 6.2 son la periodicidad y duración promedio de las sequías. En este caso los resultados son $P=4.2\,\mathrm{a}$ nos y $D=2.6\,\mathrm{a}$ nos , que para el caso práctico de las sequías anuales y multianuales se establecerán los siguientes valores $P=4\,\mathrm{a}$ nos y $D=3\,\mathrm{a}$ nos .

A partir de la información contenida en la Tabla 6.1 es posible determinar los deciles de la serie. El primer paso es ordenar la muestra de menor a mayor magnitud, así el valor más grande registrado se le asigna la variable Hp(n) y al más pequeño Hp(1). Aquí n es el tamaño total de registro. Posteriormente, el valor de cada decil es obtenido de la siguiente forma.

$$decil(1) = Hp(1) + constante$$

$$decil(i) = decil(i-1) + constante$$
 para $i = 2$ hasta 10

constante =
$$\frac{Hp(n) - Hp(1)}{10}$$
(6.1)

Con este procedimiento se obtienen los deciles de la Tabla 6.3.

número	Decil (mm)
1	303
2	390
3	476
4	562
5	649
6	735
7	822
8	908
9	994
10	1080

Tabla 6.3 Estimación de los deciles de lluvia para la estación 01019.

Recordemos que el primer decil es la cantidad de lluvia que no excede el 10% del total, y son en cuanto magnitud e intensidad los eventos de sequía más adversas que pueden ocurrir en un sitio determinado. En la muestra analizada se tienen eventos por debajo del primer decil, los cuales han ocurrido en orden de severidad en los años 1981, 1969, 1957, 1980, 1982, 1988 y 1945. La lámina más adversa registrada en el periodo analizado es de 217 mm (1981) y la desviación a la media de este evento representa el 54%.

Del registro histórico se observa que la periodicidad promedio de la ocurrencia de un evento que sea igual o menor que el primer decil es de 10 años (1945 a 1957 (12 años), 1957 a 1969 (12 años), 1969 a 1980 (11 años) y 1980 a 1988 (8 años)), sin embargo es conveniente determinarlo desde el punto de vista estadístico, por lo que se modelarán, a través de las técnicas de máxima verosimilitud vistas en el capítulo 4, las series anuales de precipitación como una muestra de eventos extremos mínimos.

Distribución Weibull

De las ecuaciones 4.38 a 4.40 se tiene que:

$$\hat{\gamma} = -46.30, \,\hat{\beta} = 482.69, \,\hat{\alpha} = 3.59 \tag{6.2}$$

Distribución Gumbel para mínimos

De las ecuaciones 4.54 a 4.61 se tiene que:

$$\hat{\omega} = 393.95, \hat{\alpha} = 123.31$$
 (6.3)

Distribución LogNormal de tres parámetros

De las ecuaciones 4.70 a 4.72 se tiene que:

$$\hat{x}_0 = 50.40, \hat{\mu}_V = 0.33, \hat{\sigma}_V = 6.08 \tag{6.4}$$

Distribución General de Valores Extremos

De las ecuaciones 4.90 a 4.97 se tiene que:

$$\hat{\omega} = 485.25, \hat{\alpha} = 10.90, \hat{\beta} = 0.727 \tag{6.5}$$

Distribución Gumbel Mixta para mínimos

De las ecuaciones 4.105 y 4.106 se tiene que:

$$\hat{\omega}_1 = 495, \hat{\alpha}_1 = 106, \hat{\omega}_2 = 869, \hat{\alpha}_2 = 209, \hat{p} = 0.91$$
 (6.6)

Distribución Gumbel Mixta para mínimos

De las ecuaciones 4.109 y 4.110 se tiene que:

$$\hat{\lambda}_1 = 114.34, \hat{\alpha}_1 = 28.59, \hat{\lambda}_2 = -70.97, \hat{\alpha}_2 = 0.00000046$$
 (6.7)

Con estos parámetros es posible obtener las láminas esperadas para diferentes periodos de retorno, como las mostradas en la tabla 6.4.

Tr(años)	Weibull	Gumbel	Lognormal-3	G.V.E.	Gumbel Mixta	TCEV Mixta
2	431	474	440	430	466	425
5	302	236	333	329	342	329
10	236	78	288	296	261	288
20	185	0	255	277	183	257
50	132	0	223	264	80	227
100	100	0	204	258	2	208

Tabla 6.4 Láminas (mm) estimadas para diferente periodo de retorno de la estación 01019.

Una vez determinados los parámetros es necesario seleccionar entre los modelos en competencia la mejor distribución que ajusta a la muestra de datos. Para tal efecto, se utilizará el criterio del mínimo error estándar de ajuste (Kite. 1988)

$$E.E. = \sqrt{\sum_{i=1}^{n} (Hpreal - Hpcalculado)^{2} / (n-p)}$$
(6.8)

donde Hpreal son las láminas de lluvia registradas, Hpcalculado son las láminas de lluvia obtenidas para los mismos periodos de retorno de la muestra registrada (empleando las funciones distribución acumulada y los parámetros de las expresiones 6.2 a 6.7), n es el tamaño de muestra y p es el número de parámetros de la distribución analizada (Gumbel p=2, Gumbel Mixta p=5).

En la Tabla 6.5 se presentan los errores estándar obtenidos al aplicar la expresión 6.8 al registro de la estación en análisis.

Distribución	E.E.
Weibull	62.9
Gumbel	157.6
Lognormal-3	36.9
G.V.E.	40.3
Gumbel Mixta	33.2
TCEV Mixta	78.9

Tabla 6.5 Error estándar de ajuste de las distribuciones para la lluvia anual de la estación 01019.

Para este caso la mejor distribución es la Gumbel Mixta. Ahora es posible determinar a través de las expresiones 4.104 y 6.7 los periodos de retorno que tendrían la lámina de lluvia del primer decil y la más adversa que haya ocurrido en el periodo analizado. En este caso la lámina del primer decil es igual a 303 mm y su periodo de retorno es de 7 años, además, la lámina más adversa ocurrió en el año de 1981 con un valor de 217 mm, que tiene un periodo de retorno de 15 años.

Para contar con un medio para el pronóstico de eventos futuros es posible emplear las técnicas vistas en el capítulo 3.

Al hacer uso de las ecuaciones 3.10 a 3.17 se tienen los siguientes resultados para el registro normalizado mediante logaritmos naturales de la estación 01019. Modelo AR(1)

$$\hat{\phi}_1 = 0.055211, \ \hat{\sigma}_{\varepsilon}^2 = 0.113541, \ \bar{y} = 6.088308, CIA(1) = -104.60376$$
 (6.9)

Modelo AR(2)

$$\hat{\phi}_1 = 0.057957$$
, $\hat{\phi}_2 = 0.0523227$, $\hat{\sigma}_{\varepsilon}^2 = 0.12836$, $\hat{y} = 6.088308$, $CIA(1) = -96.5898$ (6.10)

Para ambos casos los parámetros cumplen con las restricciones, y de acuerdo con el Criterio de Información de Akaike, el modelo adoptado será AR(1).

Para determinar la probabilidad de ocurrencia de una sequía de determinada duración D (años), al largo plazo, se propuso la generación de 10,000 muestras aleatorias, empleando para ello las ecuaciones 3.7 a 3.9. Algunos de los resultados se muestran en la Tabla 6.6.

Duración		Intensidad	% de / con
sequía	Probabilidad	esperada	respecto a
D(años)	%	/(mm/año)	la media
1	50	116	24
2	30	105	22
3	2	98	21
4	13	112	24
5	2	92	19
6	1	98	21
7	1	95	20
8	< 1	97	20
9	< 1	67	14
10	< 1	71	15

Tabla 6.6 Características esperadas al largo plazo de las sequías para diferentes duraciones D (años) de los registros sintéticos de la estación 01019.

Como puede observarse de la Tabla 6.6, después de la sequía con duración de un año, el evento más probable que ocurra tendría una duración de dos años en el sitio analizado, por lo que una adecuada planeación en el sitio en estudio debería considerar una lámina disponible de L(anual) = 465 mm - 105 mm = 360 mm, que implica un déficit anual del 22% en época de seguía.

Este último indicador toma importancia en el sentido de que la periodicidad con que se presenta una sequía en el sitio es de cada 4 años y la duración más probable es de dos años, entonces, se puede decir que se podría diseñar con la media al menos dos años, sin embargo, la planeación más conservadora debería considerar la lámina en déficit como parámetro de referencia para la estimación de la disponibilidad del recurso.

Otras características que fueron obtenidas mediante el proceso de generación sintética fueron las probabilidades condicionales de pasar de un periodo húmedo a uno seco. Estos escenarios se calcularon hasta 25 años, sin embargo, solo se presentarán hasta cinco (Tabla 6.7).

Periodo		Probabilidad Periodo	Condicional Húmedo	(%) <i>D</i> (años)	
Seco	1	2	3	4	5
1	26	16	< 1	3	< 1
2	26	2	1	2	< 1
3	1	1	< 1	< 1	< 1
4	8	3	< 1	3	< 1
5	1	< 1	< 1	< 1	<1

Tabla 6.7 Probabilidades condicionales de pasar de un periodo húmedo a uno seco obtenidas con los registros sintéticos de la estación 01019.

Como se dijo, los modelos estocásticos pueden servir como un medio de pronosticar los eventos futuros, en la Tabla 6.8 se muestra el pronóstico a través de los modelo AR(1) y AR(2). En dicha Tabla se observa que los modelos autorregresivos no preservan los eventos más extremos, por lo que es preferible utilizar el modelo ARMA(1,1) para este propósito.

	Нр	AR(1)	AR(2)
	real .	Hp´	Hp
año	(mm)	(mm)	(mm)
1975	444	439	443
1976	578	441	439
1977	369	447	448
1978	470	436	442
1979	381	442	438
1980	231	437	438
1981	217	425	421
1982	277	424	409
1983	591	430	413
1984	489	448	437
1985	452	430	450
1986	449	441	444
1987	454	441	442
1988	280	441	442
1989	387	430	430
1990	495	438	427

Tabla 6.8 Lámina de lluvia anual pronosticada mediante los modelos AR(1) y AR(2) para el registro de la estación 01019.

Este análisis puntual se llevó a cabo en las 3790 estaciones y los resultados se presentan en el Apéndice A..

6.2 Análisis Municipal

Una vez obtenidas las características de cada estación, es posible encontrar el comportamiento de las sequías en cualquier municipio de la República. Esto se logra al obtener las características promedio del fenómeno de todas las estaciones que están dentro del municipio. Es importante mencionar que en el caso en que físicamente no exista ninguna estación dentro de los límites municipales, se optó por considerar a todas aquellas estaciones que estuvieran en un radio de 25 km a partir del centroide del municipio analizado.

Como ejemplo de esto, en la Tabla 6.9 se presentan las características promedio de la sequía en el municipio de Calvillo, Ags.

		Нр		Нр		Desv.	Durac.	Déficit	Intens.			Durac.
		1er		mas		%	sequía	acum.	periodo	%	Period	promed
	Hpmed	decil	Τr	adversa	Tr	a la	más	sequia	más largo	a la	sequia	sequía
Estación	(mm)	(mm)	(años)	(mm)	(años)	media	adversa	adversa	(mm/año)	media	(años)	(años)
9	585	380	13	307	30	48	- 9	787	87	14	4.7	3.2
11	550	378	6	295	11	47	7	1429	204	37	5.6	3.1
12	616	307	28	238	54	62	5	1173	234	37	5	3
15	435	254	11	204	20	54	5	694	138	31	3.8	2
20	682	523	4	293	10	58	13	2119	163	23	3.5	4
23	575	331	36	277	80	52	6	651	108	18	4.5	2.7
78	596	364	10	307	16	49	3	590	196	32	4	3
Promedio	577	362	15	274	32	53	7	1063	155	26 _	4	3

Tabla 6.9 Características de la seguía en el Municipio de Calvillo, Aguascalientes.

Utilizando los resultados de la aplicación de las técnicas de generación de muestras sintéticas es posible determinar las probabilidades a largo plazo de la ocurrencia de una sequía para diferentes duraciones en el municipio de Calvillo, Aguascalientes (Tabla 6.10).

Duración		Intensidad	% de / con
sequía	Probabilidad	esperada	respecto a
D(años)	%	/(mm/*año)	la media municipal
1	47	114	20
2	28	120	21
3	4	119	21
4	13	134	23
5	3	117	20
6	2	130	23
7	2	126	22
8	< 1	124	21
9	< 1	117	20
10	< 1	112	19

Tabla 6.10 Características esperadas al largo plazo de las sequías para diferentes duraciones D (años) de los registros sintéticos del municipio de Calvillo, Aguascalientes.

Como se observa en la Tabla 6.10, después de la sequía con duración de un año, el evento más probable que ocurra para todo el municipio tendría una duración de dos años, por lo que una adecuada planeación debería considerar una lámina disponible de L(anual) = 577 mm – 120 mm = 457 mm lo que implica un déficit anual del 21% en época de seguía.

En la Tabla 6.11 se presentan las probabilidades condicionales de pasar de un periodo húmedo a uno seco en el municipio analizado. Se observa que hay una buena probabilidad de que se inicie una sequía después de tener uno o dos años húmedos, y que lo más probable es que dure dos años

Periodo	F	Probabilidad Periodo	Condicional Húmedo	(%) D(años)	
_Seco _	1	2	3	4	5
1	26	16	2	3	< 1
2	21	3	1	2	< 1
3	2	1	< 1	< 1	< 1
4	7	3	< 1	<1	< 1
5	2	<1	< 1	<1	< 1

Tabla 6.11 Probabilidades condicionales de pasar de un periodo húmedo a uno seco obtenidas con los registros sintéticos de las estaciones del municipio de Calvillo, Aguascalientes.

Se puede caracterizar a la sequía de acuerdo con la extensión superficial que abarca. En este sentido se considera que dentro de un municipio cada estación tiene la misma área proporcional dependiendo al número de estaciones disponibles. Para el caso del municipio analizado, cada estación representa 1/7 de la superficie estatal, así, si en un año en particular 4 estaciones tienen déficit, la superficie afectada es de 4/7 (57%), y de acuerdo con la clasificación de la Tabla 2.2 se tendría una sequía del tipo catastrófica. Por el contrario, si solo se detecta déficit en una sola estación, esto es 1/7 (14%), la sequía es considerada como Vasta.

Con estas consideraciones, en la Tabla 6.12 se presentan las probabilidades de tener en cualquier año un determinado tipo de sequía de acuerdo a la superficie que abarca en el municipio de Calvillo, Aguascalientes.

Tipo sequía	Probabilidad %
Local	10
Vasta	1 7
Muy Vasta	13
Extraordinaria	17
Catastrófica	43

Tabla 6.12 Probabilidad de tener en un año particular un tipo de sequía de acuerdo con la superficie que afecta en el municipio de Calvillo, Aguascalientes.

En este municipio la periodicidad con que se puede presentar en promedio una sequía del tipo catastrófica, independientemente de su duración, es de cada 4 años.

6.3 Análisis Estatal

Con el conocimiento de las características municipales es posible describir el comportamiento promedio del fenómeno de la seguía en el ámbito estatal.

En la Tabla 6.13 se presentan las características de los 11 municipios que conforman el estado de Aguascalientes.

		Нp		Нр		Desv.	Durac.	Déficit	Intens.			Durac.
		1er		más		%	sequía	acum.	periodo	%	Period	promed
	Hpmed	decil	Tr	adversa	Tr	a la	más	sequía	más largo	a la	sequía	sequía
Estación	(mm)	(mm)	(años)	(mm)	(años)	media	adversa	adversa	(mm/año)	media	(años)	(años)
Calvillo	577	362	15	274	32	53	7	1063	155	26	4	3
S. J. Gracia	522	248	21	188	38	64	6	906	151	28	5	3
J. María	510	217	16	135	28	74	5	744	155	30	4	3
Ags.	466	237	14	174	28	63	5	603	128	27	4	2
R. Romos	427	224	17	149	32	66	5	754	141	32	4	3
Cosío	366	175	20	130	39	65	5	749	149	40	4	3
P.Arteaga	440	242	19	171	45	62	11	828	75	17	5	4
Tepezala	410	239	11	191	22	54	4	670	154	37	4	2
Asientos	369	176	11	119	21	68	6	655	111	30	4	3
S.F.Romos	454	239	24	160	58	65	8	689	91	20	4	3
El Llano	438	247	17	201	31	55	4	586	146	33	4	2
Promedio	461	240	15	175	30	64	6	726	140	31	4	3

Tabla 6.13 Características de la sequía por municipio en el estado de Aguascalientes.

En la Tabla 6.14 se presentan las probabilidades de tener en cualquier año un determinado tipo de sequía de acuerdo a la superficie que abarca el estado de Aguascalientes.

Tipo sequía	Probabilidad %
Local	23
Vasta	10
Muy Vasta	7
Extraordinaria	40
Catastrófica	20

Tabla 6.14 Probabilidad de tener en un año particular un tipo de sequía de acuerdo con la superficie que afecta en el estado de Aguascalientes.

De esta Tabla se concluye que en un año cualquiera lo más probable es que la sequía cubra entre el 30% y el 50% de la superficie estatal, además, la periodicidad con que se puede presentar una sequia del tipo catastrófica, independientemente de su duración, es de cada 10 años.

Con fines demostrativos, en las Tablas 6.15 a 6.18 se presentan las características obtenidas para los estados de Baja California, Baja California Sur, Colima y Coahuila.

		Hр		Нр		Desv.	Durac.	Déficit	Intens.	_		Durac.
		1er		más		%	sequía	acum.	periodo	%	Period	promed
	Hpmed	decil	Tr	adversa	Tr	a la	más	sequía	más largo	a la	sequía	sequia
Estación	(mm)	(mm)	(años)	(mm)	(años)	media	adversa	adversa	(mm/año)	media	(años)	(años)
Ensenada	201	80	9	34	21	85	6	418	66	35	5	3
Mexicali	90	36	10	7	22	91	6	295	45	48	4	3
Tecate	284	80	14	19	28	94	5	551	110	39	4	3
Tijuana	265	80	14	28	26	90	7	535	74	28	4	2
Rosarito	260	124	10	77	22	70	8	673	83	33	5	3
Promedio	198	71	10	30	22	86	6	419	67	37	5	3

Tabla 6.15 Características de la sequía por municipio en el estado de Baja California.

		Нр		Hp		Desv.	Durac.	Déficit	Intens.			Durac.
		1er		más		%	sequía	acum.	periodo	%	Period	promed
	Hpmed	decil	Tr	adversa	Tr	a la	más	sequia	más largo	a la	sequía	sequía
Estación	(mm)	(mm)	(años)	(mm)	(años)	media	adversa	adversa	(mm/año)	media	(años)	(años)
Comondú	146	67	6	24	14	88	5	405	72	52	4	3
Mulegé	104	52	4	16	16	88	5	279	54	56	4	3
La Paz	221	87	8	37	20	86	5	459	88	42	4	3
Los Cabos	291	97	12	34	26	89	6	757	110	39	4	2
Loreto	107	33	7	2	16	99	8	453	59	56	5	3
Promedio	170	70	. 7	26	18	88	6	428	75	49	4	3

Tabla 6.16 Características de la sequía por municipio en el estado de Baja California Sur.

		Нр		Нp		Desv.	Durac.	Déficit	Intens.	0/	D:	Durac.
	المسمما	1er	T -	más	Tr	%	sequía	acum.	periodo	%	Period	promed
Tataa: in	Hpmed	decil	Tr (===)	adversa		a la	más	sequía	más largo	a la	sequia	sequia
Estación	(mm)	(mm)	(años)	(mm)	(años)	media	adversa	adversa	(mm/año)	media	(años)	(años)
Armeria	732	254	27	25	56	97	6	1309	187	26	5	3
Colima	750	240	23	134	48	85	5	870	177	23	4	2
Comala	769	222	25	30	46	97	7	2036	309	42	5	3
Coquimatla	726	223	33	123	62	83	5	286	52	7	4	2
Cuauhtemo	969	196	15	26	36	98	5	1804	420	44	4	2
Ixtlahuacan	780	204	27	64	53	92	6	1401	261	34	4	2
Manzanillo	773	209	19	19	38	98	6	1258	211	29	4	3
Minatitlán	1000	204	42	30	75	97	6	949	156	16	4	2
Tecomán	780	206	30	65	56	92	6	1021	176	22	5	3
V Juárez	800	211	18	78	42	89	5	1541	409	48	4	2
Promedio	805	221	23	74	47	91	5	1143	227	28	4	2

Tabla 6.17 Características de la sequía por municipio en el estado de Colima.

		Hp 1er		Hp más		Desv. %	Durac. sequía	Déficit acum.	intens. periodo	%	Period	Durac. promed
	Hpmed	decil	Tr	adversa	Tr	a la	más	sequía	más largo	a la	sequía	sequia
Estación	(mm)	(mm)	(años)	(mm)	(años)	media	adversa	adversa	(mm/año)	media	(años)	(años)
Abasolo	303	106	16	48	33	86	5	410	89	29	5	3
Acuña	284	68	16	14	30	95	6	821	125	41	5	2
Allende	313	96	10	21	20	94	5	489	94	30	4	2
Arteaga	366	173	11	56	28	86	9	1542	166	44	6	4
Candela	360	129	19	64	41	83	5	335	70	19	3	2
Castaños	250	142	9	91	17	69	5	349	70	29	5	3
CuatroCien	237	71	15	28	32	89	4	316	75	32	4	2
Escobedo	300	103	18	50	37	84	4	285	78	30	3	2
F.I.Madero	192	45	15	6	36	98	3	272	99	50	4	2
Frontera	317	119	10	62	21	83	3	306	116	35	5	2
G. Cepeda	369	210	12	108	25	76	5	378	70	22	5	3
Guerrero	299	92	9	23	15	94	5	660	151	53	3	·2
Hidalgo	331	144	7	84	16	79	3	519	210	65	3	2
Jiménez	393	102	7	26	20	9	5	1005	205	52	5	3
Juárez	387	176	10	108	25	73	4	730	196	50	4	2
Lamadrid	252	80	16	30	32	89	3	273	100	39	4	2
Matamoros	217	125	12	99	25	56	4	296	74	35	4	2
Monclova	344	182	9	131	19	61	3	303	115	32	4	3
Morelos	313	96	10	21	20	94	5	489	94	30	4	2
Muzquiz	445	138	17	44	34	90	5	915	186	42	6	3
Nadadores	317	119	10	62	21	83	3	306	116	35	5	2
Nava	299	92	9	23	15	94	5	660	151	53	3	2
Ocampo	199	64	16	29	36	87	3	272	92	44	3	2
Parras	248	106	10	60	22	75	4	261	69	27	4	2
P. Negras	299	92	9	23	15	94	5	660	151	53	3	2
Progreso	376	181	12	117	31	70	4	486	164	43	3	2
R. Arizpe	260	100	15	10	32	96	7	741	120	43	5	3
Sabinas	372	107	18	26	37	94	7	1117	166	44	4	3
Sacrament	280	120	10	70	22	77	4	264	100	32	3	2
Saltillo	407	168	16	78	3 3	85	5	533	138	37	4	2
S Buenav	217	67	19	30	38	87	2	220	110	51	3	2
S. J. Sabin	418	111	18	19	36	96	6	1050	177	42	5	3
S. Pedro	197	74	13	38	34	80	3	282	102	51	4	2
Sierra Moj	293	119	8	52	23	83	5	839	139	44	5	3
Torreón	250	89	20	49	44	82	4	447	102	42	4	2
Viesca	181	80	12	50	25	76	7	447	52	28	5	3
V. Unión	278	66	11	5	22	99	3	421	140	51	3	2
Zaragoza	366	107	9	27	14	93	7	1045	149	40	5	3
Promedio	295	112	14	48	30	85	5	616	118	39	4	3

Tabla 6.18 Características de la sequía por municipio en el estado de Coahuila.

Con la información contenida en las Tablas anteriores es posible formar planos de riesgo de las sequías. En las Figuras 6.1 a 6.5 se presentan algunas características para el estado de Aguascalientes.

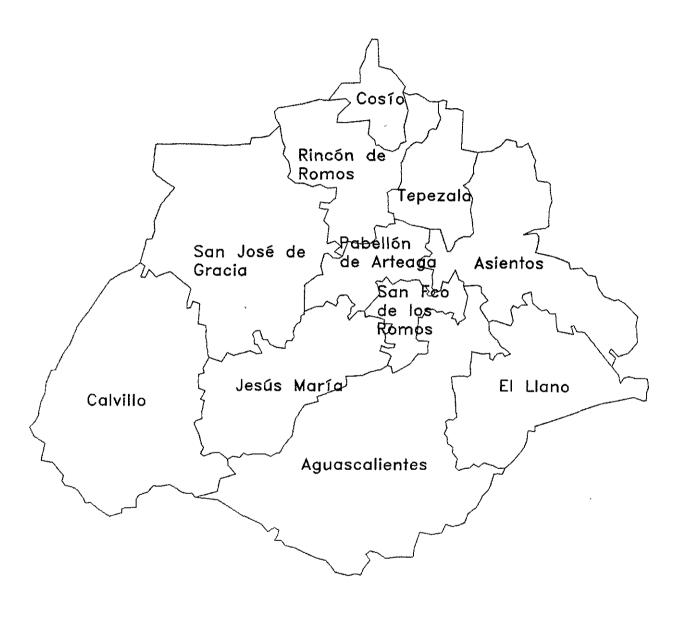
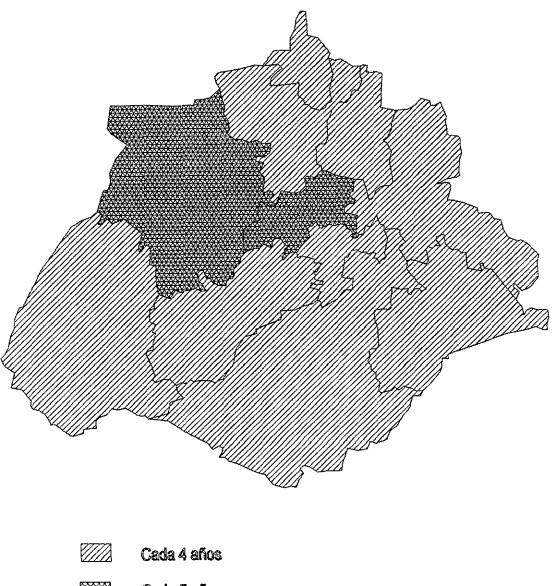


Figura 6.1 División municipal del estado de Aguascalientes



Cada 5 años

Figura 6.2 Periodicidad anual de las sequías en el estado de Aguascalientes

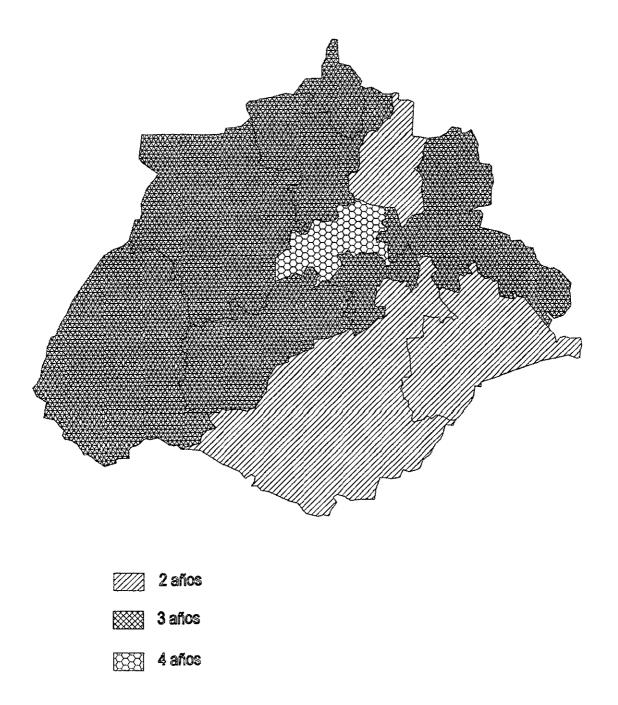


Figura 6.3 Duración anual de las sequías en los municipios del estado de Aguascalientes

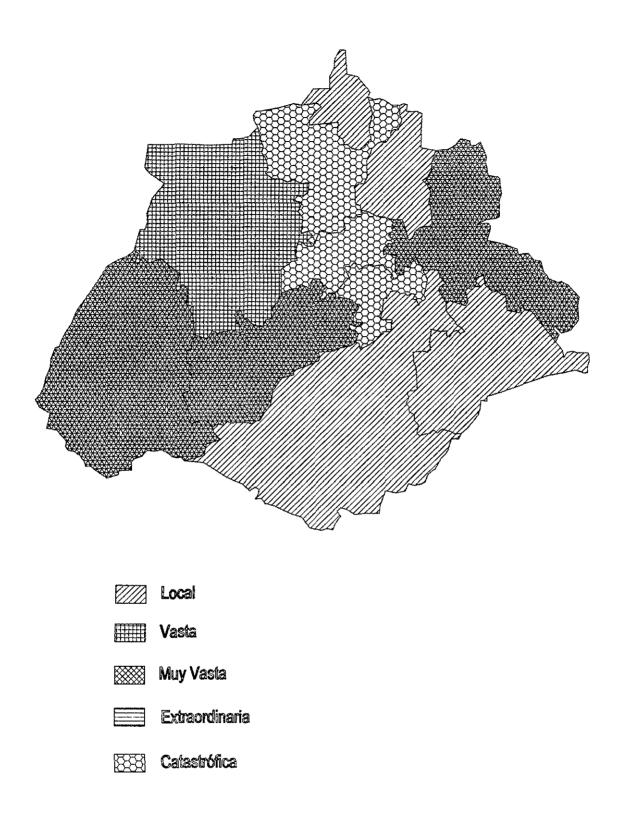


Figura 6.4 Tipo de sequía de acuerdo con el área afectada en el estado de Aguascalientes

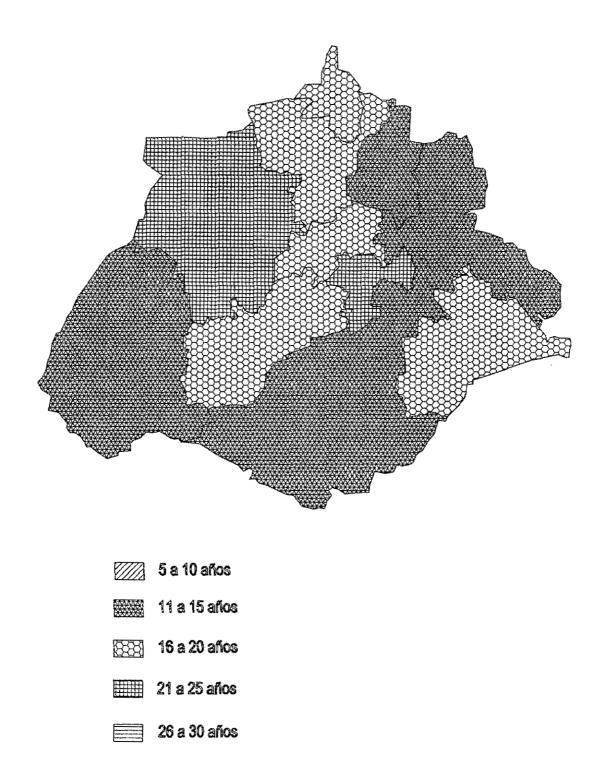


Figura 6.5 Periodo de retorno del primer decil de la lluvia en el estado de Aguascalientes

6.4 Análisis Regional

Como ya se ha mencionado, la Comisión Nacional del Agua tiene dividida a la República Mexicana en 13 Regiones Administrativas (Figura 1.1), por lo que es conveniente presentar las características de las sequías en cada una de ellas (Tablas 6.19 y 6.20).

		Hp 1er		Hp màs		Desv. %	Durac. seguia	Déficit acum.	Intens. periodo	%	Period	Durac. promed
	Hpmed	decil	Tr	adversa	Tr	a la	más	seguía	más largo	a la	sequia	seguia
Región	(mm)	(mm)	(años)	(mm)	(años)	media	adversa	adyersa	(mm/año)	media	(años)	(años)
1	184	71	9	28	20	87	6	424	71	43	5	3
2	383	190	13	135	30	68	4	421	117	33	4	2
3	867	339	32	216	62	75	5	1177	263	32	4	2
4	888	430	28	318	54	65	5	1016	220	25	4	2
5	1290	746	17	601	33	57	5	1195	274	23	4	2
6	414	160	17	86	35	81	5	640	136	35	4	3
7	614	307	17	219	36	68	5	791	165	29	4	2
8	642	256	21	158	42	74	5	1003	188	30	4	2
9	714	307	21	200	44	74	5	904	208	30	4	3
10	1535	676	32	469	62	70	4	1548	430	26	4	2
11	2016	1033	35	823	70	62	5	1775	425	22	5	3
12	1064	612	17	495	36	55	5	1087	214	21	5	3
13	782	412	33	331	71	60	5	710	161	21	4	2

Tabla 6.19 Características de la seguía por Región Administrativa de la C.N.A.

		Tipo	de	Sequia			Periodicidad Episodio
	Local	Vasta	Muy Vasta	Extraordinaria	Catastrófica		Catastrófico
Región	(L)	(V)	(MV)	(E)	(C)	Predomina	(años)
1	0	7	23	43	27	E	8
2	17	23	17	33	20	E	6
3	8	7	27	37	30	E	5
4	0	10	33	80	7	E	30
5	3	7	27	47	17	Ε	10
6	10	13	17	33	27	Ε	6
7	7	17	23	40	13	E	10
8	7	17	10	37	30	E	8
9	10	10	20	47	13	E	10
10	9	10	30	47	13	Ε	10
11	19	7	10	37	27	E	10
12	0	7	23	57	13	Ε	10
13	10	7	13	43	27	Ε	5

Tabla 6.20 Probabilidad de tener en un año particular un tipo de sequía de acuerdo con la superficie que afecta en alguna región administrativa del país.

Con la información contenida en las Tablas anteriores es posible formar nuevamente planos de riesgo de las sequías. En las Figuras 6.6 a 6.10 se presentan algunas características para las regiones administrativas de la C.N.A.



Figura 6.6 Regiones Administrativas de La Comisión Nacional del Agua



Figura 6.7 Periodicidad anual de las sequías en las Regiones Administrativas de la C. N. A.

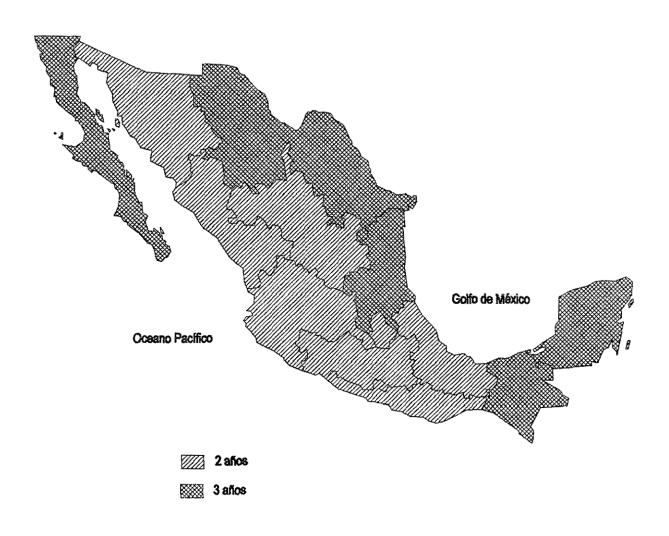


Figura 6.8 Duración anual de las sequías en las Regiones Administrativas de la C. N. A.



Figura 6.9 Tipo de sequía de acuerdo con el área que afecta en las Regiones Administrativas de la C. N. A.

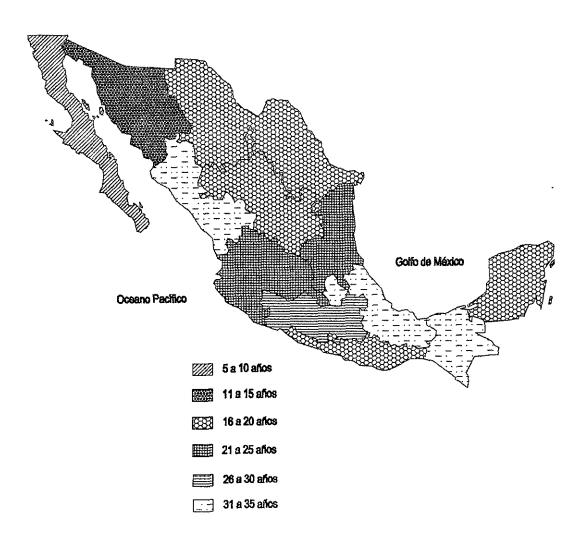


Figura 6.10 Periodo de retorno del primer decil de la lluvia en las Regiones Administrativas de la C. N. A.

6.5 Análisis Nacional

En las Tablas 6.21y 6.22 se muestran las características promedio para los 32 estados de la República Mexicana.

		Нр		Нр		Desv.	Durac.	Déficit	intens.		······································	Durac.
		1er		más		%	sequía	acum.	periodo	%	Period	promed
	Hpmed	decil	Tr	adversa	Tr	a la	mas	sequia	más largo	a la	sequia	sequía
Estado	(mm)	(mm)	(años)	(mm)	(años)	media	adversa	adversa	(mm/año)	media	(años)	(años)
Ags.	461	240	15	175	30	64	6	726	140	31	4	3
B.California	198	71	10	30	22	86	6	419	67	37	5	3
B.C.S.	170	70	7	26	18	88	6	428	75	49	4	3
Campeche	1059	432	23	290	49	75	6	1249	243	25	5	3
Chiapas	1955	1025	33	803	66	62	6	1932	342	19	5	3
Chihuahua	448	170	23	101	45	79	4	515	122	29	4	3
Coahuila	295	112	14	48	30	85	5	616	118	39	4	3
Colima	805	221	23	74	47	91	5	1143	227	28	4	2
D.F.	762	386	40	303	85	62	5	654	136	17	4	2
Durango	594	265	21	174	43	73	5	835	158	28	4	2
Guanajuato	553	175	17	76	34	86	7	1526	240	43	5	3
Guerrero	978	288	35	132	76	88	5	1519	341	37	4	2
Hidalgo	685	279	18	170	37	76	5	985	212	31	4	3
Jalisco	794	268	39	158	77	80	5	1001	200	26	4	2
Edomex	80	438	26	358	56	58	5	765	186	24	4	2
Michoacán	832	294	32	162	64	82	5	1282	247	31	5	2
Morelos	894	491	24	389	40	58	5	782	184	21	4	2
Nayarit	1042	336	41	181	77	84	5	1571	354	37	4	2
NuevoLeón	499	199	15	109	31	80	5	788	168	36	4	2
Oaxaca	1290	746	17	601	33	57	5	1195	274	23	4	2
Puebla	1035	608	20	495	39	56	5	1068	227	24	4	2
Querétaro	596	374	12	305	24	48	4	620	132	22	4	2
Q. Roo	1163	758	12	632	26	47	5	1272	227	20	5	3
Sinaloa	691	342	22	251	46	66	5	782	172	26	4	2
S. L. P.	796	424	16	324	36	64	5	912	198	28	4	2
Sonora	383	190	14	135	32	68	4	421	117	33	4	2
Tabasco	2077	1040	36	843	73	61	4	1618	507	24	4	2
Tamaulipas	743	335	23	230	50	72	4	822	203	29	4	2
Tlaxcala	703	467	27	412	52	42	4	427	99	14	4	2
Veracruz	1535	676	27	469	54	70	4	1548	430	26	4	2
Yucatán	969	646	16	563	33	44	4	741	173	18	5	3
Zacatecas	452	232	14	159	28	67	4	625	138	31	4	2
Promedio	821	394	22	287	45	69	5	962	208	28	4	2

Tabla 6.21 Características de la sequía en la República Mexicana.

		Tipo	de	Sequia			Periodicidad
	Local	Vasta	Muy Vasta	Extraordinaria	Catastrófica		Episodio Catastrófico
Estado	(L)	vasta (V)	(M <u>V</u>)	_(E)	(C)	Predomina	(años)
Ags.	23	10	7	40	20	E	10
B.California	7	7	13	23	50	Č	5
B.C.S.	10	ò	17	50 50	23	Ē	8
Campeche	7	3	13	67	10	Ē	15
Chiapas	23	3	10	27	37	Ċ	5
Chihuahua	17	7	20	23	33	č	5
Coahuita	27	3	13	30	27	Ē	5
Colima	0	10	20	23	<u>4</u> 7	Ċ	4
DF.	17	7	10	17	<i>5</i> 0	Č	3
Durango	17	10	17	30	27	Ĕ	5
Guanajuato	23	10	13	13	40	Ċ	5
Guerrero	3	7	47	27	17	MV	10
Hidalgo	13	20	33	13	20	MV	8
Jalisco	13	7	13	37	30	E	4
Edomex	10	7	17	50	17	Ē	8
Michoacán	7	13	17	50	13	Ē	8
Morelos	17	13	13	47	10	E	15
Nayarit	3	13	23	47	13	E	30
NuevoLeón	17	17	13	30	23	E	5
Oaxaca	3	7	30	43	17	E	10
Puebla	3	7	27	53	10	Е	15
Querétaro	20	33	13	27	7	V	15
Q. Roo	0	10	17	50	23	E	8
Sinaloa	7	7	27	27	33	С	4
S. L. P.	13	20	13	37	17	E	10
Sonora	17	23	17	23	20	Ε	6
Tabasco	17	20	17	27	20	Ε	6
Tamaulipas	10	7	17	50	17	E	10
Tlaxcala	7	27	13	30	23	Ε	8
Veracruz	0	10	30	4 7	13	Ε	10
Yucatán	17	10	13	37	23	E	8
Zacatecas	20	7	27	33	13	E	10

Tabla 6.22 Probabilidad de tener en un año particular un tipo de sequía de acuerdo con la superficie que afecta en algún estado de la República Mexicana.

Con la información contenida en las Tablas anteriores es posible formar nuevamente planos de riesgo de las sequías. En las Figuras 6.11 a 6.15 se presentan algunas características para los estados que forman la República Mexicana.



Figura 6.11 Ubicación geográfica de los estados de la República Mexicana

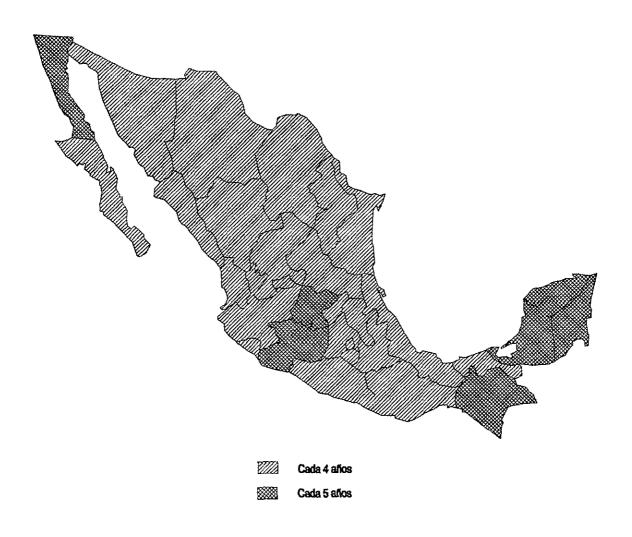


Figura 6.12 Periodicidad anual de la sequía en la República Mexicana

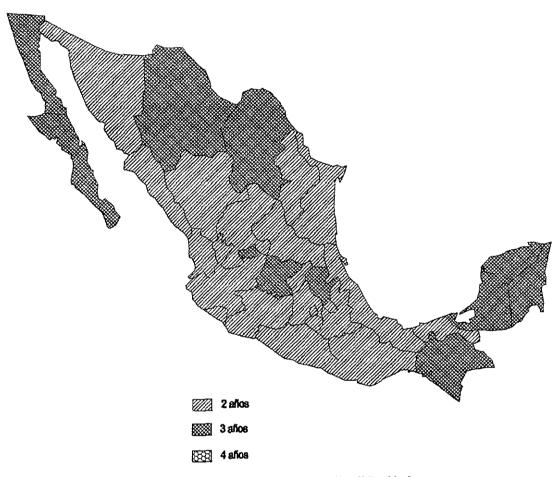


Figura 6.13 Duración anual de las sequias en la República Mexicana



Figura 6.14 Tipo de sequía de acuerdo con el área que afecta en la República Mexicana

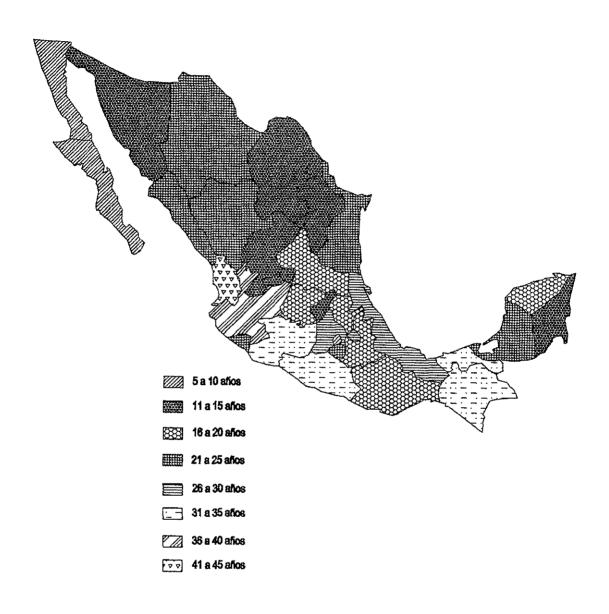


Figura 6.15 Periodo de retomo del primer decil de la lluvia en la República Mexicana

6.6 Caracterización mensual de las sequías hidrológicas

Aunque el enfoque principal de este trabajo es el análisis de las sequías climatológicas anuales, en este apartado se presentará una aplicación de las técnicas de identificación de las sequías para series mensuales, en particular se analizarán las sequías del tipo hidrológico.

Recordemos que una sequía hidrológica esta caracterizada por bajos niveles en los almacenamientos o en los caudales de corrientes superficiales, así como en el abatimiento de los niveles freáticos. Es por ello que la muestra analizada serán los volúmenes de escurrimiento acumulado mensual de las estaciones de la región hidrológica número 10 (Escalante y Reyes, 1998).

La Región Hidrológica No. 10 se encuentra ubicada al noroeste de la República Mexicana, entre los 105° 30' y 109° de longitud oeste, y los 23° 30' y 28° 30' de latitud norte. Es una de las regiones más importantes en el país tanto por lo que se refiere al grupo de corrientes caudalosas que la forman, como también en lo referente a los usos que se les da; lo que ha dado lugar a la creación de una zona que figura desde el punto de vista agrícola entre las más productivas del país. Dada la necesidad de contar con agua suficiente para desarrollar todo el potencial agrícola de esta región, es necesario realizar un proceso de identificación y análisis de las posibles sequías que se pueden presentar en ella. El tener un panorama general de este fenómeno permitirá el tomar decisiones en la región para el mejor aprovechamiento del recurso.

La región se divide en nueve grandes cuencas, las cuales son identificadas por el nombre del río principal al que drenan: Fuerte, Sinaloa, Mocorito, de la Laguna de Caimanero, Culiacán, San Lorenzo, Elota, Piaxtla y Quelite. Dentro de esta zona de estudio se dispone de información en 42 estaciones hidrométricas de volúmenes de escurrimiento mensual. Las principales características fisiográficas y climatológicas de cada cuenca se presentan en la Tabla 6.23

Estación	Periodo	tamaño (años)	área (km²)	Estación	Periodo	tamaño (años)	área (km²)
SM Zapotitlan	1960-1981	22	34,450	Los Molinos	1958-1970	13	501
San Blas	1941-1950	10	33,590	Naranjo	1939-1985	47	2,064
La Tina	1960-1983	24	275	Zopilote	1939-1985	47	666
Bamicori	1951-1982	32	223	Guamuchil	1938-1973	36	1,645
Las Canas	1948-1971	24	29,529	Pericos	1960-1985	26	270
El Mahone	1966-1985	20	29,428	Tierra Blanca	1933-1939	7	11,614
Choix	1955-1983	29	1,403	PSud Pacifico	1924-1958	35	11,434
Huites	1941-1993	53	26,020	Palos Blancos	1939-1985	47	11,409
Palo Duice	1957-1985	29	6,323	El Varejonal	1960-1966	7	10,987
Chinipas	1965-1985	21	5,098	Badiraguato	1959-1985	27	1,018
San Fco.	1941-1973	33	17,531	Guatenipa	1965-1985	21	8,252
Sn Ignacio	1967-1985	19	10,920	La Huerta	1969-1985	17	6,149
Veranera	1952-1965	14	4,106	P. Cañedo	1932-1953	22	4,086
Urique	1967-1985	19	4,000	Sanalona	1944-1985	42	3,657
Guerachic	1953-1965	13	6,262	Picachos	1937-1943	7	3,280
Alamos	1948-1969	22	2,270	Tamazula	1962-1984	23	2,241
Cazanate	1967-1985	19	1,813	El Bledal	1938-1985	48	371
Jaina	1941-1986	46	8,179	Santa Cruz	1943-1985	43	8,919
Toahayana	1957-1985	29	5,281	Acatitan	1955-1985	31	1,884
Tecusiapa	1957-1985	29	3,773	Ixpalino	1953-1983	31	6,166

Tabla 6.23. Características generales de las estaciones de la Región Hidrológica No. 10.

Con el objetivo de presentar el proceso de identificación de sequías, se tomarán los volúmenes de escurrimiento mensual registrados en la estación La Huerta. (Tabla 6.24).

			Año		
Mes	1969	1970	1971	1972	1973
Enero	82.60	127.30	8.90	143.40	50.90
Febrero	65.80	35.60	5.60	13.50	208.60
Marzo	13.40	22.40	5.70	7.70	34.70
Abril	10.10	9.90	4.20	5.00	9.90
Mayo	9.30	6.90	3.30	6.60	6.80
Junio	10.00	7.80	24.20	18.10	9.30
Julio	136.60	46.80	96.90	44.60	51.50
Agosto	60.00	123.20	343.20	73.40	323.30
Septiembre	50.50	213.20	76.50	160.60	238.30
Octubre	22.60	61.06	112.40	184.50	31.40
Noviembre	10.00	11.40	33.10	304.00	11.40
Diciembre	59.50	8.40	51.00	46.80	8.80

Tabla 6.24. Volúmenes de escurrimiento mensual (Mm3) en la estación La Huerta.

En primer término se determinarán los volúmenes excedentes o deficitarios a partir de la estimación del umbral T(t). Para el cálculo de T(j), donde j denotará el mes en cuestión, será necesario calcular el valor de la media y la varianza mensual para obtener el valor del coeficiente de variación (CV). Los estadísticos mensuales se muestran en la Tabla 6.25, y dado que CV > 25%, entonces se empleará la ecuación 2.5 para el cálculo del umbral. Para el caso de la estación analizada el umbral para el mes de enero es $T(1) = 82.62 - 3032.83 / 82.62 = 45.91 \text{ Mm}^3$ y el factor de peso $W(1) = 0.1(1.+45.9185) / 14.152) = 0.3314 \text{ Mm}^3$. Siguiendo este procedimiento se obtiene el valor del umbral y los factores de peso para los meses restantes (Tabla 6.25).

Mes	Media	Varianza	CV	T	W
Enero	82.62	3032.83	0.66	45.91	0.33
Febrero	65.82	6915.80	1.26	-39.25	-0.27
Marzo	16.78	142.34	0.71	8.29	0.06
Abril	7.82	8.73	0.37	6.70	0.05
Mayo	6.58	4.58	0.32	5.88	0 04
Junio	13.88	49.33	0.50	10.32	80.0
Julio	75.28	1636.36	0.53	53.54	0.38
Agosto	184.62	19013.05	0.74	81.63	0.58
Septiembre	147.82	6795.56	0.55	101.84	0.72
Octubre	82.39	4489.21	0.81	27.90	0.20
Noviembre	73.98	16626.58	1.74	-150.76	-1.05
Diciembre	34.9	597.36	0.70	17.78	0.13
Promedio				14.15	

Tabla 6.25. Estadísticos muéstrales, umbrales y factores de peso en la estación La Huerta.

Calculando el valor del Déficit medio mensual de acuerdo a la ecuación 2.3 para el primer año (1969) y el mes de enero: $D(1) = 82.6 - 45.9185 = 36.68 \text{ Mm}^3$. Los valores para los siguientes años se muestran en la Tabla 6.26, y como puede observarse existen valores de déficit positivos y negativos.

Para establecer si existe o no la presencia de la sequía se requiere calcular los doce valores de la escala (Tabla 6.29), para esto emplearemos la ecuación 2.6 donde el incremento de los valores de la escala será X = (39.76941 - 101.8482) / 11 = -5.644.

Punto	Valor	Punto	Valor
1	101.84	7	67.98
2	96.20	8	62.34
3	90.56	9	56.69
4	84.91	10	51.05
5	79.27	11	45.41
6	73.63	12	39.76

Tabla 6.29. Valores de la escala para estimar el inicio de la sequía

El siguiente paso será el comparar los valores de la suma del déficit contra los valores de la escala. La comparación será entre el valor absoluto del déficit del primer mes con valor negativo, contra el primer valor de la escala y si este último es igualado entonces se dirá que la sequía ha empezado. Si el valor de la escala no fue igualado el déficit del segundo mes se suma con la del mes anterior y se comparará con el segundo valor de la escala, si este fue excedido por el valor absoluto de la combinación de los dos déficit la sequía se considerará que ha iniciado desde el primer mes.

En general el valor absoluto de la suma de los déficit ocurridos desde el primer mes del año será probado en secuencia hasta los 12 valores de la escala. Si para cualquier instante de tiempo la suma de los valores de los déficit desde el primero hasta el n-ésimo mes excede el valor $MMM_1 + (n-1)X$ la sequía ha empezado desde el primer mes.

Para establecer cual fue la duración y severidad de la sequía se utilizarán los valores del escurrimiento efectivo y los valores de los umbrales. La metodología plantea que una vez que se ha identificado la presencia de la sequía se toma el valor del escurrimiento efectivo del mes de inicio y se compara con el valor más grande de los umbrales, si este último es menor que el primero la sequía continua, así se sumará el valor del escurrimiento efectivo del siguiente mes y si la suma de estos dos excede la suma de los dos valores mayores de los umbrales la sequía ha terminado, de otra forma, se sumará el valor de escurrimiento efectivo del siguiente mes y se comparará con la suma de los tres valores más grandes de los umbrales. En general la sequía terminará cuando la suma de los escurrimientos efectivos sea mayor que la suma de los valores de los umbrales.

Para identificar la presencia de sequías en la región hidrológica en estudio se elaboró un programa de computo que al aplicarlo en la estación La Huerta se obtuvo lo siguiente (Tabla 6.30): Para el primer año, se observa que la suma del déficit es menor que el valor de la escala (78.61556 < 84.9176) y se establece que para el primer año de registro no existe sequía. Es importante explicar que para el valor de déficit del mes Julio el valor se tomo como cero ya que el valor de "D" fue positivo por lo tanto el valor de la escala no avanza y se mantiene la comparación con el valor anterior de la escala.

Para el siguiente año se presentaron déficit para los meses 6, 7 y 12, lo primero que se observa es que del mes 7 al 12 existen más de tres meses con diferencias positivas por lo que se deberá de entender que existen dos periodos probables de sequías, del mes de Junio a Julio y el segundo en Diciembre. La presencia de diferencias positivas se deberá de interpretar como una interrupción de la sequía y no como una terminación de la misma siempre y cuando se cuenten con no más de tres meses con diferencias positivas, en caso contrario se considerará que la sequía ha

terminado y se analizará dos periodos probables con la presencia del fenómeno en estudio. Así, para el primer periodo del segundo año: 9.269246 < 96.20465 por lo que no existe seguía en este periodo, y para el segundo periodo: 9.383669 < 101.8482 y no existe seguía en este periodo. Se concluye que no existe seguía en este año. Con este mismo criterio se analizaron los siguientes años y se concluyó que bajo esta técnica de identificación no se presentaron seguías durante el periodo registrado en la estación La Huerta

	Mes	Déficit	Suma de Déficit	Valores de la escala
Año 1				
	6	0.32	0.32	101.84
	7	0	0.32	101.84
	8	21.63	21.96	96.20
	9	51.34	73.30	90.56
	10	5.30	78.61	84.91
Año 2				
	6	2.52	2.52	101.84
	7	6.74	9.26	96.20
	12	9.38	9.38	101.84

Tabla 6.30 Proceso de identificación de sequías en la estación La Huerta

En la Tabla 6.31 se muestran los resultados del proceso de identificación para las estaciones que presentaron sequía en la región en estudio.

Las estaciones de La Tina, El Quelite, Cazanate, Guerachic, Pericos, Palo Dulce, La Veranera, Bamicori. Picachos, San Miguel Zapotitlan, Chinipas, El Bledal, Naranjo, Molinos, La Huerta, Jaina y Guamuchil, no presentaron sequías.

La magnitud de la sequía (Mm3) esta asociada con su duración (meses), pero se puede considerar como un déficit "anual" siempre y cuando la duración sea menor igual a 12 meses.

Realizando un análisis muy general de los resultados obtenidos mediante la información histórica de las estaciones analizadas, se pueden establecer los siguientes comentarios:

- 1) De acuerdo con la situación geográfica de las estaciones la zona más afectada históricamente por las sequías es la parte sur de la región
- La duración promedio de las sequías es de 4 meses, teniendo un rango de variación desde 1 hasta 27 meses consecutivos con la presencia del fenómeno.
- 3) La magnitud promedio de las sequías es de 148 Mm3 "anuales", teniendo un rango entre 0.174 y 783.390 Mm3 "anuales".

		Duración	Magnitud			Duración	Magnitud
Estación	Año seguía	(meses)	(Mm³)	Estación	Año sequía	(meses)	(Mm³)
San Fco.	10	2	316.19	Huites	11	3	484.05
	16	3	128,96		17	2	9.65
P Sud-Pac	7	3	544.31	Toahayana	1	4	64.70
	34	1	19.56		6	1	32.00
Acatitan	3	4	61.47	Alamos	20	3	3.92
	28	1	8.45	Tecusiapa	5 y 6	15	175.24
San Blas	27	2	210.10		12, 13 y 14	27	245.67
	32	2	276.99	T. Blanca	7	4	0.17
	33	2	318.80	P. Cañedo	19	1	97.29
Sta Cruz	9	2 2 2 2	20.29		20	1	81.79
	15	2	142.59		21	1	93.29
	42	1	95.59	Piaxtla	8	4	163.51
Ixpalino	4	2	175.98	Choix	3 y 4	14	106.48
•	5	4	244.80	Urique	3	4	4.13
	30	1	38.88	•	4	2	9.62
Sanalona	2	6	119.36	Zopilote	3	3	3.18
	3	6	110.96	Varejonal	1	4	102.40
	4	6	94.96	,	2	5	145.08
	5	6	72.86		3	9	105,32
	10	6	85.79		4	6	251.50
	11	3	37.90		10	1	30.28
	14 y 15	6	125.77		11	1	32.58
	22 y 23	8	145,45	Sn Ignacio	3	2	14.01
	27	6	92.51	Las Cañas	3	6	521.53
Badiraguato	11	3	49.25		4	6	283.77
El Mahone	3		104.48		5	9	783.39
	5	2 2	76.97		6	6	433,23
	6	2	68.09		7	7	441.33
	13	3	177.58		8	3	89.78
	15	1	17.99		17		306.77
Tamazula	8	3	58.94		23	2 3	283.87
	18	2	26.15			_	
	21	2	2,19				

Tabla 6.31. Duración, Magnitud e Intensidad de la sequía en la Región Hidrológica No. 10.

Con el fin de determinar algunas características que describen el posible comportamiento del fenómeno de la sequía se procedió a realizar la generación sintética mediante el modelo periódico ARMA(1,1) (ecuación 3.39) en cada una de las estaciones de la región hidrológica.

El procedimiento consiste en generar 10,000 muestras sintéticas, y junto con la técnica de identificación para series mensuales se pueden obtener algunas características importantes de las sequías como son:

- La probabilidad de que se presente una sequía en el sitio en estudio
- La probabilidad de que inicie en un mes particular
- La sequía tenga una determinada duración (meses)
- La probabilidad de que una seguía inicie y termine en un mes en particular.

Para cada muestra generada se aplicó el esquema de identificación y se registraron el mes de inicio y término, duración y magnitud del evento. Estas características fueron promediadas en el largo plazo y así fue posible obtener la probabilidad de ocurrencia de cada una de ellas. Como ejemplo, en la Tabla 6.32 se presentan los estadísticos de la muestra original (Estación Huites) junto con el promedio de las muestras generadas, en ella se observa que no existen diferencias significativas, por lo que el modelo de generación propuesto si preservó los estadísticos de la muestra original, cumpliéndose con el requisito de la modelación estocástica.

Mes	media histórica	Media Generada	desv std. histórica	desv std. generada	coef. asim. histórico	coef. asim. generado
Enero	426.98	285.44	936.51	645.40	3.81	3.90
Febrero	188.42	126.24	288.71	284.95	2.64	3.46
Marzo	103.20	87.83	148.99	176.91	2.70	3.29
Abril	31.85	25.96	32.96	24.15	3.04	2.20
Mayo	18.77	16.47	12.58	11.79	2.14	1.85
Junio	74.27	75.29	62.42	70.59	0.86	1.79
Julio	662.05	665.66	296.26	305.92	1.14	1.48
Agosto	1087.93	1104.33	552.38	527.83	1.55	0.90
Septiembre	682.27	687.16	363.30	314.84	0.20	0.30
Octubre	275.68	256.74	254.38	238.96	1.74	1.97
Noviembre	97.95	86.33	148.40	147.30	3.72	3.20
Diciembre	245.09	193.68	385.29	510.66	3.53	3.77

Tabla 6.32. Estadísticos históricos y promedio generados para la estación Huites, Sin.

De la aplicación de la técnica de identificación de sequías a cada una de las 10,000 muestras generadas se obtuvieron las siguientes conclusiones estadísticas:

- 1) La probabilidad de que se presente una sequía en la estación Huites es del 84 %,
- 2) La Probabilidad de que la sequía inicie en un mes en particular es: Febrero (2.4%), Marzo (5.9%), Abril (17.1%), Mayo (9.2%), Junio (11.7%), Julio (28.4%), Agosto (9.2%),
- 3) La probabilidad (%) de que la sequía dure un número determinado de meses es (Tabla 6.33)

Duración (meses)	0	1	2	3	4	5	6
Probabilidad (%)	16	0.6	13.4	17.6	46	5.5	0.8

Tabla 6.33. Probabilidad (%) de la duración mensual de la sequía en la estación Huites

4) La Probabilidad (%) de que la sequía inicie y termine en un mes en particular será (Tabla 6.34),

mes inicio	mayo	junio	iulio	mes agosto	final sept.	oct	nov	dic
febrero	29.0	63.0	8.0			,		
marzo	0.6	39.0	60.6					
abril		0.2	99.0	0.8				
mayo		0.6	22.7	75.6	1.1			
junio			3.9	52.0	42.0	1.3		
julio				43.2	27.1	27.6	1.3	8.0
agosto				4.4	18.6	21.2	53.1	1.8
septiembre							50.0	50.0

Tabla 6.34 Probabilidad (%) de inicio y fin de la seguía en un mes particular en Huites.

- 5) En cuanto a la magnitud de la sequía se obtuvo un déficit mínimo "anual" de 0.03 Mm³; un máximo de 1376.1 Mm³ y un promedio de 540.012 Mm³,
- 6) Si se realiza una comparación entre los resultados de la identificación de sequías considerando solo la muestra histórica y aquellos obtenidos mediante la generación sintética se puede decir que:

La duración más grande de la sequía histórica es de tres meses, pero se tiene un 46% de probabilidad que ésta dure hasta cuatro meses

La magnitud del déficit puede ser a largo plazo de un 12% más grande que el obtenido con la información histórica (de 484 Mm3 a 540 Mm3 "anuales").

El mes más probable para iniciar una sequía es Julio.

Con la aplicación de esta metodología en toda la región es posible establecer zonas de ocurrencia de la sequía, lo cual permite utilizarlo como un instrumento de planeación para la operación de los aprovechamientos hidráulicos.

Una vez identificada la presencia de una sequía, se requiere de su análisis para propósitos de diseño de las obras hidráulicas.

6.7 Efectos de los fenómenos atmosféricos en las series de lluvia del País.

Existen dos estudios que muestran los efectos que los fenómenos de El Niño y la oscilación del Pacífico tendrán en el patrón de lluvias en nuestro país. El primero, propuesto por Sánchez (2000), concluye que los periodos más intensos de El Niño ocurrieron en los periodos 1982-1983, 1991-1995 y 1997-1998, y que para el futuro el fenómeno ENSO continuará con gran intensidad y duración. Además, los huracanes del Atlántico continuarán decreciendo durante la próxima década, la precipitación pluvial de verano mostrará retrasos y disminuciones similares a los ocurridos en la década de los 1980 y 1990, y disminuirá hasta los niveles de 1950.

Por otra parte, Terán et al (2000) concluyen en su estudio que existe una oscilación decreciente a partir de 1994 en el patrón de lluvias de los estados del norte del país, como producto del fenómeno PDO.

Con la información de las 3790 estaciones analizadas y sus resultados es posible la construcción de las Figuras 6.16 a 6.22, donde es posible detectar el impacto que ha tenido el fenómeno de El Niño en la extensión de la sequía en la República Mexicana.

Al analizar las figuras se observa que el fenómeno tiene una componente cíclica en cuanto a su efecto en el país, conforme a hecho su aparición parte de un mínimo en 1963 (Figura 6.16), se incrementa en su aparición de 1965 (Figura 6.17) y llega a un máximo en 1969 (Figura 6.18), disminuye en 1972 (Figura 6.19) y 1976 (Figura 6.20) y se incrementa a su máximo histórico en 1982 (Figura 6.21), lo que coincide con lo dicho por Sánchez (2000). En los años 1986 y 1987 (Figura 6.22 y 6.23) nuevamente se reducen sus efectos hasta alcanzar en 1995 otro máximo histórico.

De las evidencias de la información procesada se puede decir que El Niño tiene una periodicidad de cada 4 años con intensidad creciente o decreciente y la ocurrencia de un evento extraordinario, como lo marca la historia (1957, 1969, 1982 y 1995) de cada 12 años en promedio.

Ante este panorama es importante considerar su ocurrencia para tomar medidas que mitiguen sus efectos.



Figura 6.16 Estados con sequía Extraordinaria o Catastrófica durante El Niño 1963

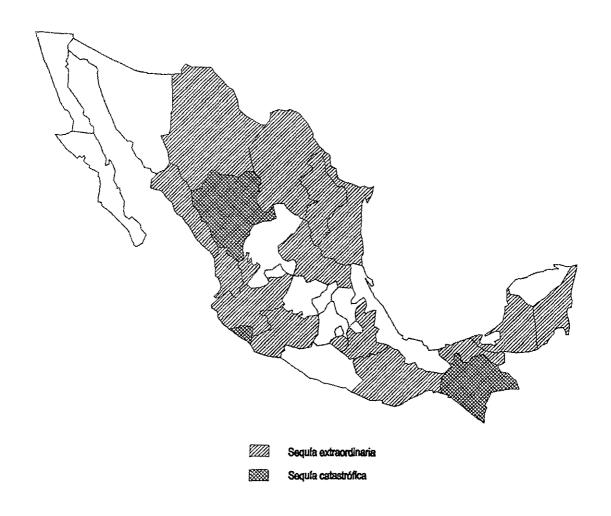


Figura 6.17 Estados con sequía Extraordinaria o Catastrófica duranta El Niño 1965

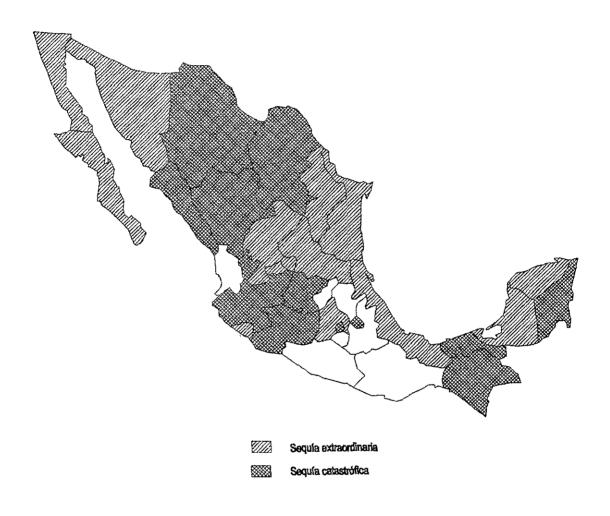


Figura 6.18 Estados con sequía Extraordinaria o Catastrófica durante El Niño 1969



Figura 6.19 Estados con sequía Extraordinaria o Catastrófica durante El Niño 1972



Figura 6.20 Estados con sequia Extraordinaria o Catastrófica durante El Niño 1976



Figura 6.20 Estados con sequía Extraordinaria o Catastrófica durante El Niño 1976

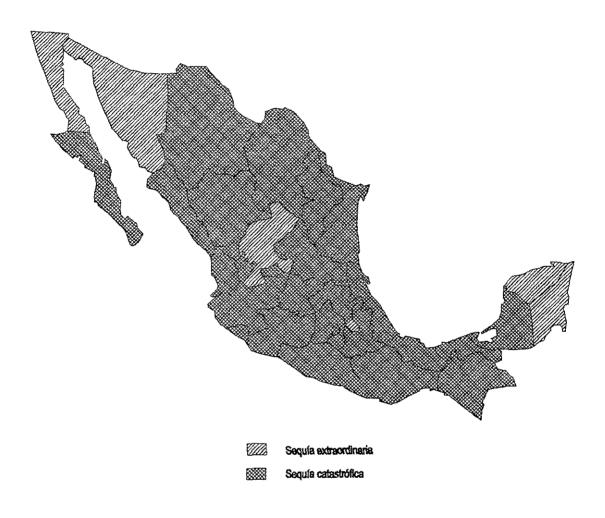


Figura 6.21 Estados con sequía Extraordinaria o Catastrófica durante El Niño 1982



Figura 6.22 Estados con sequía Extraordinaria o Catastrófica durante El Niño 1986

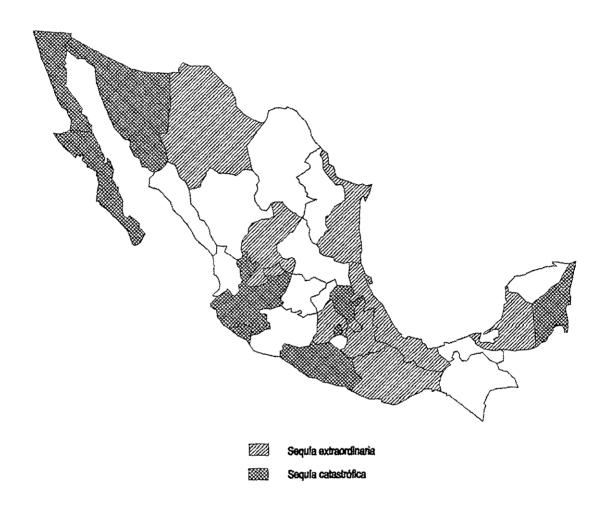


Figura 6.23 Estados con sequía Extraordinaria o Catastrófica durante El Niño 1987

6.8 El futuro de la planeación hidráulica en nuestro País.

A lo largo de este trabajo se ha presentado evidencia sobre la conveniencia de modificar las cifras empleadas para la planeación de la distribución del agua a los diferentes usuarios. El futuro de la distribución del recurso debe sustentarse en los posibles episodios de sequía, que de acuerdo con lo analizado aquí se presentan y duran en promedio en el país cada 4 y 2 años, respectivamente.

Con los resultados obtenidos mediante la generación sintética es posible determinar cual será, después de la sequía de un año, la que tiene la más alta probabilidad de ocurrir, así como la intensidad del déficit anual. Este déficit debe restarse del valor promedio del sitio en estudio, y así obtener el valor final de la lámina de lluvia disponible para propósitos de planeación en época de sequía.

Como ejemplo, en la Tabla 6.35 se presentan los resultados para las estaciones del municipio de Calvillo, Aguascalientes.

		Intensidad + adversa	%	Duración Esperada	Intensidad	%	Lámina Disponible
	Hp med	registrada	a la	Sequia	Simulada	a la	En sequia
Estación	(mm)	(mm/h)	Media	(años)	(mm/h)	Media	(mm)
9	585	87	14	2	100	17	485
11	550	204	37	2	108	19	442
12	616	234	37	2	123	19	493
15	435	138	31	2	91	20	344
20	682	163	23	2	200	29	482
23	575	108	18	2	97	16	478
78	596	196	32	2	118	19	478
Municipio	577	155	26	2	120	21	457

Tabla 6.35 Intensidades histórica y simulada para las estaciones del municipio de Calvillo, Ags.

Como puede observarse, la presencia de la sequía en el municipio reduce en promedio el 21% de la lámina media anual, es decir, de 577 mm a 457 mm. Así mismo, para el análisis puntual por estación se aprecia que la reducción puede fluctuar de un 17% a un 29%.

BIBLIOGRAFIA

Al-Mashidani, G., Lal, B. B. y Quadri, I. 1980. Drought Flow Analysis of River Tigris in Baghdad. Hydrological Science Journal. 25(4), 453-459.

Alley, W, M., 1984. The Palmer Drought Severity Index: Limitations and Assumptions, J. Climate Appl. Meteorology, 27(7): 1100-1109.

Berlage, H. P. 1966. The Southern Oscillation and world weather. K. Ned. Meteorol. Inst., Mede. Verh. 88:1-152.

Chow, V. T. (ed.)., 1974, Handbook of Applied Hydrology, Mc Graw Hill, New York.

Doberitz, R. 1968. Cross-spectrum analyses of rainfall and sea temperature at the equatorial Pacific Ocean. *Bonn. Met. Abh.* 8:1-61.

ERIC I (1996), Extractor rápido de información climatológica (C.D.), IMTA. México.

ERIC II (2000), Extractor rápido de información climatológica (C.D.), IMTA. México.

Escalante C. y L. Reyes., 1998. Identificación y análisis de sequías en la región hidrológica número 10, Sinaloa. Ingeniería Hidráulica en México. 13(2):23-43.

Ewart, C. J. y Brutsaert W. (1972) Some Generalized Characteristics of the Floods and Droughts of the Lower Mekong. *Hydrological Science Journal*. 17(3), 323-338.

Gibbs, W. J. y J. V. Maher., 1967. Rainfall deciles as drought indicators, Bulletin48, Commonwealth Bureau of Meteorology, Melbourne.

Gnedenko, B, V., 1967. The Theory of Probability. Chelsea.

Gottschalk L. Tallaksen, L. M. y Perzyna G., 1997. Derivation of Low Flow Distribution functions using Recession Curves. *Journal of Hydrology*, 194:239-262.

Gumbel, E. J., 1958. Statistics of Extremes, Columbia University Press, New York. USA.

Gustard, A., 1993. Catchment and Regional Modelling of Low Flow, FRIEND, Vol 1, Chapter 3, Hydrological Studies, Institute of Hydrology, Wallingford.

Haan, C. T., 1977. Statistical Methods in Hydrology. The Iowa State University Press, 63p.

Hildebrandson, H. H., 1897. Quelque recherches sur les entres d'action de l'atmosphere. K. Sven. Vetenskaps akad. 29.1-33

Ichieve, T., y Petersen, J. 1963. The anomalous rainfall of the 1957-58 winterin the equatorial central Pacific arid area. *J Meteorol. Soc. Jpn.* 41:172-182.

Institute of Hydrology. 1988, Low Flow Studies Report, Wallingford, UK. Joseph, E. S. (1970) Probability Distribution of Annual Droughts. J. Irrig. Drain. Div. ASCE, IR4:461-474.

Jenkinson, A, F., 1955. The frequency distribution of the annual maximum (or minimum) values of meteorological elements. Quaterly journal of the Royal Metheorological Society. 87:158-171.

Jenkinson, A, F., 1969. Estimation of Floods. Chapter 5. WMO, Technical note 98:183-227.

Kite, G.W., 1988. Frequency and Risk Analyses in Hydrology. USA, Water Resources Publications. 257 p.

Kuester and Mize, 1973, Optimization Techniques with Fortran, Mc-Graw Hill Inc. 500p.

Limón, D., 1995. Es Necesario Iniciar una Cultura del Agua, Época, 208: 22-23, (México).

Lockyer, N., y Lockyer,, W. J. S., 1902a. On some phenomena which suggest a short period of solar and meteorological changes. *Proc. R. Soc. London.* 70:500.

Lockyer, N., y Lockyer,, W. J. S., 1902b. On the similarity of the short-period pressure variation over large areas. *Proc. R. Soc. London.* 71:134-135.

Lockyer, N., y Lockyer, W. J. S., 1904. The behavior of the short –period atmospheric pressure variation over the earth's surface. *Proc. R. Soc. London.* 73:457-470.

Mantua, N. J., Hare S.R., Zhang Y. Wallace J., y Francis R. 1997. A Pacific decadal climate oscillation with impacts on salmon. *Bull. Meteorol Clim.* 19:1399-1410

Matalas, N. C., 1963. Probability Distribution of Low Flows. Statistical Studies in Hydrolgy, USGS Prof. Pap. 434-A.

Medina, A y J. Espinosa., 1998. Distribución de la sequía en México. Tlaloc. 12: Pag. 26.

Millán, D., 2001. En puerta, crisis por agua, Reforma, Sección Nacional, 8a-8b.

Minobe, S. 1997. A 50-70 year climatic oscillation over the Nort Pacific and North America. Geophisical Research Letters. 24.683:686.

Mood, A, M., Graybill, F. y Boes, D. C., 1974. Introduction to the Theory of Statistics. Mc Graw Hill. 283p.

Mohan, S., C., Rangacharga., 1991.A Modified Method for Drought Identification, *Hydrological Science Journal*, 36(1):11-21.

Nathan, R. J. y McMahon, T. A., 1990. Practical Aspects of Low Flow Frequency Analysis. Water Resources Research. 26(9), 2135-2141.

NERC, 1975, Natural Environment Research Council. Flood Studies Report, Vol I, Hydrological Studies, Whiterfriars Press Ltd, London. 51.

Philander, S. G., 1990. El Niño, La Niña, and the Southern Oscillation. USA. Academic Press, Inc.

Polarsky, M., 1989, Fitting Distributions to Annual Minimum Flows of Different Duration. FRIENDS in Hydrolgy, IAHS Publication. 187: 97-104.

Quinn, W. H., Zopf, D.O. Short, K. S, y Kuo Yang, R. T. W. 1978. Historical trends and statistics of the Southern Oscillation, El Niño, and Indonesian droughts. *Fish. Bull.* 76:663-678.

Raynal, J., 1996. Maximum likelihood Parameter Estimators for the General Extreme Value Distribution for the Minima, *Hydrological Science and Technology Journal*, 10(1-4):140-149.

Reyes, L. y C. Escalante., 1998. Análisis de frecuencia de gastos mínimos anuales con distribuciones mezcladas. Memorias XVIII Congreso Latinoamericano de Hidráulica. Oaxaca, México. Octubre 1:321-327.

Salas, J. D., J. W. Delleur, V. Yevjevich y W. L. Lane. 1988, Applied modelling of hydrological time series. USA: Water Resources Publications 484p.

Sánchez, J. 2000. Pronóstico (2000-2010) de la ocurrencia de fenómeno El Niño/Oscilación del Sur (ENOS), de huracanes y de sequías en México. *Memorias XVI Congreso Nacional de Hidráulica*. *Morelia* Michoacán. Noviembre .1:209-214.

Sancho, J., 1983. Drought characterization and impact mitigation measures in México. Chapter 9:259-269 in Coping with droughts. USA: Water Resources Publications, Yevjevich, V., editor.

SEGOB, 2000. "Desastres Naturales: Sequías". Secretaría de Gobernación de México. www.gobernación.gob.mx

Schulz, E. F., 1976. *Problems in Applied Hydrology*. Chapter 2. Aplications of Elementary Statistics in Hydrology. USA: Water Resources Publications pp 31-73.

Tase, N., 1976. Area-deficit-intensity characteristics of droughts. *Hydrology paper 87*. Colorado State University. USA.

Terán, A., Rivera, F., y Medina A. 2000. Análisis de la oscilación decadal del Pacífico y la probabilidad de sequía en el norte de México. *Memorias XVI Congreso Nacional de Hidráulica*. Morelia Michoacán. Noviembre .1:1023-1028.

UNESCO, 1979. Map of the World Distribution of Arid Regions, MAB Tech. (Notes 7).

Walker, G. T., 1923. Correlation in seasonal variations of weather. *Memories of Indian Meteorology Department*. 24(4):75-131.

Wiener, A.., 1972. The Role of Water in Development, An Analysis of Principles of Comprehensive planning, USA, Mc Graw-Hill, Water Resources and Environmental Engineering Series, Chapter 32: 419-428.

Yevjevich, V., (ed)., 1983. Coping with droughts. USA: Water Resources Publications 417p.

APÉNDICE A

Características de las sequias en la República Mexicana

								ESTADO AGUA	ASCALIENTES					****************	b	Pariodicidad	Duración
				No forms	Hp (mm)	U- /\	Hp (mm)		Hp (mm)		Desylación % a la media para el	dureción (sños) seguis	déficit acumulado en la seguia más	intensidad sequia periodo más fergo	% con respecto Hp media anual	Funs	promedio
	ESTACION	Hp (mm) media shual	Hp (TET) desv sid	Hp (mm) coef exem	cost critosts	Hp (mm) coef vertectö⊼	1er DECIL	Ye (after)	mis edverse	Tr (afios)	año más critico	más adversa	larga (mm)	(mw/año)		leicio saquia	eoquia (sños)
1	6	424	118	0.76	4 04	0.27	272	12	215	27	50	8	398	49 55	11 12	35 45	29 34
2	7	440	184	0.89	6 35	041	163	15	60	26	81	7	388	າລ 150	27	41	26
3	8	538	179	0 57	4 15	0.33	306	8	228	12 30	58 48	5	904 787	150 87	2(14	47	32
4	9	585	151	0.83	44	0.26	380	13	307 279	41	48 58	R	1551	193	29	45	26
5	10	655	194	-0 07	258 471	03	351 378	19 6	275	11	47	7	1429	204	37	5.6	31
-	11	550	176 166	0 94 -0 21	423	0 32 0 27	307	28	238	54	52	5	1173	234	37	5	3
:	12 13	616 370	147	0 17	2 99	039	153	15	95	30	75	6	1093	182	49	3.6	21
٥	14	403	130	071	4 49	032	170	29	105	68	74	8	748	93	23	47	31
10	15	435	127	0.07	3 39	0 29	254	11	204	20	54	5	694	138	31	3.6	2
11	16	515	189	201	9 17	0.37	383	6	307	17	41	3	301	100	19	3,3	22
12	17	679	191	1 25	6 32	0 39	275	8	180	18	63	6	845	140	29 17	4	2.2
13	18	447	120	-901	291	0 27	230	23	178	47	61	7	543	77 142	30	42	29 29
14	19	465	158	1 23	7 05	0 34	303	7	217	15 10	54 58	13	853 2119	163	30 23	35	4
15	20	682	127	3 48	19 32	0.62	523	4	293	28	53 60	lj É	983	163	30	68	36
15	21	531	154	-0 19	3 5 3	0.29	280 311	16 13	214 214	35	59	7	532	76	14	44	25
17	22	\$21 525	170	161 -001	8.25 3.25	032 023	331	36	277	80	52		551	108	18	45	27
18 19	23 24	575 425	132 133	-0.01	318	031	207	24	160	45	63	i	588	147	34	48	22
20	25	442	145	0 52	4 07	0.33	174	40	102	101	77	9	525	58	13	43	32
21	26	454	153	0 23	295	0.33	245	13	184	28	60	4	700	175	38	34	19
22	27	524	170	0.55	3 48	0.32	281	17	209	36	61	7	997	142	27	45	3
23	28	475	151	0 16	2 51	0 37	213	8	154	18	62	6	541	90	22	46	2.6
24	29	282	184	-0 15	3 02	037	86	28	44	57	85	11	803	73	25	65 57	36
25	30	495	162	0 88	4 25	0 32	275	15	202	35	60	9	1050 548	116 162	23 39	28	3.8 1.8
26	31	459	119	-0 53	4 19	0.5	217	36 6	169 206	71 11	64 53	3	548 649	162	37	5	1.8
27	32	433	157	0.37	3.36 2.96	0.36	263 245	15	204	28	52	•	694	138	32	34	18
28	33	422	123 110	-0 06 0 32	3 47	029 03	219	11	177	21	53	ž	458	114	30	3	2
29 30	34 35	353 403	175	0.61	433	043	219	ï	158	19	61	4	621	155	38	35	2
31	41	476	162	1 41	6.26	034	314	9	237	22	51	14	907	64	13	62	41
32	45	467	174	0.55	4 64	037	234	В	169	11	64	8	578	72	\$ 5	7	3
33	47	540	151	-0.81	4 04	0.28	268	22	218	36	60	6	801	133	24	6	26
34	73	475	131	-0 76	4 42	0.27	262	12	216	17	55	4	615	153	32	55 4	2
35	74	466	185	-0.71	3 85	0 39	182	10	125	23	74	5	883	176 82	37 19	3	25 18
35	75	431	151	0.26	5 13	0.35	199	0	142	0	68 4 1	•	330 451	112	25	4	26
37	76	431	109	-0.21	4 16	0.25	294	0 10	258 307	16	49	2	590	196	32	ì	3
35	78	596	185 125	0 18 -0 04	379 395	0.31 0.34	364 191	10	147	20	60	3	326	108	29	3.3	1.8
39 40	79 60	362 449	203	-0 52	4 82	0.54	118	21	43	35	91	4	934	233	51	5	25
41	81	176	149	0.81	421	084	56	5	17	9	91	4	483	120	68	3.5	4
42	82	338	130	-0 84	5 46	038	95	35	49	64	88	4	564	141	41	35	25
43	83	285	169	0 14	2.55	0.59	112	7	68	12	77	4	400	100	35	45	3
44	84	337	174	0 07	4 95	0.51	91	11	25	17	93	4	772	193	57	3.5	25
45	85	356	180	-0 G8	3 47	051	121	10	61	20	63	4	689	172	48	35	3
45	86	453	197	-0 83	44	0.43	107	19	44	30	91	5	911	182 101	40 27	5 4	3 35
47	88	362	53	-0.63	431	0.25	196	25	164	47 37	55 6 9	4	405 652	101 217	27 49	3	35 25
43	89	437	172	-1 07	€1 3.49	0.39	112 191	23 9	52 142	37 17	66 66	4	787	196	45 47	4	25 25
43	90	410	162 235	-0.54	3 49 4 13	039	ועו 299	17	226	29	64	3	655	218	34	45	2
59 51	94 81	627 405	235 95	-0 45 0 06	387	037 0.23	318	6	224	8	28	ä	216	72	17	4	2
51 52	95	725	306	0.54	681	0.42	332	18	223	25	70	2	615	307	42	3	2
,,	PROMEDIO	451	163	9.24	4 65	9.37	240	15	175	30	54	•	726	140	31	4	3

Tabla A.1 Características de las sequías para cada una de las estaciones disponibles en el estado de Aguascalientes

								ESTADO BA	JA CALIFORNIA							5. T. L. 14.4	
	ESTACION	Hp (mm)	Hp (mm)	Alp (mm) coeff assim	Hip (mm) conficuations	Hip (mm) coef veriación	Hp (mm) ter DECL	Tr (sños)	Hp (mm) más sáversa	Tr (años)	Desyración % a la media para el año más critico	duración (años) seguia más adversa	deteit acumulado en la sequia más (arga (mm)	siupes bableneini ograf sám oboheg (oña/mm)	% con respecto Hp media enusi	Periodicidad anual Intolo sequia	Duración promedio segula (sños)
Γ,	2	media smusi 48	desv std 53	2 35	11.4	109	50	13	17	23	65	6	213	35	72	5	34
2	3	87	94	1 92	681	108	39	3	6	7	94	13	694	53	60	74	48
•	ĭ	326	189	0.78	386	0 57	99	13	26	29	93	7	1229	175	53	5 5	26
ž	5	257	181	129	4 92	07	73	7	1	15	100	7	856	122	47	46	26
5	6	133	97	1 89	7 56	0.72	72	4	33	8	76	7	413	59	44	42	2 4
6	7	45	41	0.91	3 61	091	12	5	1	15	98	4	96	24	53	3,3	1,8
7	8	199	108	1 33	5 65	0 54	107	5	65	10	68	6	557	92	46	5.3	3
ε	3	75	39	0.46	301	0 52	24	17	10	42	87	3	86	28	37	3 B 3	22
£.	10	147	72	-0 17	3 91	0.49	29	41	2	106	99	3	156	52	35 47	38	16 28
10	11	67	51	0.95	3 21	075	25	6	10	12	86 98	5 5	161 121	32 24	35	43	3
1.	12	67	48	1 13	5 £5	071	22	7	2 94	14 16	98 74	7	513	73	20	48	32
12	14	350	203	136	5 12 5 41	0 58 0 83	176 36	6 3	94 B	6	90	, A	188	47	58	55	34
13	15	60 201	67	1 32 1 76	834	036	175	5	139	10	40	7	357	51	22	6	33
14	17 19	231 302	84 166	-0.08	3 01	055	86	15	37	30	89	à	471	117	38	5.5	33
18	20	50	50	2 42	12 99	098	99	13	26	29	48	4	98	24	48	4	3
17	21	496	272	D 89	4 46	054	119	28	9	77	99	6	964	160	32	46	25
13	22	151	144	2 48	105	0.96	75	4	5	13	97	12	843	70	45	64	42
19	23	135	132	2 81	14 27	0.97	74	3	4	11	98	10	767	76	56	65	42
20	24	314	173	1 36	5 72	0.55	26	4	6	12	99	8	656	82	26	9	45
21	27	56	47	0.96	4 09	0 83	17	7	1	16	99	7	193	27	48	5.4	33
25	29	315	152	1 36	5 02	0 48	217	3	164	7	48	7	693	99	31	48	26
23	30	345	211	0.58	3 83	061	81	8	3	11	100	4	763	190	54	33 33	23
24	31	143	90	0.88	4 35	0.63	53	7 2	14	13	91 57	7	571 498	81 71	56 43	33 75	23 4.3
25	32	165	92	184	799	055	109 23	9	71 3	18	97	5	354	70	87	39	21
25	34	83 224	49	0 67 0 72	4 25 3 84	0 61 0 54	23 56	14	2	26	100	6	489	81	36	45	28
27	35 36	221 348	121 177	0.82	504	051	86	23	6	39	99	7	621	88	25	36	25
23 23	37	343 71	45	096	514	0 63	23	8	4	15	95	3	139	46	64	3.8	22
30	38	188	105	0 67	3 17	0.56	71	10	28	19	88	14	1221	87	46	54	33
31	339	113	93	251	10 47	0.82	70	4	32	20	72	В	345	43	38	7	53
32	49	105	73	0.98	3 98	0.69	43	6	17	12	84	4	183	45	42	38	24
33	41	103	74	1 03	461	071	35	5	3	11	98	5	188	37	35	39	23
34	42	104	58	0.41	3 68	0 55	43	8	24	14	77	6	263	43	41	5	27
35	43	114	71	071	3 53	0 62	34	9	3	19	98	8	429	53	46	44	28
36	44	125	67	1 34	686	0.53	50	13	17	23	87	8 9	271 765	33 85	26 27	46 45	35 29
37	45	313	180	98.0	4 45	0.67	1.8	18	3	36 11	100 99	9	230	85 25	2/ 39	4 S 5.8	4
3.5	46	64	57	1 81 1 02	7 43 4 27	0 89 0 7	23 48	5	28	12	72	5	202	40	40	3.5	27
ĒĒ	47 48	99 165	69 92	041	4 93	0.55	40	13	4	25	98	4	148	37	22	55	2.7
43 41	48 49	354	212	0.83	4 08	0.59	97	14	13	30	97	7	1072	153	43	4	23
(2	50	112	63	0 23	371	0.56	39	9	19	16	84	6	252	42	37	6	3
43	54	252	154	25	12 12	0.61	167	4	103	12	60	10	700	70	27	11	55
44	55	197	131	1 43	5 88	0.66	76	8	16	18	92	10	595	59	29	46	29
45	56	215	124	1 57	6 75	0 57	89	8	26	19	88	10	679	67	31	63	37
45	57	271	125	0 57	2 58	0 46	159	4	115	19	58	7	440	62	22	4	24
47	\$8	138	98	2 48	12 46	071	67	6	13	16	91	8	442	55	39	6	4
46	59	108	75	071	4.71	0 69	33	8	6	14	95	6 8	311 691	51 6 6	47 28	3 54	3
43	60	301	176	0.93	474	0.58	88	11	8	26 7	98 86	8 8	321	40	35	33	3 27
50	61	113	63	09	5 74	0.61 0.51	47 58	24	16 1	51	100	4	363	90	31	28	2
51	62 63	282 152	145 113	0 19 1 05	4 91 4 13	073	59	5	13	13	92	8	642	80	52	7	4
52 53	64	152 255	184	111	378	072	110	6	45	17	83	10	1059	105	41	5	3 4
54 54	55 55	244	145	129	\$ 75	0 59	74	11	í	28	100	10	642	64	26	59	39
55	66 66	369	227	122	45	061	197	3	114	В	70	10	1290	129	34	67	45
56	67	357	226	0 91	4 67	0.63	108	11	25	23	93	7	1040	148	41	47	2.5
57	68	213	91	0 37	3.05	0.42	62	15	44	32	80	6	320	53	24	45	23
58	69	195	116	1 44	681	0 59	59	11	1	26	100	7	399	57	29	5 t	31
59	70	305	164	0.63	5 11	0.53	73	12	1	17	100	6	658	109	35	36	23
60	71	217	113	0 95	4 79	0.52	72	15	19	35	92	в	413	68	31	52	27

Tabla A.2 Características de las sequías para cada una de las estaciones en el estado de Baja California

ESTADO	BAJA (CALIF	ORNI
--------	--------	-------	------

											Desvinción % # %	duración (años)	déficit acumurado	intensidad soquia	% con respecto	Periodicidad	Duración
	ESTACION	Hp (mm) media anuali	Fip (Met) desv std	Hp (mm) coef asen	Hp (mm) coef curtosis	Hip (John) Storf Yanackin	Hp (mm) fer DECAL	Tr (eños)	Hp (mm) más edversa	Tr (años)	media para el año más critico	sequis esis adversa	en in sequia más larga (mes)	periode más latgo (mm/año)	No modu anual	enuel Inicio seguie	promedio sequia (sños)
51	72	251	121	106	5 17	0.65	72	14	19	35	93	9	507	(AMAGEN) 56	22	3.5	3
67	79	756	126	433	8 17	0.49	50	19	7	27	99	3	32	10	3	35	- 2
61	13	12	146	2	9 48	081	ũ	7	,	17	99	Š	457	01	**	55	1
ü		142	M.	0.28	571	9 59	34	11	ŕ	15	96	ž	137	, ,	33	3	;
72	*	250	130	0.35	406	0.52	64	20	15	43	94	3	396	132	50	47	3
¥	v.	315	131	074	336	0.41	204	3	166	13	48	6	226	37	11	3.3	2.6
67		78	114	128	6.64	0.55	122	5	a.	11	60	3	77	25	12	33	18
61	90	215	80	901	5 07	0 37	105	12	n	17	65	2	225	112	51	3.5	2
63	52	198	58	074	3.36	0 44	127	5	101	14	49	3	168	56	28	3	2
73	\$3	292	123	-0.63	464	0.62	83	19	37	34	58	4	472	118	40	5	3
71	55	251	174	G 73	3 92	0.65	102	7	42	13	85	6	683	113	42	33	2.5
72	94	283	142	0.96	5 t4	0.5	122	9	67	12	n	3	174	58	20	3.3	18
73	ę.	Ð	31	-0.43	5 12	944	13	33	1	67	99	4	61	15	21	35	27
71	90	60	70	28	1267	1 15	26	2	1	10	99	4	181	45	75	4	23
75	1,1	71	57	12	6 45	0.79	22	10	1	26	99	6	95	15	21	5	3
76	192	€.	29	1 32	7 07	071	15	8	4	23	90	6	75	12	30	4	Ą
77	174	245	123	071	3 92	0.51	511	13	11	31	72	3	66	22	8	3	2.2
7₹	175	351	305	158	1125	0.68	88	11	8	25	98	3	416	139	39	2.5	17
79	106	184	145	1 39	5 94	0.75	111	13	71	31	62	6	334	55	29	3.5	33
50	527	ä	52	2 21	1134	1 13	22	4	1	12	99	5	159	31	5 7	7	25
81	158	302	145	6 €3	478	0.45	139	12	88	27	71	5	785	57	18	3.5	3
2	102	427	95	168	5.85	0.89	32	\$	1	11	100	3	130	43	40	3.5	3
23	142	160	115	157	7 38	0.73	70	9	27	29	84	6	263	43	26	3,5	33
B4	111	198	124	109	6.83	0 63	17	9	30	18	85	5	253	50	25	3.5	3
55	114	362	251	0 16	5.43	0.63	126	15	63	36	83		442	110	30	2.5	2
	158	253	154	001	4.27	0.52 0.56	58	12		23	99	3	90	30	11	3	1.8
• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	119	325 358	183	0.24 0.56	5 47	053	72	24	6	30	99 83	3	161	\$3	16	4	2
86	121	256	192 133	1.13	431 7.24	044	126 171	16	97	35	63 54	•	574 386	95	26	2.5	27
69	127	111	153	1 12	7 12	078	1/1 38	13	ai V	35 20	59	3	350 202	71	23	:	35
9 51	144	115	69 58	-0 64	3 99	062	26 27	7	′	13	92 92	9	134	.53 67	28	•	3.5
•	PPOMECHO	198	118	164	5.95	964	21 7 6	10	ž	13 22	92	'	419	67	37	:	;
	FFUNERUG	.,,,	110	.04	- 20	7.41		10	a.		•	•	413	47	a!		3

								ESTADO BAJA C			Desvisción % a la	duración (años)	déficit acumulado en la seguia más	intensided sequia periodo más izazo	% con respecto Hp media enual	Periodicidad anual	Duración promidio
22	HORDATZE	Hp (1995) Prečia srstal	Hp (rum) óe≼r itt≑	Hp(mm) çomins⊬m	Hip (mm) coef custoses	Hp (mm) conf vacueota	Hp (mm) ter DECK	Tr (effor)	Hp (mm) más schrensa	Tr (años)	media para el año más critico	sequia más adversa	en la saqua mas iarga (mm)	(mulajo) Serioso usas zarĝo	ub Usons sinta	inicio seguia	scoulz (años)
~ ,		154	ы	0 19	4 58	0 55	53	12	25	23	84	6	287	47	30	2	3.5
ż	3	223	128	0.58	3.5	0.57	65	11	16	25 13	93 93	4	318 419	79 52	35 52	3.2 4.5	19 38
3	1	99 182	71	15 058	607 863	071 05	40 43	5 22	7	13 54	100	6 7	484	52 69	37	3.9	
,	5	182 78	91 52	0.50 0.7 ₆	267	074	31	5	12	13	85	4	224	56	71	3.9	
ř	,	380	195	-0.003	265	0.5	105	16	313	31	92	7	1039	148	38	46	2.6
2	ŧ	\$35	459	5.5	3.8	181	294	1	26	10	99	72	2422	110	47	78	
ŧ	5	156	123	115	581	170	53	2	8.2	6 9	96 88	9	1237 166	137 41	52 56	4.8 3.6	
\$ 15	10 11	73 2.6	52 117	0.75 0.73	373 436	0.7 0.57	26 61	6 12	9 111	24	95	5	500	100	48	37	18
1.	12	190	1,0	124	606	0.53	65	9	10	17	95	5	269	53	27	39	
12	13	136	1.0	1 32	13	013	65		5	ъ	97	4	424	106	77	43	
•3	14	\$ 7	45	137	5 52	0.69	22	7	15	. 6	78	4	110	27	40	3.5	
14	15	\$¢	87	9.85	474	0 69	33	5	3	10 9	97 100	10	263 953	65 95	67 93	41 32	2,0 1.6
15	15 17	132	80 272	0.65 4.04	47 21 &	076 266	35 179	•	j	, 6	95	10 11	845	76	37 57	9.2	
15 17	13	372	190	0.83	3.59	051	148	9	70	19	82	6	659	109	29	5	
1	12	0	43	106	3.65	102	16	3	1	8	95	6	210	35	83	48	
13	20	182	51	0.77	497	0.5	66	9	25	17	87	4	173	43	23	3.5	
70	22	187	129	984	4 24	0.58	64	11	11 9	23	91	5	183	36	19	3 4.9	
21	23 24	84 8	127 43	0 94 0 62	372 453	0_1 0.72	107 16	13 10	54 0.4	19 19	79 100	b 5	454 101	75 20	29 30	5.5	25 23
22 23	8	57	63	162	994	122	50	2	0.4	10	100	ă	167	41	71	4	40
24	2,	43	40	53.0	32	0.82	15	5	1	11	\$3	9	215	23	46	44	
8	28	124	78	1 22	5.9	0.75	38	5	04	11	100	9	721	80	76	4	26
75	8	126	76	1 31	4.73	071	36	Ţ	3.7	19	87	15	698	45	43	5.2	
27	3,	193	120		5 12	0 62 0 6	68 109	7	9 58	14 9.	96 13	5	562 365	112 73	58 34	37 6	21 27
21 25	31	211 243	126 137	1 ¢2 0 54	461 338	0.56	104 95	7	∞ 47	13	81	5	390	78	32 32	ì	2.0
3*	34	138	76	215	956	0 72	52	á	12	12	69	i	206	51	47	3.9	
3*	35	128	89	683	3 59	07	38	7	1	14	100	4	184	48	36	31	19
32	36	3∹5	171	1 🕽	5 34	0 43	218	6	127	12	59	6	178	129	32	4.9	
23	37	179	113	103	4 15	063	75	5	27 15	12	85 99	•	359 603	89 67	49 67	3.6 4.2	
34 35	33 33	100 150	154 96	5.89 1.13	457 493	155 064	124 49	1	35	19	98	4	485	121	80	3.7	
3€ 35	33 (1	96	67	0.65	42	0.69	33	5	6.2	11	94	6	252	42	NS.	48	
17	ë	125	\ddot{n}	125	6.65	0.58	44	8	6	17	96	6	428	71	56	41	2.2
3.6	Ð	80	81	* 46	5 37	1	35	2	4	1	95	6	245	40	50	4.2	
39	45	83	π	104	3 45	0 93	27	4	13	17 7	99	4	171 345	42 51	50 83	3.2 4.3	
40 41	47	68 415	72 154	158 07	5 87 4 39	106 039	30 169	1 22	! 95	52	99 78	6	133	3) 91	83 21	4.1	
£2	45 50	315	177	128	532	0.56	106	13	24	33	93	7	189	140	ü	4.6	
ã	51	413	267	0.83	397	0.65	128	7	3	14	100	12		200	48	45	29
ч	52	90	6.5	146	5 7	072	32	7	1	17	99	6	307	51	56	42	
Ã.	53	260	129	091	451	0.5	113	7	55	13	79	4	509	127	45	3.2 3.1	
#6 17	54 55	240 97	130 78	0 72	359 42	054 08	118 51	5	63 22	12	74 78		593 351	98 58	80 59	39	
43	56	163	121	0.78	353	074	50	5	1	11	95	ě	900	182	65	41	
6	57	51	*2	102	4.23	0.82	16	4	1	9	99	4	146	38	70	36	
5C	58	318	150	0 84	3.44	0.5	168	5	102	11	58	5	445	89	27	51	
51	₩	380	213	0.74	4 (9	0.57	127	6	29	17	93	7	1689	241	63	3.8	
22	6;	132 308	EZ.	1 09 0 93	4 29	081 043	37 115	4	1 46	10 30	100 86	6	416 560	69 93	67 30	47	
53 54	€2 53	308 197	149 83	213	375 8.76	084	115 50	13	70	9	94	6	287	47	Z.	4.2	
55	23 64	471	253	014	288	054	111	15	24	29	95	9	1301	14	30	7	
56	65	122	104	131	4 02	0.86	41	4	5	12	96	11	802	72	58	6.3	4.3
23	55	164	101	102	3 85	07	64	5	10	13	94	5	406	ål	56	3.8	
58	67	385	142	0 18	3 02	037	156	16	103	28 14	74 97	4	433 321	108 80	28 87	3.2 3.8	
59 66	63 83	119 132	105 A9	16) 0.54	5 43 3 94	0 68 0 68	49 33	5 10	4	14 20	100		230	80 46	57 34	4.4	
25	83	175		y.31	324	700	-33	10		***	140	•	200	***	24	***	2.4

Tabla A.3 Características de las sequías para cada una de las estaciones disponibles del estado de Baja California Sur

								ESTADO BAJA C	ALIFORNIA SUR								
	ESTACION	Hp (men) media erwali	Hip (mess) deary stal	Hip (mm) coef turn	Hp (mm) coef, curtocia	Họ (mm) soại varación	Hp (mm) for DECIL	Tr (eftoe)	Hp (mm) más adversa	Tr (años)	Destración % a la media pere el año más critico	duración (años) sequiz más adyecsa	difficit scumulado en la sequia más larga (mm)	intensidad saquta poriodo más iargo (mmisto)	% con respecto No media anual	Periodicidad arxed inicio sequia	Duración promedio seguin (años)
€!	13	44	52	2 02	98	1 17	19	2	1	121	65	3	113	37	84	3	1.6
£3	n	5:5	157	-0.21	3 29	03	242	26	184	53	65	6	659	109	21	3	22
E3	73	ម មេ	84	156	6.56	18.0	45	2	15	13	85	5	345	57	58	5.5	3.7
£4.	75	226	915 98	128 045	466 3.23	615 043	81 115	12	25 81	12 28	79 65	5	336 398	67 132	41 58	3,6 4,2	
e,	76	85	83	117	369	098	30	"	3	20 R	97	13	3590 673	132	56 50	4.2 6.7	22 42
E'	n	235	511	0.35	275	047	106	9	66	18	72	"	403	100	20	45	24
66	at	321	154	0.53	367	0 48	125	17	66	40	an an	i	432	120	37	34	1.6
61	55	75	90	1.29	5 99	12	25.5	2	1	9	99	3	186	62	82	5	3.0
7:	9€	205	95	0.47	3 69	0.46	89	12	54	24	74		256	54	26	4	23
71	37	147	109	0.88	3 59	074	47	6	12	16	92	4	275	68	46	32	18
72	54	ద	75	2 14	10 18	0.89	34	6	4	20	96	4	190	47	\$5	5.5	40
73	99	125	114	109	3 67	0.9	49	3	14	11	89	6	503	83	65	3.3	2.8
14	100	90	72	145	61	08	40	5	13	12	85	6	129	21	23	5.5	4.0
75	102	85	74	1 13	451	D 85	27	6	2	14	98	•	237	59	68	5.5	2.5
75 77	123	129 322	102 1 43	154	591	0.79	55		20	14	85 56	•	282	87	36	27	2.4
76	125	125	93	138	284 703	0.44 0.74	187 43	2	144 5	15 14	96	4	490 135	122 68	37 54	5	3.0
79	126	89	83	0.74	143	093	ъ. Э	2	10	10	30 89	3	130 227	90 75	34 84	2.8 3.3	1.3 2.0
80	197	112	74	1.84	7 79	056	72	3	Ä,	ř	61	5	210	42	37	3.3	3.3
8 1	108	198	146	175	841	0.74	87	i	29	9	86	, ,	464	116	58	45	23
む	139	213	92	1 19	4 22	6.43	148	5	121	tt	4	Ť	268	38	17	3	37
103	110	138	112	147	6.8	0.61	42	8	1	18	100	4	3.28	0	Q	- Ā	3.0
sı	112	99	86	0 57	€ 61	9.86	25	7	3	27	97	3	198	66	66	2	2.0
\$ 5	115	68	57	1 79	7 18	0.98	24	6	1	19	99	7	215	30	u	3.5	37
55 41	115	207	137	063	3.5	066	71	1	28	14	87	3	401	133	84	4	2.0
Br M	117 115	59 95	55	2 39	11.89	0 92	33	3	135		78	5	154	30	50	5	3.5
∞	120	132	83 82	121 05	5 03 4 48	0 &a 0 62	32 34	14	\$ 5	10 32	95 97		232	58	61	4.5	20
90	121	241	₹/1	2	876	083	123	17	52	10	79	3	110 572	35 114	27 47	3 2.5	20
51	122	93	123	1.9	75	132	45	;	Ã	11	92	5	271	54	*/ 58	2.5 6	2.3 4.5
32	מי	22	30	2.21	10.48	14	10 65	2	i	5	96	i	65	16	72	5	27
93	124	93	50	464	33	054	22	11	7	31	93	2	134	67	72	Ă	1.3
¥	125	88	67	0.63	3 95	076	29	5	1	15	93	į.	233	58	65	ś	20
೫	126	119	105	144	5.68	0.68	62	3	31	8.41	74	6	281	46	38	2.6	2.7
9€	128	152	138	2 19	10 86	0.87	n	3	25	8	85	4	387	96	60	8	3.5
97	129	192	82	164	5 77	0.8	49	5	21	17	80	6	193	32	31	3	3,0
53	130	235	133	288	4.29	0.56	129	. 6	89	14	63	5	301	60	25	5	4.0
55 500	131 133	120 159	83 132	1 18 1 1	564	0 69 0 83	47 42	12 11	18	45 32	85	4	205	51	42	5,5	3.0
 ឡ	134	187	121	961	476	085 085	72	71	1 36	52 17	100 #3	\$	408 399	81 79	50 42	7 23	59
172	135	215	147	0.21	308	068	50	,	15	14	e ; 94	3	492	98	42 45	2 3 3.5	2.6 2.3
'33	137	402	240	-0 18	2 87	06	n	11	ï	18	99	ž	674	168	45	3.3 1	3.5
154	138	139	117	164	79	084	59	4	15	11	90		326	54	38	23	2.3
105	141	155	106	0.67	3.9	0.68	63	5	30	14	51	5	278	56	35	3.5	3.0
176	143	188	85	-0 52	3.99	045	56	17	27	32	86	i	245	61	12	3	2.3
127	144	417	305	-0.33	52	049	119	11	42	15	90	3	478	159	38	4.5	2.0
128	145	96	108	1.57	5.9	112	32	3	1	10	99	4	287	71	73	6	2.3
539	147	190	90	-0.64	535	9.5	40	7	11	18	94	4	316	79	43	4	4.0
110	1 45 150	사 223	80	109	4.26	8.0	37	3	13	10	86	3	187	62	70	3.7	2.0
111 112	150 154	149	146 127	1.22 1.05	5.08 4.84	0.65 0.85	142	7	89	5 17	56 96	4	453	113	50	5	2.7
111	155	10	53	151	165	0 ES	15 25	7	18	11	96 75	:	368	92 33	61. 47	5	13
114	156	255	118	111	61	0.46	16	11	99	28	62	:	135 277	33 55	4/ 21	4	23 40
115	158	151	106	263	13.29	97	115	"	79	7	42	i	203	67	44	3	2.3
115	157	159	83	0.21	5.4	0.52	59	i	31	60	81	í	238	59	37	,	2.5
ra ra	OMEDIO	170	\$11	115	5.40	0,74	70	7	26	18	Ä	i	428	75	49	4	3
																	-

Tabla A.3 Características de las sequías para cada una de las estaciones disponibles del estado de Baja California Sur (Cont').

								ESTADO, COA	MLA								
_	ESTACION	Hp (no) external	šijo (mm) desv std	Hp (nm)	Hip (m/c) coef curtosis	Hip (mm) conf variación	Hip (man) for DECTL	Tr (artica)	Hp (mm) mis adversa	Tr (años)	Desviación % a ta media para el año más critico	duración (afice) aequit más adversa	déficit acumulado en is seguia más terga (mm)	intersidad sequia periodo más iargo (mm/año)	% con respecto Hp medis anual	Periodicidad anusi Inicio seguia	Duración promedio esquia (sños)
. ES	3	467	533	34	16	114	407	1 (2104)	134	6	72	17	3757	221	47	12 7	B.C
,	- 7	231	87	07	451	038	142	i	110	14	53	ï	158	52	22	3.2	1.6
i	5	365	171	0.24	379	0.47	122	16	55	33	85	ĭ	143	35	9	32	24
i	ē	ซีเ	ē ?	041	3€7	035	150		132	18	48	i	282	70	27	7	23
5	ì	112	70	0.29	234	0.38	90	14	66	32	64	ì	310	n	ii.	17	2.2
5	8	356	292	0.65	4.22	0 56	106	13	21	29	95	9	1090	121	33	4.5	3.3
į	9	178	£ ?	0.57	343	0 48	n	10	39	21	79	5	209	41	23	3.5	22
3	11	195	116	179	9.6	0 59	82	8	21	19	90	6	410	68	34	45	2.9
	12	151	97	-0.07	4.5	0.53	50	16	72	29	魏	2	187	93	5f	3	20
'}	13	165	76	-01	3 02	0.45	42	22	13	45	93	5	280	56	33	34	18
11	15	218	119	0 37	459	0.54	84	8	42	15	81	3	405	135	61	33	15
12	15	300	143	0 15	322	6 48	65	23	€	48	98	7	539	77	25	47	29
13	18	153	109	19	1 89	071	71	6	27	14	83	4	176	44	28	4.3	25
14	29	513	296	6.5	317	0.58	144	15	33	32	94	4	815	203	39	6.5	3.0
15	21	362	158	8 05	388	0.42	83	24	2	47	100	6	1246	207	54	3.2	16
15	22	स्य	121	0 33	496	0.4	84	22	37	46	86	2	253	126	50	3	15
17	23	355	230	-03	2 35	0.58	93	10	15	15	97	7	1361	194	48	54	30
.1	, 4	360	150	G 1\$	341	0.42	104	17	43	39	89	4	449	112	31	4.2	27
'3	25	369	154	-0 001	3.45	0.42	104	43	43	105	69	4	485	121	32	3.6	25
53	21	172	93	-0.33	2.64	0.54	32	17	1	36	100	4	291	72	61	6.4	18
21	75	212	1.5	9.77	7 07	9.43	58	12	10	36	96	2	253	126	59	35	16
22	29	258	114	-0.06	2.79	0.55	69	10	21	15	90	5	728	145	69	53	3.0
73	30	353	180 150	04	3 37	0 6 5	225	3	161	14	60	2	446	223	56	3.4	15
24	31	354	150 94	G 51	3.42	0.42	136	21	12	44	80	5	526	105	29	3.5	22
×	D.	242	94 175	-0 18 0 50	3.23 3.44	039	65	35	1	69	100	9	780	86	35	48	28
73 73	33 35	37¢ 430	729	0 59 0 11	277	0.65 0.53	131	15 15	55. 30	36	95	6	1014	169	м	4.6	29
23	.5 35	187	74	054	352	0.53	103 82		30 53	42	94	4	939	234	54	4.	24
8	3,	150	133	231	1134	072	62 58	28 8	33	79 23	72 98	5	255 269	51	27	3.8	2.5
););	33	360	123	-02	2.56	035	171	12	127	23 20	96 65	•	265 585	53 146	29	52	3.2
,	41	145	67	Ø 19	402	0.45	38	18	12	35	92	:	905 (48	140 24	40	3.3	20
32	ę.	334	25/5	586	343	Ø 51	121	7	39	12	89	•	728	104	16 31	5,3	25
3,	43	791	165	0 14	5 12	0.56	70	12	3	27	99	;	250	83	28	3.5	22 15
34	ű	727	93	-0.2	283	0.42	50	29	ğ	58	96	š	313	52	23	43	24
ъ	45	322	169	106	5 57	0 52	100	13	19	30	95	ě	411	68	21	46	29
35	46	365	390	1 27	47	1 07	140	2	7	12	99	Ř	1782	222	60	9	60
3	47	382	202	0.43	3.39	0 53	163	ğ	100	23	74	ž	319	158	6 5	3.3	18
y.	e.	337	155	-0.17	272	0 45	99		40	17	89	,	481	240	71	3	15
39	45	265	185	0 93	37	07	117	6	54	13	80	7	933	133	50	43	3.5
4;	50	252	129	0.38	3 43	051	75	10	23	18	91	4	293	73	28	57	2.6
41	51	156	83	0.28	3 03	0.5	61	17	27	27	64	13	1035	79	ä	5.4	3 2
Æ.	52	306	108	1	4 63	0.35	201	9	161	15	48	4	287	71	23	5.5	3.3
43	58	155	70	4.6	4.33	0.45	45	51	23	36	86	3	151	50	32	33	16
#	60	S&S	361	2.31	11 44	0 62	349	17	189	35	68	6	580	96	16	4.7	30
45	63	264	170	6.3	4 08	0 65	62	10	7	17	98	3	591	197	74	27	2.0
46	74	327	265	-0 05	3.65	0 68	110	3	37	25	91	3	649	215	55	3	25
47	75	406	162	0.27	3 39	0.45	192	10	130	17	68	7	925	132	32	5.3	25
4	130	342	457	2.27	9.09	1 37	174	3	8	8	98	5	1033	306	60	85	4.0
	PROMEDIO	796	155	0.54	418	0.54	112	14	41	30	65	5	616	118	39	4	3

Tabla A.5 Características de las sequías para cada uno de las estaciones disponibles en el estado de Coahuila

		CO. P
E 5	IAUU	COL

		Hp (sec)	Hp (mm)	Hip (m~)	Hp (mm)	Hp (mrt)	Hp (mm)		Hp (mm)		Desviación % a la media pera el	duración (eños) acquia	deficit acumulado en la seguia más	intensided ecquis penodo más lergo (mm/año)	% can respects Hp medis anual	Periodickied enual krisio seguia	Qureción promedio soquia (sños)
n n	ESTACION	PAGE BRUS	derr std	coef asım	coef curtosis	coef yanación	ter DECIL	7; (±604) 21	más adreisa	Tr (años)	año más critico 100	más adversa E	i arga (mm) 1345	269	40	5.7	3 (mos)
1		863	436	196	11 23	0.66	257	31	15	40	96		798	159	15	3.6	19
2	2	1073	345	-1 33	5.64	034 037	200	31	40 CO	40 53	90	i	758	94	11	46	25
3	3	84)	368	-0 13	421 519	0.31	208 158	21	27 28	92	96	8	577	t62	20	3.3	23
•	:	732	243	-0.83 0.09	4.02	042	158	31	30	29	100	4	2056	342	in .	7.2	43
5	5	182	332		13	0.42	339	23		3Z	99	å	2547	283	37	4.9	31
•	- 1	751	563 261	221 106	13	0.36	118	70	13 5	59	100	,	675	112	15	4.5	23
,		731		1176	564	0.29	204	33		15	97	ï	807	201	12	17	22
8	3	1962 424	313 180	-121	5 64 5 82	037	42	30	7	49	100	5	178	35	7	5	3.6
,	12		375	-0.26	3 62	0.41	201	21	52	46	93	5	1563	332	ù	41	19
14	17	132 336	10	-0.20 -0.86	163	034	156	15	50 50	16	93	5	331	66	9	3.8	20
15	15		251	-103	6 42	0.28	178	Š	51	89	95	7	1178	168	19	3.3	26
12	15	821 864	297	-1 US -0 15	452	033	211	11	111	28	80	7	905	129	21	3.1	23
'3	15	112	252	10:	563	0.33	166	a2	59	R.E	91	ì	35	8	1	3.4	16
14	30	664 664	214	004	4 15	0.32	385	17	306	33	55	4	169	37	5	4	2.3
15	11	81	487	442	357	05	231	17	35	32	97	ģ	3416	379	38	5.6	28
,=	22	T33	326	645	5.75	044	294	12	123	11	ü	6	476	79	10	4.1	2.3
	23	129	317	4.25	278	0.43	158	30	46	63	94	5	1065	217	29	3.9	23
	×	569	332	0 12	2.88	0.49	209	16	RS.	33	88	À	876	219	32	4.3	26
*	*	\$73	313	-97	395	0.46	521	14	1	20	100	4	1291	322	47	47	21
10	36	1327	590	-07	4.83	0.44	275	34	1	n	100	5	693	138	10	4.8	21
77	A 5	761	345	-0.95	3 37	0.45	132	و	7	80	100	5	2121	424	55	41	1.8
13	A.S	1618	630	0.42	4.52	0.62	213	i i	1	14	100	2	1876	938	92	3.3	15
24	i)	752	254	-038	1.29	0.35	204	34	81	61	90	5	1782	356	46	4.3	24
25	ē.	511	134	0 15	2.87	0.15	767	7	727	22	21	2	328	164	18	27	14
75	52	575	414	-0 33	2 78	0.61	143	9	27	13	97	5	2382	476	10	6	20
27	54	979	309	-25	12.68	0.32	170	10	43	29	96	6	\$28	21	2	3	40
-	PROMEDIO	105	330	-0 17	5.34	0.41	221	23	76	47	#1	5	1143	227	29	4	2

								ESTADO CHIAP	As								D4-14
		Hp (me)	Ho(ram)	Hop (room)	Hp (ner)	Ho (frm)	Hip (mm)		No (mm)		Pesvisción % a la media para el	dursción (gňos) seguis	déficit acumulado en la sequis más	intensidad sequia poriodo mās istgo	disequen noo if Turna cibem qif	Periodicidad anual	Dursción promedio
to to	ESTACION	media anual	desir atd	cost seem	cost custoses	cost variación	INTEGL	Tr (años)	mās advetsa	Tr (uños)	eño más cribco	mās adversa	larga (mftt)	(mnvaño)		siupaq ojoini	Pequis (shot)
1	2	598	275	-0.27	2 56	0.39	327	5	238	20	66	4 g	1306 824	326 g1	45 11	5 36	37 3.5
2	3	£17	156	0.46	3 }	0.31 0.22	364 995	13 62	228 799	19 103	73 56	3	1006	335	17	26	1.6
3	4	1930 1543	41/ 221	-062 -01	5 23 479	021	979 815	76	664	140	.s. 58	6	752	130	8	37	21
		1568	352	-0.68	5 12	0 22	585	ě.	397	178	75	16	2361	236	15	43	2.3
Š	ž	1120	376	-0.69	7.25	0.32	273	59	93	95	93	3	428	142	12	3.5	18
1	E	2051	732	0 32	€ 1	G 34	436	45	5 1	102	98	11	3566	324	15 9	4.6 4.2	26 25
3	9	1902	247	0.41	2 86	0.25	733		648	16	36 100	5	494 276	98 69	5	3.8	2.0 20
3	(2	1736	Ĵij.	-212	\$2 1071	032 038	518 572	13 8	0 00 l 334	84 15	70	i	1473	368	33	3.7	20
19 11	11 12	1113 3267	426 1258	1 57 43,97	395	0.36 0.38	827	17	355	33	90	ý	9776	1086	33	5	30
17	14	1541	349	-0.37	394	0.19	1241	23	1085	40	46	5	1351	270	13	33	19
13	15	1570	330	107	5 15	0.28	205	103	40	208	97	9	1938	135	tt	56	28
90	15	1040	199	-0 05	3.4	Ø 19	688	41	603	192	42	4	378	94	9	3.8	26 18
15	53	2174	572	191	9 74	0 29	515	62	242	103	69 100	5	3365 553	673 184	30 14	23 37	19
10	19	1256	373	-1 52	848 (12)	0.29 0 18	\tt 1717	139 35	1 1 1521	290 62	45	ž	1175	293	10	4	2.2
13 13	75 21	2754 1156	493 470	-0.75 -0.61	471	01	423	23	259	43	78	ì	1852	463	39	35	23
19	22	2123	527	-2 17	112	0.28	378	21	102	31	96	5	1464	292	13	48	2.0
æ	73	958	711	254	9.75	0.74	400	15	69	111	93	21	5064	241	25	6.6	6.2
21	24	1840	264	0.39	3 51	0 14	1508	13	1410	30	24	•	780	195 275	10 18	38 42	24 23
22	25	1523	321	4.91	6.29	921 979	622 356	137 6	470 0:00 (244 15	70 100	5	1379 <i>3712</i>	412	45	4.8	31
23 24	27 28	885 777	706 262	1 &3 -0 51	8 t 5,99	0.36	306 306	21	94	31	88	5	974	194	76	3.3	28
8	25	2992	562	-035	3 31	9 15	2043	te.	1851	31	39	7	1893	270	9	5.3	2.8
×	30	1066	390	0.82	4 17	0.35	268	23	104	37	91	6	1242	201	18	77	35
27	31	1366	145	o 33	497	QU	1152	3	1093	13	20	5	177	35	2	3.5	2 G 2.0
78	33	4682	519	-0 69	3.29	0.22	2344	20 20	2016 182	33 64	51 90	4 11	3093 4328	773 393	18 21	3.5 6.6	3.6
25	33	1815	575 45	g 17 1 36	674 512	0.15 0.23	530 684	6	182 484	64 15	50 56	.,	2751	305	28	5.2	44
3¢ 31	34 35	1583 949	215	152	143	022	504	26	410	39	57	ă	516	129	13	3.6	19
37	37	1875	395	4.23	4.2	0.21	1128	23	955	43	50	3	670	223	11	3	21
B	2	3512	175	19	10	0.23	997	61	562	95	79	4	620	155	5	38	18
×	36	917	133	-0 19	2 99	0.2	584	24	501	47	45	4	413	103	11 3	36 S	21 29
×	40	1359	320	-0.22	451	0.23	752 1202	25 5	601 904	40 20	56 68	4	719 1065	102 266	ģ	37	18
35 31	41 12	274S 1436	758 531	-108 -183	6.36 8.59	0.29 0.37	239	η	54	139	97	5	1989	387	27	3.5	3.0
35	8	1927	317	430	2.75	210	1654	14	1348	31	31	3	872	290	15	3	13
36	ŭ	3353	580	-0.06	5.29	0 17	2374	19	2134	30	37	8	3103	387	11	12	50
40	45	1155	451	-0.9	33	0 41	194	22	0 001	37	100	6	2801	350	29	5.3	26
41	45	7580	681	-0 63	3,19	0.26	1639	15	1214	39	53 18	3	4202 1511	586 215	26 6	10 43	40 2.8
Q	9	3503 3141	338 622	¢ 56 Ø 15	(%) 259	0 to 0.2	3037 2574	16 .5	2901 2358	29 10	25	á	445	148	4	- 7	23
es er	en en	1930	522 522	037	356	0.26	1251	13	1044	27	46	6	2577	429	22	4	2.5
6	51	1511	361	-04	5.26	0.24	749	109	591	291	61	8	1339	167	51	5.7	3,3
4,	23	3105	341	0.47	404	0.09	3217	11	3161	20	15	6	1108	184	4	6	3.7
47	53	4011	5605	5 28	33 02	14	33/1	6	6	10	100	18	14731	818	20 10	12 2.8	14.5 28
48	Sa	2572	384	-0 09	3.39	0 (5	1843 673	28 18	1679 183	54 39	35 94	11 5	3105 586	282 117	10	4.5	24
49	55 56	2923 3743	726 501	-0 88 -0 19	9 82 3 37	0 27 0 13	2920	17	2709	,s 30	26	g	1642	182	4	73	4.5
50 51	≫ 57	4C80	415	03	361	91	3521	12	3356	24	18	ī	17/0	244	5	5	34
57	58	3910	754	472	701	0 18	2095	17	1689	30	58	5	1080	216	5	47	2.6
53	60	4333	929	7.4	11.5	9.21	1631	29	1229	74	72	3	3104	1034	23	47	23
54	61	3576	564	.0 16	3.23	9 15	2741	29	2544	13	30	4 6	2342 1088	585 151	16 18	3.3 4.3	2.0 3.5
56	€7	966	221 360	.0 16 .0 62	3.72 2.8	0.23 0 13	575 2252	16 A	464 2138	23 40	51 23	5	1302	250	9	3.5	18
5f 53	e) U	2756 7001	360 747	40.58	2.6 2.5	0.37	750	21	496	65	16	ĭ	6171	661	44	43	22
58	65	582	214	0.68	3 52	0.37	154	25	12	42	88	7	1136	162	27	5.3	2.8
54	ĸ	3217	1592	429	2.17	0.53	906	15	407	51	88	9	13378	1486	45	9	90
50	67	980	225	J1 42	8 2 9	923	360	12	251	76	75	5	202	40	4	3.8	23

Tabla A.7 Características de las sequías para cada una de las estaciones disponibles en el estado de Chiapas

								ESTADO CHAS			Degrésoion % a fa	dureción (años)	déficit acumulado	interelidad securia	% con respecto	Parlodicidad	Duración
19	ESTACION	Hp (mm) media prosal	Hp (mm) denry std	Ho (THI) coaf earn	Hip (men) coef curtosus 3.52	tip (som) coef verieción	Hip (mm) for DECIL 1307	Tr (affes)	Hp (mm) mža adversa 1164	Tr (effor) 47	needus pare el año más critico 42	seçula más advecsa c	en ta sequia mite lenge (mm) SS25	periodo más tergo (mnitaño) 253	Hp media anuel 12	anual inucio sequin 38	prossedio sequis (sños) 21
€1 €?	6! €3	1581	334 178	452 688	534	0 17 0 19	658	26 33	578	58	39	6	375	62		43	28
₹/ €3	10	938 1397	313	107	492	073	990	14	856	33	39	ž	914	228	16	3.6	25
ь; ы	71	1570	306	408	729	0 15	1458	12	1363	23	27	3	968	322	17	4	2.0
95	77	4314	776	187	11.58	0 18	1919	92	1489	151	66	8	938	117	2	48	3.2
66	74	2013	674	-154	§ 13	033	451	19	165	62	91	4	1061	265	13	6	25
67	15	1943	543	-142	591	328	731	43	524	85	74	3	1453	484	24	4.5	20
S.E	74	1009	283	.038	3 37	0.28	503	54	397	.88	62	3	1105	368	36	4.3	25
59	17	3251	535	-1 11	€ 85	0 17	1671	105	1392	226	\$3	•	2342	585	18	3.8	2.3
75	3.6	1231	253	0.5	2 69	0.76	800	10	6,60	17	3	•	901	225	18	4.8	27
71	18	3958	123	1 36	814	0 18	2970	17	2520	21	37	1	3154	450	11	41 43	75
12	81	3150	636	15	9 37	9 (9	1565	45	3184	61	63	5	771	154 75	3	4.3 2.8	24 13
?3	₽.	1550	350	A88	4.78	0.73	913	28	792 2 0	51 88	49 100	é é	151 12050	1338	60	5	38
74 15	10 M	2199	3877	3 99 -1 73	2155 512	1 <i>76</i> 032	1798 657	54 17	408	24	79	,	952	476	24	3	13
75	85	1324 2452	626 730	-0 85	372	03	1005	27	733	45	71	ì	3028	1009	41	32	16
77	ås.	1075	212	944	3 13	οž	679	23	564	ü	45	å	564	94	8	47	23
18	2)	344	223	-1 18	6.89	0.23	331	54	215	85	78	5	656	131	13	42	23
73	8	2691	615	-0 67	401	0 23	16-62	12	1408	18	48	3	1513	504	18	3.7	20
60	90	1439	417	173	735	0.79	329	27	154	75	90	3	1321	440	30	3.3	14
U	91	951	220	-1 05	546	0.22	415	60	312	116	69	3	9\$1	317	32	2.9	15
42	92	2344	429	1 05	6 69	81.0	1592	33	1455	54	348	1	889	889	37	23	10
ŧ1	11	8 55	245	4036	354	9 29	461	16	370	28	57	9	1324	147	17	67	33
и	54	838	286	0.64	5 19	034	452	21	346	31 85	59 18	:	706 616	176 154	2t 4	3.7	20 23
ß	8	3123	307 378	.075 .048	438	0 1 0 16	2672 1718	46	256) 1580	85 16	78 32	:	2674	154 445	19	5	37
*	96 97	73C4 509	337	0.32	339	0.55	163		56	15	9t	Š	1278	254	41	3.5	19
,	95	1191	55?	496	351	0 .51	692	5	525	29	53	,	2778	396	35		40
en Mi	¥9	931	227	173	914	024	142	á	71	95	26	6	657	109	11	41	28
90	100	457	244	0.24	3 49	053	157	9	62	17	83	4	728	182	39	3.3	17
\$1	103	950	176	0	418	0.18	592	46	499	87	50	5	351	70	7	44	29
52	163	1684	155	-061	501	0 14	794	21	135	31	33	4	664	166	\$5	4,5	30
9;	164	1930	25.1	944	395	0.26	655	12	548	22	47	5	473	94	9	5.3	28
\$1	125	3153	106	-1 03	634	0 22	1625	22	1301	30	60	4	2261	565	17	3.5	22
5>	196	3071	602	.0 69	8 83	0 19	1566	48	1309	77	58	1	1405	200	6 10	7	37 30
9 ;	1.'	1915	300	053	543	015	1601		1475	9	23 36		1390	198 160	10	57 45	14
97	108 109	1959	293	429	4.23 11 52	0 15 0 28	1389 180	23 36	1267 58	53 53	.s. 16	,	1287 539	269	26	4.5	18
95	115	1915 1261	280 410	259 206	19 72	0 32	250	97	54 14	176	93	;	458	152	12	37	18
100	112	2758	808	0.04	5 79	036	506	ű	99	77	96	13	5680	436	19	8.5	4.2
151	113	2560	367	968	3 85	314	1968	100	1807	721	30	4	779	194	ï	36	22
101	114	1553	528	154	8 4S	934	420	•	218	57	85	4	186	41	2	45	2.2
123	115	2413	559	-2.58	14 01	0.23	653	130	370	221	85	3	281	93	3	3.8	17
154	114	N13	549	1 12	127	0 17	2116	13	1920	98	41	5	3155	631	19	53	26
125	117	27.39	554	0	2.95	0.25	1320	18	1090	33	52	6	3859	643	28	6,3	30
1.6	118	1344	525	-1 87	3 55	0.39	36	6	143	42	89	2	1134	567	42	4	13 33
103	113	199	233	1 25	11:38	0 79	226	60 19	44 271	155 33	95 65	5	1376 609	152 121	19 7	4 6.3	28
156	121	1728	564	-054 128	491 36	0 12 0 65	544 521	14	32	25	89 89	g	3924	436	24	6.5	4.8
199 116	172 123	1113 171	845 259	0.06	4.17	933	211	26	71	ű	91	i	1876	268	34	51	3.0
111	124	1971	467	003	47	924	1232	19	1043	113	ü	5	1427	285	14	ĵ	30
117	175	1413	535	477	258	0.38	504	14	441	25	69	3	560	166	13	4.3	20
113	126	1207	1031	074	301	985	345	3	ï	13	100	7	5750	621	58	73	38
114	127	1715	440	4 12	297	0.26	1013	16	131	33	45	8	2584	323	18	8	80
115	128	3675	929	474	1.25	0.26	858	24	415	125	89	7	7483	1069	29	41	2.0
116	129	2230	279	0.25	3 39	0 12	1781	20	1677	45	25	5	250	170	7	4	2.0
117	136	846	135	111	56	021	185	•	612	12	28	3	467	152	17	4,5	24
118	132	\$44	Q.	-131	485	9.66	(43	21	1	30	100	5	2833	568	54	4.	3.3
119	133	1722	663	493	6 28	0.38	434	40	163	33	90	3	2124	708	41	5.5	2.3 19
120	134	107	231	101	549	0.25	322	53	212	86	78	4	#42	235	25	38	19

Tabla A.7 Características de las sequias para cada una de las estaciones disponibles en el estado de Chiapas (Cont').

								ESTADO CHIAR	PA5						at	Periodicided	Duración
		hp (mm)	Hp (mar)	Hip (mas)	Hp (mm)	Ho (min)	Hp (mm)		Hp (mm)		Desvisción % e la media para el	duración (años) sequis	déficit acumulado en la sequia más	kitensided esquis poriodo más istgo	% con respecto Hip modite amusti	BUTTER C	promedio
	HOESTAGE	madia would	GATE WIS	tori mum	cost curtosis	coef varación	1or DECE.	Tr (eAos)	más odyotsa	Tr (años)	and mas critico	más echares	large (mm)	(mm/efic)		inicia segula	sequia (años)
121	135	951	279	0.09	3.26	0.29	463	27	375	56	61	6	12#1 3030	206 336	21 26	27	19 2.8
122	136	1248	549	004 -072	2 89 4 9	0 44 0 2 I	368 525	22 29	135 4 37	49 45	90 55	5	873	174	18	3	2.0
121 121	533 138	966 1799	201 835	482	347	0 46	347	11	71	38	97	ž	3000	1500	83	3.4	1.3
125	139	1973	240	-0.36	6 23	0.22	505	29	374	45	66	2	329	164	15	3	15
125	110	3361	772	0.02	611	0.23	1484	33	1024	52	70	8 5	1605 474	260 94	5 7	42 3	2.6 2.3
127	14	1340	695 418	0,34 0 t	9 68 2.95	0 37	255 263	21 10	17 134	30 25	99 63	3	4(1 809	34 269	36	3 35	20
128 129	143 145	754 1879	447	-056	35	056 03	5f8	29	402	51	73	9	3100	344	23	46	2.5
130	166	4219	1174	-157	147	0.28	665	80	52	152	99	4	3858	964	22	47	21
131	147	3513	129	-136	6 11	0.21	1608	44	1290	13	64	3	3056	1016	28 11	4.2 3.5	22 20
132	148	1573	372 703	-0 12 -0 58	332 342	021 052	951 230	23 7	806 14	45 69	49 99	,	711 2296	177 1148	84	4.3	14
134	163 150	1362 1361	773 239	-043	482	017	15	20	801	36	42	7	1026	146	10	4.5	3.6
135	151	2319	400	-0 09	4 69	0 17	1697	19	1446	33	38	6	879	146	6	4.8	3.5
136	152	2737	364	04	3 56	0 13	2225	14	2087	28	24	7	1854	264	9	33	3.3 2.3
137	153	2080	605 317	-1 47 0 22	5.96 3.11	0.29 0.09	750 3157	54 20	471 3051	98 45	78 15	7	2947 1643	568 234	28 6	5	3.3
135 136	124 221	3565 1300	47	-182	744	0.34	238	28	53	39	96	ż	219	109	š	3.8	13
140	156	1747	287	0 02	611	0.16	1197	20	1863	30	40	5	525	105	6	3.5	2.4
141	157	20	1243	-0.09	7 75	021	1948	67	1275	113	74	7	3953	564	11	54	35
142	158	4060	942	-2.56	12.77 4.57	023	352 1010	36 33	575 96	79 71	85 94	2 7	1012 1012	506 506	12 34	2 6 3.3	1.2 1.4
143 144	159 161	1455 1136	643 377	-0 (1 -15	984	034 044	179	46	5	66	100	3	184	61	5	3.5	1,6
.6	182	1151	648	£15	24.21	0.56	1013	2	649	9	44	20	4357	217	18	5	8.0
146	153	1454	346	Q 49	3 13	0.24	937	17	795	36	46	5	2200	480	30 7	4.8	27
147	166 168	4099 1546	703 343	-Ø1 006	2.79 2.59	0 17 0.21	2868 1238	19 10	2591 1130	33 18	37 32	12 4	3720 549	310 37	2	3,5	3.1 2 1
144	155	1540 3328	721	202	10.39	022	1121	225	773	499	77	6	2155	359	10	44	2.2
150	179	2871	453	04	3.45	0 17	2289	8	2102	17	27	5	1301	260	9	4.2	2.2
151	171	914	221	-084	6 63	0.24	363	51	257	83	72	•	756	188	20	27	2.0
152	172	3734	1924 241	1,21 0	4 <i>61</i> 449	0.27 0.25	2682 613	11 27	2263 529	29 45	40 46	9	2916 592	324 98	8 10	6.2	4.2 3.5
153 154	173 174	968 1162	241 153	0 15	359	016	\$63	14	892	26	25	ü	1156	105	ě	11	11.0
155	175	1107	196	.03	4.72	0 18	685	33	591	56	47	7	552	93	8	4.8	3.0
156	174	866	286	-139	8.51	0.33	200	182	81	434	95	3	311	103	11	3.3	16
157	177	1854	562 184	.1.8 0.75	6.91 7.45	0.3 0.63	275 560	47 8	34 182	70 12	99 90	3	3017 974	605 243	32 13	5 3.8	2.0 2.0
154 159	178	1817 1678	395	-195	10.54	0.27	331	93	135	156	91	i	670	167	11	63	28
150	150	1829	273	-094	7.49	0 15	1142	52	1006	81	45	10	1011	101	5	48	3.0
151	112	1211	508	-03	4 99	0.02	247	10	50	18	96	2	188	94	7.	2.8	1.2
152	153	1470	275 252	0 33 2.65	473 1306	0 19 0.26	1175 809	9	1094 705	15 31	26 26	Ť	614 797	153 113	10 11	2 6	25 4.0
163 114	184 185	951 2963	755	0.34	331	0.25	2229	6	2011	11	33	i i	2225	556	18	2.3	1.8
165	196	1922	1178	0.95	3.85	0.56	615	26	201	64	90	6	4402	733	38	5	3.3
166	187	2525	1527	-0.39	3.15	06	453	9	15	15	100	3	7771	1110	43	7	70
157	188 159	1708	271 544	-0 47 -0 78	3.8 6 96	0.27 0.43	649 209	19 21	527 0.001	35 29	57 100		999 825	166 165	13 12	3.5 7	20 35
168 168	196	1273 893	87	0.24	36	01	798		771	13	14	š	315	63	7	à	4.0
179	191	3657	477	0.75	4.41	0 13	2523	67	2306	193	37	6	2273	378	10	3.7	2.4
17 f	192	1326	209	0 19	3.05	0 16	1050	15	975	21	27	6	623	103	7	57	3,3
177	153	3634	673 708	-1.38 -0.67	61 552	0 18 0.27	1615 1419	172 13	1617 1162	350 15	56 55	,	3635 2128	519 1064	16 40	3 2.5	2.2 1.3
177 174	134 195	2604 2123	120	423	3.25	0 15	1695	10	1567	17	25	š	1022	340	16	3.3	1.6
175	195	2537	787	-13	4.6	0.31	172	23	490	35	Bì	4	3973	993	39	64	17
175	198	1153	493	-20 €	2.54	043	3!3	16	141	37	糖	10	5590	559	48 6	17	5.5
177	199 200	3669 2217	720 523	-136 -167	6 49 9.25	0.2 0.24	1924 546	27 63	1618 258	39 193	55 NG	5 10	1081 4669	216 465	21	43 37	20 29
174 179	201	1715	343	-0 16	2.53	0.2	1209	14	1089	27	37	3	1541	513	29	37	2.0
Lad	202	953	171	-0 f	2.57	0 18	687	16	626	28	35	7	972	135	14	43	26
181	507	1178	632	0.54	3.54	0.37	\$75	10	523	20	56 	8	2466	308	26 14	45 5	24
182	204	1198	208 306	0 19 -1.62	3.51 7.21	0 17 0 32	860 163	20 141	768 11	41 295	36 99	3	1521 1601	169 333	34	5 3.7	3.0 17
(E) (84	705 201	957 1458	556	-0.29	3.72	9 6 5	903	19	297	36	80	5	1761	352	24	3.5	2.3
185	208	2357	402	0 12	2.53	0 17	1852	10	1721	18	27	5	1645	329	13	3.8	2.2
1.86	215	1530	306	104	6.85	0.2	\$171	24	1055	74	32	6	971	181	10	45	3.b
187	217	4964	633 456	453 453	1.42 13 67	0 13 0 19	4017 1202	13 13	3834 998	20 20	24 60	3	1562 139	520 34	10 1	3.3	15 2.5
188	731 Promedio	2438 1965	825 525	-233 -935	5.80	0.29	1025	13 23	903	20 95	62	i	1832	su su	19	5	1
		1944						_				_		• • •		-	

Tabla A.7 Características de las sequias para cada una de las estaciones disponibles en el estado de Chiapas (Cont').

								ESTADO CHI	HUAHUA				déficit #cumuledo	intensided sequia	% con respecto	Periodicidad	Duración
		Hp (mm)	Hip (mm)	Hp (mm)	Kp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	T- (+4)	Hp (mm) más adversa	Tr (años)	Desvisción % a la media para el año más critico	rturación (años) esquia mas adversa	en la sequia más large (mm)	periodo más largo (mnvaño)	Hp media anuai	anusi inicio sequia	promedio sequia (años)
m.	ESTACION	media ancosi	170	2 11	coef curloses 11.85	coef variación 0.7	1er DECAL 98	Tr (&ños) 15	9	31	97	6	857	142	57	43	23
1	1	245 206	141	0.57	334	068	53	8	4	17	99	6	541	90	43	5	33
2	2	1074	303	.0 98	66	0 28	283	62	132	107	88	4	782	195	18	42 24	22 15
ă	4	395	199	0 43	7	0.5	104	14	1	19	100	3	769	256 66	64 15	3.7	20
5	5	432	181	-0 32	4 59	0.42	90	10	3	19	100	5 6	332 625	104	61	37	26
6	6	170	108	0.51	3 06	0 64	55	9	19	21 21	89 35	4	424	106	17	4	24
7	7	619	120	0.81	5 12	0 19	460 98	11 57	403 23	174	96	6	588	73	13	43	27
8	8	523	150	.105 08	7 46 7 06	0 29 0 45	153	13	48	19	91	4	326	81	16	28	17
9	9	493 262	227 127	-0 19	364	048	74	15	26	27	91	2	438	219	83	28	14
10 11	10 11	372	106	.0 48	4 79	0 28	176	22	134	34	64	3	53	17	4	32	1,8 3.5
12	13	338	203	291	15 83	061	151	32	43	75	68	6	574	95 1(6	28 37	6	35 16
13	14	308	128	.0 83	4 39	0.41	51	33	4	61	99	2	233 450	110	37 f1	5	33
14	15	942	154	0 61	48	0 16	755	15	698	33 12	26 36	4 5	640	128	16	43	28
15	16	790	246	1 48	6 52	031	608 147	5 15	513 109	27	5% 61	3	90	30	10	24	15
16	17	279	98	0	4 62 3 34	0.35 0.37	157	15	117	29	62	4	178	44	14	3	19
17	19	304 512	113 175	0 44 -0 22	5 33	034	135	52	45	90	92	5	808	161	31	52	23
18 19	21 22	1085	254	-1 27	781	023	369	72	240	132	78	4	471	117	10	33	19
20	25	343	83	0 37	4 42	0.24	222	32	192	76	45	6	186	31	9 14	9 32	50 19
21	26	445	141	0	5 63	0 32	132	52	59	90	87	5 7	325 606	65 66	14 34	52	27
22	27	248	100	-0 325	3 32	0 41	58	29	19	56 55	93 68	3	435	145	29	33	18
23	28	485	130	-1 05	5 66	0.27	209 101	32 11	159 34	21	69 89	4	626	156	50	34	20
24	29	306	151	0 41	3 92 3 82	0 49 0 39	87	24	38	45	87	4	626	156	53	33	18
25	31	290	112 200	-0 07 -0 53	306	0.52	88	13	18	21	96	5	1123	224	58	37	16
26 27	32 33	385 364	125	-1 31	5 44	034	87	41	42	70	89	3	301	100	27	32	15
28	34	637	210	-0.81	5.78	0.33	135	38	38	63	95	6	767	127	19	35 35	20 20
29	35	406	171	0.07	4 25	0.42	116	32	49	50	88	4	250	62 486	15 48	33	18
30	36	998	471	0 46	7 43	0.47	253	32	46	55	96 100	2 5	973 749	149	53	4	23
31	37	276	176	074	4 36	0.64	72	11	03 239	23 90	67	A	802	100	14	77	43
32	38	710	174	-0.51	531	0.24	328 152	52 11	125	23	50	7	236	33	13	7	70
33	33	249	70 240	-06	7 37	0.28 0.23	599	36	507	72	52	7	494	70	6	6	30
34	41 43	1050 640	154	-0 42	377	024	397	15	339	23	48	3	400	133	20	38	18
35 36	43 44	232	116	-0 38	3 22	05	63	11	23	16	91	3	484	161	69	4.2 3.7	22 23
37	45	739	244	-0 026	3 41	0 33	274	29	169	59	78	7	1962	280 147	37 52	3	10
38	46	279	87	-0.36	7.44	031	159	9	131	12	54 85	1 5	147 236	47	17	36	23
39	49	272	130	0 54	4 82	0 48	99	12	43 2	17 45	100	3	134	44	11	2.8	15
40	50	386	156	-021	4 17	0 4 0 48	72 55	28 38	3	87	99	3	24	8	2	3.3	1.6
41	51	274	132	-0 03 0 53	4 59 4 26	0 40 8 48	35 86	13	41	26	63	6	398	66	27	8	37
42 43	52 54	237 206	f13 132	071	4 94	064	63	10	10	19	96	4	462	115	55	2.8	17
43	55	1032	362	-0.41	3 86	0 35	274	39	121	78	89	4	803	200	19	43	2.1
45	56	418	132	0.47	3 21	0 32	264	12	219	26	48	3	369	123	29 6	33 31	20 14
46	57	424	143	-0.29	4 12	0 34	132	32	69	52	84	3	80 621	26 155	37	28	17
47	58	415	168	-0 25	4	0.41	91	43	18	96 112	96 63	5	227	45	13	37	24
48	59	332	152	0 47	3 14	034	166 253	38 4	124 123	9	75	4	973	243	49	5	27
43	60	491	355	1 74 -1 07	8 66 5 11	0 72 0 37	119	17	14	34	98	6	1211	201	29	4.3	23
50	61	675 308	251 145	-1 07 0 04	286	047	86	17	30	34	91	Ä	271	67	21	3.1	18
51 52	62 64	300	173	0.56	49	058	18	14	5	28	99	9	1173	130	43	67	43
53	66 66	318	81	0 19	3	0.25	203	15	171	31	47	2	260	130	40	3 37	19 23
54	67	352	141	0.2	378	04	113	32	54	74	85	5	530	106	30 22	37	17
55	68	424	162	-0 85	4 85	0.38	86	61	24	131	95 80	4	387 212	96 42	22 8	53	30
56	69	523	189	0 43	604	0 36	191	14	107	19	80 63	7	1043	149	19	29	21
57	71	748	190	-0 02	4 18	0.25	371 70	34 14	284 11 9	70 28	96	4	777	194	72	63	30
58	72	267	142	0 09 0 38	4 26 3 6	0 53 0 19	70 827	17	744	20 34	35	3	853	284	25	33	19
59	73	(131	213 232	-1 03	365	043	132	14	55	21	90	5	1708	341	63	56	23
60	74	539	232	+1 02	364	V *->	100										

Tabla A.8 Características de las sequías en las estaciones disponibles del estado de Chihuahua

								ESTADO CHI	HUAHUA								
		Ho (mm)	His (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)		Hp (mm)		Desviación % a ta media pera el	duración (años) Baquia	déficit acumulado en la seguia mán	intensidad segula pariodo más targo	% con respecto His trickle sinual	Periodicidad shuel	Dunscián promedia
-	ESTACION .	media ercal	deay std	coef escar	coef, curtoses	coef, variación	1er DECIL	Tr (años)	más adversa	Tr (eños)	año más critico	más adversa	larga (mm)	(mm/año)	THE STATE SERVE	Inicio seguia	sequia (años)
61	76	471	124	-0 09	2 85	0.26	283	17	241	35	49	3	245	B1	17	25	1.4
65	77	253	191	126	7.24	Ø 75	87	10	5	19	99	5	776	155	61	35	22
63	78	502	189	0.66	4 68	0 37	272	13	195	29	62	3	379	126	25	2.8	1.4
64	79	912	311	-2 12	113	0 34	165	40	38	58	96	2	873	436	47	3	15
65	80	301	122	-061	3 29	041	100	26	57	44	82	6	348	58	19	53	24
56	81	332	112	0.87	4.52	034	185	16	137	41	5 9	6	510	65	25	33	23
67	83	326	133	-063	3 41	0 41	102	14	59	23	82	4	301	75	23	38	18
68	84	206	131	0.72	4 94	0 64	63	10	10	19	96	4	462	115	55	28	17
69 70	85 87	326 315	112 122	0 07	211	034	168	11	132	19	60	5	356	71	21	42	22
71	90	458	101	-0 04 -0 03	3 84 4 22	0 39	86 265	38	32	84	90	5	487	97	30	37	21
72	91	260	145	-0 US -0 38	3 22	0 22 0 52	203 77	18	221	28	52	4	t30	32	5	3.5	21
73	92	260	138	-0 62	308	049	69	12 14	26	21	91	4	1004	251	69	3	1.9
74	93	306	89	0 25	293	0.29	223	5	24 195	23	92 37	7	1045	149	53	53	24
75	94	305	114	-11	57	037	48	48		6 68	37 99	4	285	71	23	47	2.3
36	95	262	127	-0.01	3 16	0 48	65	14	4 14	25	95	5	202	40	13	43	20
77	96	457	207	0 02	3 56	0.45	125	16	49	29	90	3	448	149	56	43	20
78	97	679	211	-0.36	4 65	031	189	46	91	78	87	4 7	590 1043	147 149	32	32	17
79	94	347	121	-0 03	5 73	035	72	34	9	56	98	6	620	103	21 29	65 29	2.8
80	99	684	152	0.63	4 03	0 25	404	16	346	33	43	6	507	103 101	29 16	44	2.0 2.7
81	100	303	153	0 23	3 36	0.51	74	4	11	82	97	6	530	88	29	33	18
82	101	336	198	43.59	311	0.59	74	18	11	28	97	ž.	1198	299	88	7	2.0
83	102	305	109	0.21	2 1	0.36	187	7	155	13	50	7	656	93	30	3.5	19
8.4	103	693	207	-0 61	4 39	03	207	55	117	106	84	5	421	84	12	37	20
8.5	104	408	156	-0 52	5 46	0 38	84	51	15	108	97	3	239	79	19	27	14
86	105	422	139	-0 46	-0 47	033	71	35	4	51	100	3	112	37	8	32	17
87	106	583	185	-079	4 37	0 28	197	77	127	t63	79	6	105	17	2	39	23
88	168	356	111	0 04	2 47	931	208	15	170	28	53	5	489	97	27	35	2.0
8 9	109	412	131	-034	4 66	032	134	34	73	61	83	5	371	74	17	37	20
90	110	246	101	-0.56	4 32	041	50	20	8	29	97	9	630	70	28	43	23
91 92	111	328	126	0.73	3 33	038	192	13	148	34	55	5	309	61	18	35	24
92	112 113	370 413	162 172	0 18	431	0.44	98	34	19	61	95	8	1087	135	36	42	27
94	114	395	167	-0.33 0.24	374 35	042 042	94	38	21	82	95	4	157	39	9	43	2.0
95	115	307	76	0.24	384	0.25	142 254	23	77	52	81	4	399	99	25	3.2	17
96	117	859	242	-0 46	4 44	0.28	382	48	232	9	25 67	6	213	35	11	43	2.5
97	118	265	112	009	3 14	042	77	21	285 29	102 45	67 90	4 7	240	60	6	5	28
98	120	335	134	-0 38	721	04	124	11	75	15	78	2	455	6 5	24	52	2.7
93	121	259	110	1 47	6 46	0.43	167	6	117	13	55	5	311 434	155	46	2	311.0
100	122	334	112	0 14	3 49	0 33	156	16	112	29	67	4	449	86 112	33 33	29	17
102	f23	467	222	1.04	5 65	0 48	153	37	52	101	89	5	344	68	33 14	3 45	1 B 3 O
102	124	626	149	0.59	296	0.24	473	8	426	16	32	6	425	70	15	38	23
103	125	718	252	-0 16	3 75	0 35	220	38	108	82	85	å	1057	132	18	43	23
104	126	622	253	-1 12	4 65	041	137	22	46	36	93	5	1031	206	33	6	25
105	128	549	308	-072	31	0.56	106	8	15	29	98	4	1002	250	45	65	20
105	129	358	115	0 03	472	0.32	120	26	64	44	63	4	218	54	15	33	18
107	130	169	59	-07	75	0.35	69	13	47	29	73	4	153	38	22	7	30
108	131	349	148	-031	4 31	0.42	132	13	84	22	76	2	363	181	51	5	20
109 110	133	362	322	2.89	13 44	089	202	3	78	11	79	4	661	165	45	35	27
110	£35 136	326 413	111 155	-1 28	5 44	034	80	11	35	60	90	3	71	23	7	37	1.6
112	137	470	151	0.02	467	037	131	45	68	101	84	4	363	90	21	3	17
113	138	460	244	-1.27 0.58	9.23 4.77	0.32 0.53	222	22	174	36	63	1	295	295	62	2	10
\$ 14	139	353	113	0 55	3 62	033	154 199	13	50	26	90	5	1146	229	49	4.2	22
115	140	698	1222	3	12 67	175	199 528	20 1	155	36	57	4	493	123	34	29	16
115	141	536	230	0 67	5 56	043	154	14	43	15	94	13	5216	401	57	7	90
117	144	444	160	-082	492	036	106	37	36 42	20 67	94	7	1257	179	33	45	4.0
118	145	745	361	-1.25	551	048	134	6	42 17	36	91 98	3	87	29	6	26	15
113	146	917	289	076	5 56	031	189	61	50	107	96 95	2	761 794	380	51	3,3	15
120	147	413	159	-099	6 64	038	85	33	23	52	95	3		198	21	48	25
									20	42	•••	3	278	92	22	33	1 B

Tabla A.8 Características de las sequias en las estaciones disponibles del estado de Chihuahua (Cont').

								ESTADO CHI	AUHUAUH								
				11- 1 1	· · ·	11-1-1	11. ()		like fee		Desylection % a la media para el	duración (eñes)	difficit novembledo en in segula més	intensidad sequie periodo más farso	% con respecto Ha media en ual	Periodickiad secol	Duración promedio
	ESTACION	Hip front	Hp (mm) Gesy atd	(specialism	Hp (mm) coef cyrlosis	Hp (rem) coef varieción	Hip (mark) 1 or DECIL	Tr (short)	Hip (mm) pada adversa	Tr (años)	año más critico	más privers s	lorge (mm)	(mm/sño)	TO INSTANCE OF REAL	micio sequia	secula (años)
121	142	752	113	-03	3 12	0 15	542	33	498	73	34	4	435	108	14	37	21
122	149	734	344	0 27	5 07	0.47	182	19	40	26	95	4	754	188	25	4	30
123	151	429	142	D 07	4 62	0.33	162	6	94	11	79		345	86	20	33 3	19
124	152	443	185	-0.22	4 11	0.42	123	22	50	41	89	3	213	71 140	16 45	13	f.8 40
125	153	306	175	0 49 -0 1	357 39	0.57	107 109	11	4? 48	23 46	85 88	á	980 537	134	35	3	18
125	154 156	379 488	158 235	0.33	326	0 42 0 47	203	24 11	118	22	76	5	722	144	29	4.6	2.5
127 128	157	334	128	0 92	5.23	038	(45	11	85	17	75	6	571	95	28	3	23
129	158	363	105	031	2 88	0.29	235	8	198	18	46	4	302	76	20	3.5	19
130	153	309	88	-024	28	0.28	190	10	162	21	48	3	195	65	21	4.3	18
131	150	799	155	1 45	7 12	0 19	652	7	587	16	27	4	486	121	15	3	20
132	161	612	161	-0.84	6 97	0.26	180	65	89	111	86	4	923	230	37	5	25
133	162	363	118	-0 28	3 99	0.35	118	26	66	47	82	5	246	49	13	4 35	23
134	164	338	134	022	5 17	04	81	41	24	65	93	4 2	217	54 150	15 36	27	22 18
135	165	413	111	014	3 62	0.27	289	g ~	255	14 43	39 92	5	30û 859	171	18	4.5	22
135 137	167 153	932 433	337 217	-0.52 0.52	4 44 3 88	036 05	222 149	26 12	76 68	24	85	4	429	107	24	3.8	50
138	171	367	126	046	4 11	034	225	7	174	10	53	3	210	70	19	3.2	20
133	172	1077	303	-1 89	11	0.28	226	ü	74	76	94	3	604	201	18	4.5	20
145	173	410	124	-0.64	51	03	158	41	109	65	74	4	254	63	15	47	23
141	176	295	117	-0.83	4 18	0.4	56	35	10	65	97	3	593	196	66	4	20
112	178	260	150	630	4 12	0 62	127	6	76	51	71	9	746	82	31	6	50
143	179	254	109	-0 42	3 19	0 43	97	11	65	17	75	3	284	94 103	37	3.3	1.8
14	180	385	195	112	572	0 51	156 137	12	72	26	82	4	412	305	26 44	3.8 4.7	20 14
145 145	182 154	679 314	325 99	-0.83	374 295	0 48 0 31	137 178	14	29 140	30 22	96 56	2 5	610 215	43	13	46	22
147	187	166	156	1 59	6.57	0.94	70	3	17	11	90	ğ	741	82	49	9	90
145	183	441	159	1 17	692	035	71	48	6	76	99	2	161	80	18	3	15
149	191	796	219	-201	11 45	0.27	160	33	56	73	93	9	248	27	3	4.5	28
150	192	782	227	-195	11 11	0.29	145	107	35	190	96	4	201	50	6	34	20
151	194	235	152	-0 53	3 52	0 52	51	18	1	34	100	3	291	97	32	38	5.4
152	199	275	111	-0.2	5 15	0.4	58	8	6	15	96	5	221	44 84	16	3.2	17
153	202	335	105	1 07	541	031	222	8	175	16	48	3 R	254	84 115	25 23	3.5 6	21 3.8
154	208	497	170	0.45 -0.58	354 327	034 051	251 61	23 13	186 13	54 20	63 96	5 6	922 522	87	23 33	55	26
155 156	210 211	260 388	132 139	06	4.95	0.38	231	17	183	20 36	51	6	412	68	18	5.5	27
157	212	312	195	072	429	0.63	85	14	9	26	95	7	580	82	26	3.8	24
158	213	207	\$2	029	438	0.44	45	6	ě	f3	96	2	287	143	69	3.3	14
159	214	684	259	-145	6 95	0.38	157	8	49	43	93	7	635	119	17	7.5	3.3
160	215	314	185	-0.29	4.41	0.59	59	25	1	53	100	6	594	99	31	4	3.5
151	215	414	90	-021	3.33	0.22	281	15	254	25	39	3	304	101	24	2	14
162	219	553	185	-1 81	10 06	0.34	118	70	43	119	93	4	579	144 88	26	3.5 2.3	23
153	243	236	145	-004	3 16	061	53 40	11 9	11	20 12	96 97	2 1	177 228	228	37 96	23	1.2 1.0
154 155	242 243	237 429	84 168	-2 23 -1 43	11 6 8 73	0 35 0 39	77	33	9 11	52	98	3	543	181	42	4.5	2.0
166	245	398	192	-0.51	373	0.48	115	14	47	26	89	2	642	321	80	2.8	1.5
157	247	296	203	1.29	10 33	0.69	98	10	31	21	90	ã	130	43	14	4	2.5
15.8	245	421	121	-0 79	6 54	0.29	156	34	114	54	73	5	407	81	19	4.3	2.3
159	243	440	114	0.2	331	0.26	313	10	280	20	37	2	215	105	23	23	1.5
176	250	329	117	0 12	309	0.36	204	7	171	15	49	2	289	144	43	4	17
17 1	251	366	164	٥	3.26	0.45	142	13	86	27	77	3	333	111 11	30	33 65	16
1/2	253	407	127	-1 49 0	774 379	0.31	112 101	81	64	156	85 79	3 2	33 211	105	2 38	4	1.8 1.7
173 174	254 258	270 529	140 179	-149	754	0.52 0.34	126	10 37	58 53	21 59	90	á	578	166	27	4.5	2.3
175	259	748	179	1.26	7 62	0.34	568	9	507	20	33	- 1	252	ຄົ		4.5	2.3
176	260	384	183	0.65	67	0.49	143	12	73	19	81	2	365	182	47	2.7	1.5
177	262	178	115	075	588	064	59	70	18	105	90	3	133	44	24	3.3	20
178	271	638	243	-1.58	6 63	0 39	145	14	63	39	91	2	426	213	33	37	13
179	277	827	357	-0 61	4 66	0.43	203	23	75	39	91	2	692	346	41	4	1.5
150	278	430	291	1.57	8 84	0.68	173	4	57	7	67	3	477	159	36	6	23
151	295	298	156	0.47	6.93	0.52	79	15	17	36	95	4	264	66	22	3.3	18
182	298	228	130	138	9 17	0.57	74	15	21	31	91	•	178	44	19	5	27
163	303	347	231	0 56 -0 54	7 49 3 49	066 04	139 125	8 14	75 87	21 23	79 73	2 3	267 276	133 92	38 28	5 33	15 15
184 185	364 317	318 327	129 190	-035	4.28	0.58	61	12	1	23 21	100	3	180	60	18	4	2.5
155	322	701	274	-145	5 93	0.39	227	6	144	35	80	ž	1	ő	õ	ž	1.3
	PROMEDIO	448	174	-0 05	5.13	9 41	170	23	191	45	79	4	515	122	23	ē	4
									-								

Tabla A.8 Características de las sequías en las estaciones disponibles del estado de Chihuahua (Cont').

								ESTADO: DIS	TRITO FEDERAL								
		Нр (тез)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	tip (mm) cost, vertection	Kp (mm) 1er DEC&	Tr (años)	Hp (mm) más odnese	Tr (eftor)	Desviación % a la media para el año más critico	duración (años) sequia más adverse	déficit acumulado en la sequia más lerga (mm)	Intensided sequia periodo más largo (wm/año)	% con respecto Hip media enual	Periodicidad enval inicio seggia	Duración promadio sequia (años)
2 2	ESTACION	anedia e ncat 1086	295	الاقتاعة (136 - 1	ফে ল ফ্রা ফেজি 508	0.27	339	76	216	203	81	4	1494	373	34	43	1.7
2	2	674	165	0 57	401	0.24	413	15	325	29	52	16	2137	133	19	73	40
3	3	830	126	-064	4 47	0.15	582	12	529	19	37	4	168	42	5	5	28
,	6	863	421	12	4 93	0 49	543	21	399	33	54	8	1692	211	24	5	3.1
5	7	607	132	-03	3 39	022	329	58	274	131	55	5	668	133	21	35	2.0
6	9	540	122	-0.24	4 53	023	303	21	253	34	54	4	686	171	31	34	50
7	10	833	180	0 02	4.21	0 21	493	40	419	63	50	4	598	149	17	32	2.2
8	11	514	143	0.5	4 86	0.23	443	45	391	77	37	3	179	59	9	37	1.8
9	12	748	143	0.25	3 71	0 19	500	21	434	45	42	5	726	145	19	3.1	20
10	13	615	160	-2 49	12 64	0 26	95	58	16	131	98	2	90	45	7	28	12
11	14	760	177	-1 21	8 13	0 23	319	56	236	89	69	5	92	18	2	4.7	30
12	15	573	215	-0.61	351	0 37	193	14	103	20	82	5	580	116	20	52	22
13	16	1109	320	-1 87	10 37	0 29	167	79	4	145	100		503	125	11	29 4,7	1.8
14	17	554	217	-1 27	5 91	0 39	91	21	1	45	100	4	469 862	117 143	21 11	3.4	1,8
15	19	1295	206	0.08	365	0.16	892	57	802	143	39 34	6	602 1017	145	14	44	2.5 2.8
16	20	987	171	0.25	3 44	0 17	735	12	658	24 29	34 37	, 5	541	108	14	3.7	2.5
17	21	750	134	0 39	372	0 18 0 3 \	537 781	15 19	478 569	29 64	52	6	755	125	10	35	2.7
18	22	1183	363	2 72	15.9 7.15	0.51	480	13 57	422	110	49	2	152	76	9	28	14
19	23	81 4	153 99	-1 29 -0 14	336	011	732	12	702	19	19	5	322	64	7	8	45
20	24	862 627	114	0.22	462	0.18	431	21	375	45	41	6	181	36	5	33	18
21 22	25 26	583	122	-0.51	528	0.10	291	45	227	77	62	4	792	198	33	33	20
23	26 28	673	154	0.44	287	023	496	8	440	16	35	11	1153	104	15	4	32
24	2° 29	588	92	100	3 37	0 16	423	20	385	36	35	9	323	35	5	34	2.7
25	30	1249	241	0.39	3 18	0 19	894	14	793	26	37	3	1126	375	30	33	1 B
26	31	598	214	-12	5 06	0.36	98	32	12	62	96	3	1284	428	71	4	1,5
27	32	702	205	1 49	9 58	0 29	330	52	205	179	71	10	1410	141	20	3.1	30
28	33	751	159	-0.26	3 93	0.21	417	21	344	33	55	4	573	143	19	36	24
29	34	759	216	1.33	5 94	0.28	558	7	455	15	41	7	1122	160	21	8	46
30	36	677	131	£ 55	471	0.19	555	7	505	15	26	4	139	34	5	3.2	23
31	37	865	250	-1 58	7.28	0.29	167	12	49	24	95	6	391	65	7	63	24
32	38	880 058	219	-* OT	6 72	0.25	227	113	112	206	88	5	1317	263	29	41	27
33	39	756	216	-1 63	8 36	0.29	160	7	52	15	94	5	361	72	9	2.8	19
34	41	881	226	-2 24	11 86	0 26	127	76	3	203	100	2 6	925	462	52 16	2 53	1,3 28
35	42	747	(83	0.8	3 98	0.24	520	11	445	23 52	41 41	5	743 573	123 114	19	4	26
36	43	575	95	-0 14	4 02	0 16	387	27 52	341 254	179		3	253	63	E B	38	22
37	44	738	163	-1 28	6 67 8	0.22 0.22	327 301	43	226	65	67	- 1	194	48	7	2.7	1.9
38	45	684	149 198	-1.28 0.89	4 37	9.22 02	804	7	728	15	27	4	454	113	11	32	2.2
39	46	994 682	187	-1 24	693	0.27	163	118	75	246	90	3	355	118	17	37	21
40 41	47 49	865 865	249	-1 45	8	0.29	219	113	106	206	88	3	1233	411	47	3.2	1.8
42	49 50	913	192	981	597	0.21	635	8	544	11	41	4	298	74	 B	3.2	19
43	55 51	573	152	-0.99	531	0.26	185	76	114	203	81	4	799	199	34	3.4	1.9
4	52	700	183	0 52	3 22	0.26	453	14	387	27	45	10	1326	132	18	6	35
45	54	773	171	-0 59	4 84	0.22	327	76	242	158	69	6	1069	178	23	5	26
46	56	553	155	-1 68	8 19	0.23	138	61	67	105	88	3	330	110	19	2.7	1.4
47	58	641	168	-1.53	683	0.26	240	31	171	51	74	3	135	45	7	28	ŧ 6
€8	59	770	204	-14	7 86	0.26	223	161	128	364	84	3	180	60	7	4	18
49	62	585	219	-2.44	12.57	0 37	81	21	3	45	100	2	62	31	5	4.5	13
50	68	526	66	-076	4 64	0 12	403	29	380	51	28	8	386	48	9	4	4.5
51	70	682	218	-1 53	8 44	0 32	157	57	64	110	91	3	115	38	5	33	20
	PROMEDIO	762	185	-0.44	6.07	0.24	386	40	303	45	62	5	654	136	17	4	2

Tabla A.9 Características de las sequias para cada una de las estaciones disponibles en el Distrito Federal

						ES	TADO, DURAN	60					déficit acumulado	intensided sequie	% con respecto	Periodicidad	Duración
		Hip (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm) far DECIL	Tr (años)	Kp (mm) mās adversa	Tr (años)	Desviación % a la media para el año más critico	duración (años) sequia más adversa	en le sequie més large (mm)	poriodo més largo (mn/año)	Hp modile engel	anual inicio sequia	prostedio sequis (sños)
₽	ESTACION	anodit asval	Sesv Etd	coef asim	coef cartosis	coef vertación 0.33	226	26	159	56	70	7	915	130	24	38	2.6
1	2	524	173	0 09	2 79 9.27	03	586	49	349	141	75	5	694	138	10	35	2.1
2	3	1360	408	0.95		042	80	15	14	22	95	5	76	15	5	3,1	1.8
3	4	255	108	-0.03	41	042 049	83	15	35	31	87	š	243	48	18	37	1.9
4	5	264	129	0.25	31	025	403	13	347	23	46	4	487	121	19	3.1	20
5	6	635	162	0 18	241 566	032	131	68	50	139	92	3	341	113	19	33	1.6
6	7	571	185	-077	265	032	192	4	151	27	52	3	289	96	31	34	17
7	8	309	125	0.41	789	034	99	12	36	22	93	5	661	132	28	4,5	23
в	10	465	159	-1 38	32	047	56 56	28	3	60	100	5	1022	204	62	46	2.6
9	12	325	152	-0 15 -0 81	1.27	038	136	32	13	54	99	6	1739	289	40	4	2.4
10	14	722	273	034	24	068	95	6	28	16	92	6	1133	188	59	4.4	1.8
11	15	317 998	214 575	111	5 16	058	520	5	298	9	71	5	1780	356	35	3.5	22
12	17	1434	320	012	4 25	022	800	29	647	57	55	5	1021	204	14	36	21
13	18			0 12	4	046	132	B	69	11	64	2	278	139	56	3.2	17
14	20	247	113		4 21	037	79	7	21	13	95	2	230	115	35	3.1	1.4
15	21	366	134	-0 59	4 84	0.39	171	36	75	87	87	8	996	124	23	38	26
16	22	539	209	035	3 42	0.35	192	34	130	69	74	3	191	63	12	31	1.6
17	23	494 458	154	-0 16 -0 56	4.13	0.33	135	7	73	13	85	4	327	61	17	3	16
18	24		153		3 41	0.45	171	16	1	31	100	7	3827	546	71	57	29
19	25	761	346	0 1 -0 03	4 76	031	334	23	212	36	76	5	641	128	15	4.2	22
23	26	849	263	-1	5 44	033	80	101	1	217	100	4	1004	251	47	3.3	19
21	27	527	176	0.21	254	029	252	13	204	26	54	8	970	121	27	4.6	25
22	28	435	126	0.21	4 08	032	344	12	265	25	53	7	655	93	16	3.5	19
23	29	563 410	180	-0 45	2.93	04	142	15	87	26	79	3	745	248	60	3.7	1.7
24	30		165 181	062	2.55 3.65	023	559	12	493	27	37	7	949	135	17	43	2.8
25	31	782 451	356	272	15	079	217	6	1	16	100	10	2192	219	48	58	3.1
26	33	378	112	0 25	4 22	03	225	18	183	37	52	6	439	73	19	4	30
27	35	376 1504	662	169	10 12	044	436	22	32	31	98	6	2241	373	24	47	33
23	36	775	151	-08	44	0 19	484	30	429	57	45	4	265	66	8	43	20
29	37		343	-099	641	027	387	80	226	167	83	3	550	tB3	14	26	t.5
30	33	1262 547	351	1.27	76	064	147	20	7	60	99	4	8t6	204	37	4	2.3
31	39	851	343	-0.71	5.25	04	165	22	19	31	98	10	1660	166	19	3.7	3.3
32	40 42	1252	220	063	3	0.18	994	6	916	19	25	4	452	113	9	4.2	2.3
33	-	677	206	-1 54	871	031	178	2	88	9	88	4	982	245	36	4	23
34 35	43 44	686	272	-0.33	3.22	039	282	12	183	18	74	6	1948	324	47	3.8	2.4
35 36	45	279	157	011	2 92	0.56	70	10	9	21	97	2	397	198	70	28	1.3
37	45	382	171	-0.04	4	0.45	116	25	48	52	88	3	821	273	71	45	18
38	47	450	125	-175	773	0 28	101	12	44	33	91	3	243	81	18	37	1.3
39	48	685	243	-005	4 19	035	227	23	119	44	83	4	968	242	35	37	30
40	49	363	206	176	10.06	0.57	119	8	16	16	96	4	389	97	26	38	20
41	50	1439	648	1 33	4 98	0 45	918	6	666	22	54	10	2886	288	20	105	50
42	51	626	183	-0.52	611	0.29	191	59	100	102	85	4	181	45	7	31	19
43	52	501	115	121	5 41	0.23	377	17	333	50	34	6	290	48	9	5	37
44	53	340	159	0.47	289	0.47	188	6	134	12	61	7	864	123	36	35	40
45	54	467	155	-051	3 89	0.33	154	32	88	54	82	3	296	98	20	3.1	1.6
46 46	55	270	93	0.21	2.94	0.34	133	12	95	23	65	8	257	32	11	43	30
47	55 56	362	164	07	3 68	0.45	154	11	80	24	78	7	898	128	35	43	2.7
48	57	429	135	-064	5 16	0.31	184	16	133	26	69	2	176	88	20	28	14
49	57 58	1369	235	027	2 47	0.17	1062	10	1006	22	27	4	982	245	17	34	20
49 50	59	449	127	0 28	2.78	0.28	315	8	274	32	39	2	302	151	33	33	16
50 51	59 60	356	133	014	2.73	037	130	17	75	31	79	8	1102	137	38	42	24
51 52	61	465	224	011	3 26	0.48	126	17	35	35	93	4	875	218	46	38	22
52 53	62	475	176	-0 44	399	037	113	46	35	83	93	3	335	111	23	37	16
54 54	62 63	310	97	037	306	031	185	9	148	14	53	6	549	91	29	39	23
55	64	821	321	001	4 04	039	267	12	120	19	86	7	299	42	5	48	27
56	65	472	129	-0 18	309	0.27	256	16	205	26	57	6	824	137	29	4,3	20
30	93	712	123	-5 10													

Tabla A.10 Carácterísticas de las sequías para cada una de las estaciones disponibles en ele estado de Durango

						ES	HARUG: OCAT	GO			Desvisción % a la	duración (años)	déficit ecumulado	intensided sequie	% con respecto	Periodicidad	Duración
_	ESTACION	Kp (mm) media anual	Hp (mm) (sev std	Hip (mm)	Hp (mm)	říp (mm) coař, variación	Hp (mm) Ser DECKL	Tr (zňos)	Hp (mm) mås adverse	Tr (años)	media para el año más critico	esquis más adversa	en la sequia más larga (mm)	periodo más largo (man/eño)	Rp media anual	inus inicio soquia	promedio sequia (años)
57	86	379	103	-0 42	3 44	0 27	217	15	181	37	53	4	273	68	17	33	18
58	68	401	216	-0 55	3,16	0.54	84	17	6	29	99	6	1454	242	60	5	2.6
59	69	281	155	1 32	5.97	0.55	135	7	62	14	78	10	1073	107	38	5	29
60 59	70	426	147	0 17	3 57	035	192	54	120	27	72	6	896	149	34	4	23
61	71	830	235	0.32	34	0 28	504	15	408	30	51	3	590	196	23	3.4	19
62	72	188	123	0.9	4 31	0.65	83	4	34	10	82	7	705	100	53	48	23
63	73	688	234	-0.99	733	034	178	17	73	31	90	2	846	423	61	35	1.4
64	74	402	156	-0 25	377	039	81	81	18	199	96	7	719	102	25	32	2.5
65	75	545	159	-17	809	0.29	165	23	101	39	82	2	267	133	24	2.8	16
56 66	76	531	144	0.096	2 13	0.27	372	7	328	16	39	4	154	38	7	3.6	2.2
67	77	409	167	-0.39	3 44	0.41	98	26	31	50	93	3	470	156	38	37	1.9
68	78	443	110	0.57	4 87	0.25	313	12	271	25	39	6	240	40	9	4	25
59	79	1028	358	-0.38	4.24	0.35	345	21	192	33	82	6	2063	343	33	4.5	22
70	80	351	154	-0.46	4.27	044	65	25	1	40	100	3	225	75	21	29	1.6
71	81	407	125	-0 85	4 75	031	165	33	119	61	71	3	74	24	5	43	1.8
72	82	1240	589	241	11 61	0.47	913	4	598	10	52	9	2548	283	22	49	31
73	83	567	169	073	4 46	0.25	507	3	447	9	33	4	305	76	11	3.3	20
74	84	475	108	033	3 29	0.23	293	17	242	32	50	11	1006	91	19	4.3	2.1
75	85	220	88	-0 53	3 46	04	47	50	11	91	95	3	210	70	31	31	1.5
76	86	1149	334	-069	5	0.29	253	119	87	268	93	4	1391	347	30	4.2	21
77	87	1277	262	108	5 85	0.21	1032	7	932	14	28	5	773	154	12	43	2.5
78	88	478	148	-11	59	0.31	109	33	42	61	92	4	292	73	15	3.1	1.6
79	89	231	170	0.55	268	0.74	95	3	36	11	85	10	1918	191	82	6.5	40
80	90	482	138	0.52	295	0.29	327	11	276	28	43	4	420	105	21	32	1.9
81	91	924	209	039	4 16	0.23	644	11	600	16	36	3	601	200	2t	26	1.5
82	92	471	111	09	543	0.24	364	6	325	13	31	3	175	58.	12	3.3	1.8
83	93	863	431	061	4 54	0.5	227	17	31	37	97	4	939	234	27	31	16
84	94	336	306	1.2	8.25	091	108	3	12	6	97	i i	830	207	61	4	4.0
85	96	707	409	111	7 73	0.58	239	26	75	50	90	3	267	95	13	3.5	23
86 86	98	380	142	-0.82	56	0 37	76	17	15	31	97	Ä	289	72	18	4	1.8
87	99	314	147	0.43	3.78	0.47	80	29	18	71	95	7	561	80	25	7	3.5
88	100	357	165	-041	2.4	0 52	69	13	5	20	99	5	839	167	45	37	1.8
89	102	441	188	-0.24	3.71	0.43	92	21	16	37	97	8	1075	134	30	4.7	3.0
90	103	758	186	-0.76	6 62	0 25	303	50	210	88	73	7	425	60	7	4 2	2.2
91	108	269	129	1	7.07	0.48	172	Ä	135	9	50	2	242	121	44	3	2.0
92	109	601	397	1 65	9 49	0.66	177	,	13	24	98	5	545	109	16	33	20
93	110	448	154	-0.13	4.35	034	115	58	43	134	91	8	782	97	21	45	24
94	118	1581	1129	0.28	2 26	071	572	17	271	31	83	8	6824	853	53	6	4.5
95	119	447	142	0.26	3 11	0.32	316	5	276	11	39	3	415	138	30	35	20
»- 96	121	895	164	-0.22	4 39	0.18	658	26	601	50	33	3	519	173	19	4.5	20
97	122	867	312	0.04	3 28	0.47	288	10	198	16	71	6	1404	234	35	6	6.0
3,	PROMEDIO	594	219	0.11	7 86	0 38	265	21	174	43	73	5	835	158	28	4	2

Tabla A.10 Carácterísticas de las sequías para cada una de las estaciones disponibles en ele estado de Durango

								ESTADO : GL	OTUALAHAU			d	445-14 - 200-1-4-	habana dan dan sana	% con respecto	Pariodicidad	Duración
		Нр (пить)	Hp (mm)	Hp (mm)	ito (mm)	No (mm)	Hp (mm) 1er DECIL	#1.4 * 3	Hp (mm) más adversa	Tr (effor)	Detyleción % e la media pera el año más crítico	duración (años) sPquia más adversa	delicit scomulado es la sequia más larga (mm)	intensided sequia periodo más largo (misleno)	Hp media antesi	anual inicio segula	prámedio seguia (aŝos)
pa a	ESTACION	media antal	dery #1.6 241	coefatim -0.4	coef contosis 4.9	coef. variación 0 37	145	Tr (sécs) 28	30	43	96	8	2206	275	42	4	26
1	1 2	650 681	235	-066	398	0.34	212	20	111	29	84	5	1879	375	55	4.7	2.3
4	3	670	216	054	561	0 32	232	86	116	261	63	8	1300	162	24	31	2.4
,	Š	5A5	213	-0 44	3 67	039	160	20	77	33	86	7	1544	220	40	3.6	2.5
5	6	648	225	-0.68	4 68	035	109	39	6	72	100	9	1120	124	19	52	2.7 3 3
6	7	599	254	-0 16	3 17	0 42	188	14	85	23	66	? 6	1291 2067	184 344	30 61	6 47	2.5
7	8	562	291	-0 15	2.95	0.52	137 425	12	31 371	23 17	95 41	5	2007 365	73	11	43	3.5
8	9	524	145	0 19 -0 59	3 37 3 57	0 23 0 48	475 138	10 13	22	17	97	5	1958	391	60	4	2.2
9	10 11	645 583	312 291	072	522	0.5	227	10	95	19	84	5	1833	366	62	3.3	1.8
10 11	12	642	249	-093	3 87	039	190	8	102	45	85	7	2171	310	48	3	2.8
12	13	529	233	-0 45	3 65	044	148	15	52	24	91	7	1469	209	39	4.8	22
13	14	598	249	-06	3 59	Ð 41	191	73	99	145	84	7	1855	265	44	4.	2.4
14	15	475	207	0.5	4 42	0 43	172	18	74	39	85	8	1667 843	208 210	43 66	5.4 3	36 25
15	16	318	218	0 13	2.85	0 69	123	5	67	10 57	79 59	7	328	46	9	3.7	25
15	17	479	140	0.03	2.97	0.29 0.38	249 285	27 24	197 189	39	39 77	í	878	219	27	3	2.5
17	18 19	798 815	308 292	-1 07 -0 26	7.27 3.28	0.35	196	8	83	32	87	8	2199	274	44	4.5	37
18 19	20	538	243	-054	3.11	045	150	15	65	24	88	7	1922	274	50	6	30
20	21	639	277	-044	3 26	043	209	21	104	31	84	5	1752	350	54	4	1.7
21	22	620	267	-034	4 06	0 43	200	13	89	18	86	7	2127	303	48	3.3	24
22	23	558	221	-08	3 93	0.4	168	15	84	22	65	7	1766	252	45	57	2.8
23	25	628	225	-0 82	368	036	169	13	76	45	88	5 5	2096 129	419 25	66 6	5.6 4.2	23 24
24	26	401	168	0.004	344	042	107	21	38 9	39 31	91 99	5 10	2170	29 217	35	5	2.4
25	27	620	240 226	-0 84 -0 68	4 44 4 79	0.39 0.33	(17 136	24 18	14	33	98	7	906	129	19	4.2	2.3
26 27	28 29	676 681	285	-0.73	36	0.33	187	18	84	30	88	7	1737	248	36	53	26
28	23 37	497	251	-0.26	272	051	101	13	1	22	100	7	2134	304	61	7	3.3
23	31	713	284	-0 72	3 4 3	04	199	20	94	32	87	5	2040	408	57	4.1	20
30	32	445	287	-002	256	064	115	7	19	14	96	5	1075	215	48	6.5	33
31	33	56 <i>7</i>	236	-0 35	3 56	0 42	189	£1	96	15	83	8	1918	239	42 44	4.5 3	2.6 3.5
32	34	633	261	-0 27	3.94	041	192	18	99	71	85	6	1674 2098	279 262	44 43	4	3.0
33	35	604	353	0.68	561	0.58 0.58	227 376	8	70 98	15 32	89 87	8 13	2844	218	30	3.9	3.6
34	36 37	717 675	418 326	3.4 -0.55	20 64 3 38	0.96	129	8 15	30 11	27	99	8	2398	299	44	63	2.8
35. 36	40	577	244	-036	333	0.42	138	16	41	24	93	8	2032	254	44	4.7	3.0
37	41	63 f	288	-0.48	4 38	0.46	165	7	44	14	94	7	2163	309	48	55	3.3
38	42	365	188	-0 188	2.34	0.52	100	51	38	20	90	5	1072	214	58	4.3	2.6
39	43	377	184	0.01	3 04	0.49	83	16	5	30	99	8	1432	179	47	43	28
40	44	589	311	-011	271	0.53	162	10	57	14	91	8	2389	298	50	4.3	3.0
41	45	791	318	-04	384	04	222	23	76 233	44	91 47	9 8	3525 498	391 62	49 14	4 1 3.2	25 27
42	46	437	132	0 83	398	0.3 0.4	287 65	(4 39	230	36 79	100	4	832	208	41	4.4	2.0
43	47 48	501 558	203 237	-0.54 -0.56	37 358	0.43	160	18	73	30	87	7	1738	248	44	4.3	30
44 45	49	564	254	-0.96	363	045	96	13	7	45	99	5	1782	356	63	3.2	1.8
46	50	531	367	3 13	13 77	0.73	281	8	75	54	86	10	1352	135	25	7.3	50
47	51	457	197	-0.37	3.74	0.42	135	20	58	35	88	5	1403	280	59	4.5	2.6
48	52	582	257	4) 56	3 55	0 44	110	17	3	25	100	6	2179	363	62	4.2	2.2
49	53	443	169	-0.05	35	0 38	166	19	92	37	80	6	1283	213 263	48 43	3.2	2.2
50	54	610	279	-0.24	4 08	046	176	18	62	33	90	8	2111 1420	263 284	43 57	3.5 5	2.6 2.7
51	55	498	252	-0.36	296	0,51 0.41	151 170	10 15	64 97	24 24	89 82	5 4	3420 1198	299	5/ 58	34	15
52	56 57	512 577	212 412	-0 4 3 97	3 3 24	071	336	10	97 77	19	87	18	2963	164	28	107	56
53 54	57 58	577 587	243	-064	366	041	172	18	78	31	87	5	1917	383	65	4.3	2.0
54 55	50 83	367 868	240	843	5	036	125	21	1	34	100	8	2079	259	38	38	28
56	61	561	340	0 07	2.39	0.61	137	9	24	18	96	5	1842	368	65	4.3	2.4
				-													

Tabla A.11 Características de las sequías en las estaciones disponibles del estado de Guanajuato

								ESTADO · GU	AKAJAUTO		Desvisción % s is	dureción (eños)	déficit acumulado	intensided sequia	% con respecto	Periodicidad	Dursción
		Kp (mm)	Hp (mm)	Kp (mm)	Hip (mm)	Kp (mm)	Hp (mm)		Hp (mm)		media para el año más critico	sequis estevbe	en ia sequia más farga (nan)	periodo más largo (mm/s/fo)	Hip media enual	anuei inicio seguia	promedio sequia (añoa)
įa.	ESTACION	media entità	detv 44	cost saint	roef. curtosis	coef varietion	ter DECIL	Tr (sños)	más adyersa 42	Tr (años) 35	98	Will State 199	1398	574	39	8	47
57	62	438	188	-01	393	0 43	93	20	13	22	02	,	1733	247	44	4	3.0
58	63	553	351	0 72	4 07	0.63	172	11	41	22 25	98	14	266	19	48	3.9	2.3
53	84	39	20	1 29	8 14	0.51	13	10	1	33	68	9	429	214	41	34	1.8
63	66	520	164	-0 24	3 6 1	0.31	230	20 20	169	33 41	100	7	695	99	20	52	2.8
51	67	493	206	0.26	3.81	0 42	110	42	2	94	99	7	1251	178	43	5	2.8
62	6 9	411	167	-0.1	3.84	0 41	78	18	120	28	80	6	1760	293	49	43	2.0
63	70	594	213	-0.74	377	0.36	204	19	108	31	84	ă	2404	300	46	3.6	2.3
64	71	643	259	-0 36	4	04	217 199	18	103	28	85	5	1911	382	58	42	1.9
55	72	656	251	-0.82	4 21	0.38 0.56	217	6	22	Q	97	6	2217	369	51	48	20
55	73	720	404	0.86	645	0.35	171	25	84	39	86	9	771	85	14	7	33
6?	74	571	202	-05	3 94	0.51	134	11	64	22	83	7	1275	182	50	5	3.3
68	75	362	186	0.34	297	0.38	204	15	98	22	86	5	1983	396	5 8	42	17
69	76	682	258	-0 88	4 17	0.33	221	22	89	36	88	6	367	61	8	4.4	26
70	77	729	239	-0.26	5 t 2 99	0.53	187	11	81	22	86	5	1847	369	64	3.3	2.4
71	78	568	299	0 06 1 57	6 18	0.4	348	6	250	15	53	6	568	94	17	2.6	2.9
72	80	523	209	-0.12	2.31	0.27	317	10	272	16	47	4	523	130	25	5	23
13	81	506	137 268	-0.12 -0.32	307	⊄ ≨í	96	12	12	18	96	7	1760	251	5 1	4	22
74	83	483	149	-0 32	7 89	0.28	104	12	29	21	95	4	201	50	9	4	2.4
75	84	540 609	300	-031	361	0.49	209	5	104	15	83	5	1772	354	58	7	30
76	85	448	298	0.29	4,56	0 67	139	9	57	15	88	4	882	220	49	3	2.5
77	111		238	031	3 73	074	128	Ă	72	9	78	3	484	161	49	4	2.0
78	125	323	236 226	0.26	5 18	0.65	156	Á	96	9	73	2	502	251	71	3	15
73	126	350 165	246 95	1.29	12	0 57	106	5	83	13	50	2	139	69	41	4	1.5
63	147	553	244	-0 07	464	0 45	175	17	76	34	88	7	1526	240	43	5	2
	PROMEDIO	202	244	-207	- 04	* 44	***	,,									

Tabla A.11 Características de las sequías en las estaciones disponibles del estado de Guanajuato (Cont').

								ESTALO: GO	ENRERU								
		Hp (mm)	Hp (mm)	Hip (mm)	Hip (mm)	Hp (mets)	Hp (mm)		Hp (mm)		Dezmación % a le media para el	dureción (años) sequie	déficil acumulado en la sequia más	intensidad seguia periodo más largo	% con respecto Hp media scrusi	Periodicidad anual	Duración promadio
n.	ESTACION	media anual 1011	Gety gid	-0 83	coef curtows 4 12	coef variación 0 42	1er DECIL	Tr (años)	más adversa	Tr (Mos)	año más critico	man adverse	(arga (ram)	(mm/eño)		inicio sequia	sequia (eños)
1	1		128		_		183	17	8	26	100	•	1608	402	39	42	20
		911	258	-1 91	9 99	028	138	190	19	397	98	*	971	242	26	3,6	22
3	5	799	201	-0 49	5 55	0 25	159	150	41	291	\$5	4	1089	272	34	45	2.7
4	6	843	199	-2 49	12.7	0 23	138	94	34	165	96	3	1199	399	47	3,1	18
5	7	662	178	-0 79	5 49	0 27	165	73	77	144	89	6	917	152	22	43	3 1
6	8	1179	185	0 15	2 45	0 16	944	12	879	25	26	4	528	132	11	3.8	2.3
7	9	1185	374	-1,19	6 41	0 32	221	47	42	79	97	4	1763	440	37	4	16
8	11	748	356	0.24	32	0.47	150	27	1	63	100	8	961	120	16	4.8	30
9	12	1474	499	-131	5 1	034	297	24	86	82	95	9	3340	371	25	87	43
10	13	1024	354	-1 36	689	0.34	284	28	159	45	85	3	1039	346	33	5.5	20
11	14	2033	1108	-0 58	2 64	0.56	393	10	28	23	99	9	11772	1308	64	7	37
12	15	1241	246	-03	4 19	0.2	649	75	528	172	58	5	674	134	10	3.9	24
13	16	903	435	0.36	36	0 48	160	20	1	38	100	6	2313	385	42	4	26
14	17	1447	628	-0 32	4	0.43	6∜1	12	161	21	69	5	1517	303	20	10	4,0
15	18	763	321	-1 13	4	0 42	119	19	4	52	100	5	2741	548	71	4.8	2.2
16	19	840	371	-0 84	34	0.44	160	18	24	28	96	4	778	194	23	4.4	20
17	22	1144	455	0 15	3 95	04	296	23	90	43	93	4	1725	431	37	4	2.1
18	23	689	263	-0 82	5 52	0 38	120	32	1	51	100	5	460	92	13	42	27
13	24	512	379	0.56	27	074	171	3	36	13	93	12	3718	309	80	8.2	4.2
20	25	861	365	0 12	4 86	0.42	150	27	ĩ	57	100	6	2825	470	54	5.2	35
21	26	1776	558	-2.17	10 48	031	262	59	31	99	99	5	2964	592	33		
22	27	790	407	-0.89	3 49	051	143	13	1	19	100	5	2482	496	62	11	30
23	30	1158	528	131	5 13	046	504	27	252	94	79	16	4767	297		36	18
24	31	705	527	2	11 23	075	272	6	1	Ē	100	8	2823		25	9.3	72
25	32	932	260	-0.88	6.26	0.26	173	181	20	215	98	14	3250	352 232	49	48	34
26	34	1208	704	-0.03	3 02	058	262	11	1	18	100	8	4313		23	56	32
27	46	1042	176	034	43	017	727	32	641	75	39	-		539	44	6	35
28	47	1044	220	-044	289	021	597	39	507	75 84		8 9.	775	96	9	44	29
29	48	665	239	-1 14	52	036	112	55	16	105	52	•	1720	191	18	4.5	2.3
30	49	1654	451	-1 17	65i	0.30		33 47			98	5	272	54	8	45	23
31	50 50	970	301	-074	5 65		506		298	79	82	3	897	299	18	36	17
						031	222	45	68	75	93	4	1282	320	32	3	16
32	51 53	1265	423	-1 63	7 49	0.33	180	35	2	60	100	5	1195	239	18	4	22
33	52	789	320	0 12	5 93	041	191	28	17	58	88	9	1138	126	15	7	4,4
34	53	1119	320	-105	5 76	0.28	277	86	121	129	90	4	647	161	14	3.8	2.1
35	54	1101	713	1 12	6 52	0.65	339	9	28	18	98	6	3297	549	49	43	25
36	55	921	384	-0 58	4 97	0 42	186	47	13	79	99	6	1040	173	18	3.4	23
37	56	1902	543	-2.35	1163	0.29	325	24	83	82	96	5	2522	504	26	5	27
38	57	2059	451	-19!	\$1.66	0 22	386	262	115	504	95	9	3803	422	20	5	37
39	58	712	216	-1 87	874	03	121	41	18	60	98	6	992	165	23	34	1,8
40	€ 0	979	198	0 16	2 99	02	635	25	553	54	44	7	1058	151	15	6.2	36
41	51	732	500	-0 15	4 31	0 68	158	9	17	14	98	1	699	699	95	23	1,3
42	6.5	1147	330	-0 11	67	0.29	242	94	55	160	96	7	1816	259	22	3.5	29
43		1121	278	-2.18	17 81	025	168	224	21	437	99	4	1324	331	29	4	2.3
44	65	732	500	-0 15	431	0.58	158	9	17	14	98	1	699	699	95	2.3	1.3
45	6%	1099	426	-0 22	4 63	039	210	26	1	43	100	6	2381	396	36	3.4	2.3
45	67	608	162	-161	£ 85	0 27	100	340	15	842	98	4	246	61	10	36	2.1
47	68	1062	528	0.78	5 65	05	306	13	48	28	96	6	1774	295	27	46	25
48	69	1319	515	0.005	6 03	039	287	23	17	35	99	5	2300	460	34	53	2.8
43	70	804	424	-0 21	3 61	0 53	166	24	5	41	100	į.	2334	583	72	5	28
50	71	1207	416	0.64	3 57	0.34	766	9	297	19	76	Ĝ	922	153	12	3.7	29
51	72	885	929	0 81	2 95	105	280	2	f	5	100	12	7186	598	67	3.7 7	3.8
52	74	1096	418	-0 52	3 82	0.38	337	22	176	40	84	3	1112	370	33	32	18
53	75	1419	401	-14	781	0 28	221	6	8	12	100	11	3324	302	21	43	
54	76	1832	432	-2.51	14 03	0 24	306	119	6 6	190	97	3	2274	758	41	4.3 3.1	3.4
55	77	1024	332	-1 99	871	032	156	13	23	80	98	ă	2077	519	50		18
56	78	935	606	0 17	2 53	0.65	199	11	ĩ	21	100	7	2331	333	30 35	42	2.7
57	79	1555	589	-0.4	331	038	629	23	423	48	73	7	1922	274	35 17	53	2.8
58	5Q	951	235	-165	9 48	0 25	132	377	2	903	100	6	1424			75	30
59	81	1068	375	-176	784	0 35	198	26	31	33	98	3	366	237	24	38	24
60	82	807	301	-15	668	037	147	29	23	44	98	å	1620	122 405	11	5	20
							140	**	20	~	30	•	1020	440	50	4	22

ESTADO · GUERRERO

Tabla A.12 Características de las sequías para las estaciones disponibles en el estado de Guerrero

								ESTADO, GU	ERRERO		n	d	deficit acumulado	Intensided sequia	% con respecto	Periodicidad	Duración
		Hp (nm)	Hp (r/m)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)		Hp (mm)		Desvisción % a /a media para el	duración (años) sequis	etm siupea el ne	periodo más largo (mm/eño)	Hip media anual	anual irácio seguiz	promedio seguia (sños)
E C	HXXATZE	media total	50T/ 11/2	cont. asim	cost, curtous	coef yariación	1er DECIL	Tr (años)	más schréisa	Tr (años) 53	año más citrico 100	más adversa A	larga (mm) 976	244	23	4.3	2.2
61	83	1042	449	-0 59	4 55	0 43	197	44	8		99	7	484	121	12	3.9	16
62	84	958	369	-1 33	4 66	0 38	151	15	13	39		5	1261	252	41	53	2,5
63	85	604	357	-0.37	2 58	059	123	17	14	18	98	3	3170	792	74	3	17
64	85	1059	529	-0.37	4	05	223	7	3	17	100	4		782 95	9	4.8	3.2
65	87	1044	171	-0 11	3 19	0 16	748	21	680	37	35	6	575 234	58	3	36	2.0
66	58	1584	426	-T 84	10	0.27	31B	63	B1	125	95				45	7.2	3.5
57	89	859	495	-0.29	24	0.58	177	6	1	16	100	14	5500	392			
68	90	1012	267	-1 38	7 79	0.28	191	260	53	650	95	6	525	87	8	5	3.0
69	91	737	184	-161	9 97	0.25	150	83	47	126	94	4	303	75	10	12	2.4
70	92	746	120	Ø 17	3 38	0.56	158	14	1	25	103	5	3193	638	85	43	22
71	93	664	337	-1 42	5 47	0.39	146	31	11	52	99	5	475	95	10	33	22
72	94	1264	498	-065	4 85	0 39	273	22	42	46	97	3	700	233	18	27	1.3
73	95	1096	328	-1 15	5 63	03	218	75	68	144	94	4	2060	515	46	34	1.6
74	96	1150	263	-25	13	0.23	211	24	70	40	94	5	329	65	5	3	20
75	97	1819	690	-192	6.84	0.38	271	9	8	38	100	3	2045	681	37	6	20
76	98	1156	293	4071	639	0.25	428	107	292	177	75	10	830	83	7	53	34
77	98 88	859	368	-0.52	367	0.43	162	25	2	44	100	6	2307	384	44	4.8	27
78	100	999	231	0.2	4	0.23	576	28	477	45	53	ŧ	1294	161	16	67	2.8
79	102	898	520	0.41	5 32	0.58	225	16	4	35	100	3	1664	554	61	2.8	16
	103	639	337	077	3 86	0.53	158	21	49	43	93	3	1184	394	61	4	1.8
8) 81	104	1413	949	-026	24	0.67	305	8	î	12	100	8	3596	449	31	48	27
-	105	487	199	-033	3 59	0.41	86	32	1	61	100	12	1948	162	33	45	47
82	106	731	268	-0 82	531	037	135	74	27	157	97	4	1146	286	39	3.5	1.8
83		1466	200 545	-0 48	306	044	318	20	79	37	95	4	3043	760	51	42	2.5
8i	107		524	4 05	24	061	500	17	188	31	79	12	1609	134	15	5.8	4.2
85	110	866	140	-006	272	0 16	718	ä	680	22	22	- i	353	68	10	10	2.0
86	111	864 857	206	024	3 45	0.24	572	10	485	18	4	4	1048	262	30	3.8	20
87	113	565	377	002	2 92	067	134	ŝ	ĩ	13	100	9	2579	286	50	9	4.3
33	114		337	-1 15	4 24	0.43	121	32	ż	53	100	5	2051	4t0	52	3.7	19
89	115	760		-053	759	035	232	29	41	40	96	5	2117	423	43	48	30
90	116	970	342		562	0.36	146	22	17	48	99	5	2370	474	53	4.8	2.3
91	117	879	318	-1 51	402	0.21	367	40	312	75	52	5	642	128	19	3.8	23
92	118	650	134	-0 74	402	0.21 0.5	112	13	1	18	100	2	1376	688	89	3.7	13
93	119	770	385	-1 103		042	225	16	6	35	100	6	4158	693	51	3.8	23
94	120	1336	563	-1	4 58		139	15	1	94	100	5	1478	295	28	45	2.1
95	123	1041	327	-2.14	9 07	031		18	•	26	100	ã	615	102	10	4	2.3
96	124	966	508	0.59	681	053	217		2 191	44	76	6	1099	183	23	4.7	2.4
97	125	775	248	-009	3 43	0.32	301	23 63	70	103	94	ž	785	196	19	5	32
98	126	1026	289	-11	7,43	0.28	222		147	32	85	7	352	88	ñ	4.2	25
99	127	960	441	0.27	3 08	0.46	326	15		177	96	3	117	39	5	2.8	14
100	130	669	231	-1 75	8 47	034	118	93	29		22	3	244	81	8	35	17
101	131	977	168	-0.82	5,16	011	803	17	771	28	22 98	2	86	43	2	8	15
102	132	1546	602	-2.33	12.37	0 39	237	27	36	38 8	31		692	173	16	2	25
103	133	1009	288	0.72	4.43	0.28	796	5	723		99	6	1447	241	31	38	24
104	134	760	274	-106	4 62	0.36	121	71	9	146	97	7	2115	302	32	3	25
185	135	935	255	-16	8 12	0.27	161	86	30	154		•	1941	465	53	27	2.0
136	138	914	366	-143	6 16	0.4	155	39	19	69	98	4	1191	397	49	3	1.4
107	139	79 9	278	-1.38	7 03	0 35	141	28	20	42	88	3	4106	513	38	8	57
198	140	1341	609	-0 68	3 51	0 45	276	26	43	50	97	8		552	78	43	18
109	141	754	360	-134	4 69	0.48	130	6	16	24	98	•	2210	170		4.7	23
110	142	1045	433	-0 53	4 88	0.41	185	15	1	26	100	4	683	854	16		10
ff 1	146	1030	416	-1 39	77	04	302	18	176	28	63	1	854		82	1	
112	147	791	340	-15	6 05	0.43	126	8	11	10	49	4	1618	404	51	2.8	18
113	148	1069	544	-1 22	5.55	0.51	222	7	86	29	94	2	1003	501	46	7	1.5
114	150	684	556	0.05	371	081	166	3	22	18	97	2	1307	653	95	35	1.7
115	151	2236	564	-1 44	9.29	0.25	1151	41	949	63	58	3	226	75	3	3.5	20
116	152	874	421	-1.81	10 83	0 48	123	31	1	50	100	3	150	50	5	2	50
157	156	1766	837	-1.04	468	0.47	301	7	17	39	100	2	2082	1041	58	4,3	1.5
113	158	600	753	1 09	4 39	0.94	252	5	8	10	99	7	3630	518	64	11	4.5
519	160	795	294	-1 41	774	0.37	119	5	1	12	100	3	998	332	41	37	1.8
120	161	985	424	0.18	7 52	9.43	208	6	3	21	100	5	1550	310	31	27	2.0

ESTADO, GUERRERO

Tabla A.12 Características de las sequias para las estaciones disponibles en el estado de Guerrero (Cont')

								ESTADO: GU	errero								
											Desviación % a la	duración (años)	déficit acumutado	intentidad sequia	% con respects	Periodicidad	Duración
		Hp (TIN)	Hip (mm)	hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hip (mm)		Hip (mm)		media para el	seçula	en la sequia más	periodo más largo	Ho modia anual	enusi	promedio
fm	ESTACION	DEST STUDY	desv sid	COSE ESUM	coef. curtous	coef vanación	1er DECIL	Tr (eños)	más adversa	Tr (anos)	uño más critico	más adversa	larga (mm)	(mm/año)	•7	Inicio sequia	cocuis (ultra)
121	162	842	366	-1 57	6 33	0.43	148	7	19	45	96	2	1640	820	97	3	14
122	163	749	358	-109	451	0 48	132	11	15	20	98	4	1888	471	62	33	1 B
123	164	727	331	-5 34	4 59	0 (5	142	22	39	48	95	2	1197	598	82	4	1.5
124	165	699	423	-0 29	311	061	139	10	4	17	100	6	2399	399	57	4	27
		1035	575	0.51	5 26	056	260	12	20	20	99	5	2509	501	48	28	18
125	165						181	7	ß	41	100	2	2121	1060	98	4.3	18
126	167	1077	524	-1 D4	4 31	0.49			30		97	3	1043	347	37	3.3	18
127	171	934	461	-1 05	4 93	0.49	177	21		32	99 99	3		298	34	3.7	18
128	172	859	309	-1.37	7 74	0.36	142	33	9	51		-	896				
129	173	83\$	477	-0 61	3 5 5	0.57	152	5	1	12	100	6	1874	312	37	9	40
130	174	720	472	1 19	7 65	0 66	224	21	38	42	95	3	1002	334	46	45	23
131	175	1349	144	0.48	4 56	0 11	1218	6	1182	9	13	3	296	98	7	2	1.7
132	176	1152	398	-1 78	9 52	0 35	280	12	128	26	89	3	244	81	7	25	17
133	177	593	396	-0.07£	39	0 67	126	6	1	15	100	5	1705	341	67	5	5.Q
134	178	730	359	-0 01	3 41	0.49	367	7	273	18	63	2	847	423	57	3	1.3
135	182	954	292	-0 49	3 92	031	595	9	518	14	46	2	237	118	12	4	13
136	183	908	348	-1 09	751	038	166	28	25	41	98	3	913	304	33	33	20
				-0.23	3 64	0 49	138	15	48	26	91	Ă	1064	266	50	3	20
137	184	527	269				119	16	2	31	100	3	1065	355	52	35	1.7
138	185	874	363	-0.51	4 47	054					100	3	1567	522	70	7	20
139	186	742	454	-0 45	5 18	069	149	10	2	14		-			13	3.3	
140	187	874	441	-0.58	4 26	0.5	218	14	68	25	93	2	240	120			1.3
141	188	889	459	0 03	5 88	0.52	184	7	8	41	100	5	737	147	16	3	2.3
142	189	1052	488	07	63	0.46	396	31	210	65	61	5	637	127	12	25	27
143	190	1221	548	-02	6 94	0 45	258	359	49	1360	96	6	507	84	6	25	30
144	191	924	389	138	8 32	0.42	629	9	500	14	46	3	939	313	33	3	20
145	193	634	376	-0.98	4 68	0.54	133	14	25	21	97	3	758	252	36	4,5	1.7
146	194	804	351	-0.43	504	0 45	217	14	87	33	90	3	941	313	38	4	17
147	195	1381	863	0.02	2 89	0 62	489	6	256	12	62	4	3138	784	56	4	30
148	197	993	352	008	661	0.36	410	22	266	31	74	5	595	119	11	25	2.7
143	198	542	404	0.28	4 68	0.75	159	9	9	16	99	2	644	322	59	25	17
150	196	558	261	-084	498	0.47	134	21	49	37	92	4	632	158	28	7	25
151	200	518	355	0.06	341	068	167	3	62	21	89	5	1522	304	58	4	30
152		1105	476	0.57	7 43	043	405	19	212	25	81	6	440	73	6	25	3.0
	201 202	1012	423	019	617	0 42	362	22	199	31	61	Ă	450	112	11	3	23
153		1162	478	0.22	651	041	422	59	234	167	š0	5	450	90	7	3	27
154	203			0.22	506	027	1661	8	1512	16	32	3	1253	417	18	3	2.5
155	205	2202	585	-148			109	25	2	41	100	ž	184	92	12	35	13
156	206	723	341		8 67	047		. Σ3 δ	8)		90	3	1233	411	54	7	20
157	207	753	519	0.05	37	0.63	219	-		17	4	3			16	á	2.5
158	208	937	366	076	5 18	039	623	6	527	12		-	456	152	80	•	
159	209	787	388	-1 03	53	0.49	255	4	151	26	81	1	636	636		3.5	1.0
160	210	707	283	•0 69	4 43	04	321	12	241	30	66	1	466	466	65	35	1.0
151	212	639	385	-8.06	4 19	0 55	254	15	157	38	78	2	721	360	51	3	13
162	214	986	434	-69	569	05	164	23	10	42	99	3	1216	405	41	3	17
163	215	712	436	-0 78	4 97	0 61	137	4	11	26	99	2	1383	691	97	2	1.5
164	216	759	478	-103	5	0.63	136	12	81	17	98	2	1468	734	96	5	1.5
165	217	816	410	88 0	5 62	0.5	509	5	393	10	52	5	1227	245	30	5	5.0
166	218	518	353	-011	369	068	f 13	8	15	12	98	2	503	251	48	3	17
167	219	968	567	2.27	14.4	0.59	708	12	552	26	43	3	762	254	26	3	25
168	220	756	347	0.55	5 94	0.46	496	3	410	9	46	2	512	256	33	3	15
		479	251	-174	12.05	0.52	71	5	1	13	t00	2	15	7	1	3	15
169	22t	4(3) 605	364	-0.86	524		118	ĭ	11	25	99	3	1178	392	64	3	30
170	222					06		9	16		98	3	875	437	49	3	17
171	223	890	530	0.56	8	0 59	212	-		15	74	-			69	6	
172	225	841	395	-0 75	3 82	0.47	324	7	223	15		2	1171	585			15
173	226	831	557	0.03	5 51	0 67	183	9	3	12	100	5	1709	341	41	5	50
174	n	781	413	-158	12.13	0.53	- 127	8	4	17	100	2	789	394	50	2	20
175	231	975	317	0 02	6 78	0 32	659	7	673	15	42	2	718	359	36	3	1.5
176	232	783	468	-0 85	7 34	3.0	150	7	30	24	97	2	1087	543	69	3	15
177	233	630	565	0.77	4 84	1 05	189	2	1	6	100	4	1750	437	69	4	25
178	234	939	407	157	9 92	0.43	636	9	504	32	47	5	942	188	20	2	30
	PROMEDIO	973	406	-0.50	7,53	0,43	241	35	132	78	24	5	1519	341	37	4	2

Tabla A.12 Características de las sequías para las estaciones disponibles en el estado de Guerrero (Cont')

																n	*
		Ho (mm)	to (men)	Hp (mm)	(Ap (mm)	Hip (mem)	Hip (mm)		Hp (mm)		media para el	Eequis	en la seque más	intensided sequis	% con respecto Hp media anual	Petrodicidad encel	Duración promedio
24	ESTACION	media ancei	dety std	cost, asim	coef curtoses	coef variación	or DECIL	Tr (años)	más adverse	Tr (zňos)	ano más critico	más adversa	(arga (mm)	(men/año) 79	13	inicio sequia 42	soquia (años) 2.8
	2	594	119	-0.02	4 09	02	352	17	299	57	50	6	475 2305	576	34	37	19
2	3	1665	611	-0 18	.5	0 37	383	16	104	23 10	94 17	•	219	54	8	6	25
3	5	627	83	05	4 22	0 13	547	6	525	10 105	17 63	4 7	219 542	77	15	35	2.6
4	6	495	122	0 33	502	0.25	250	43	188 9	19 19	99		159	39	6	5	20
\$	7	640	234	-2 16	11 16	0.36	96	10	-	21	100	1	86	21	ă	3,7	21
6	8	494	153	-162	7 18	031	73	11 B	2 225	15	43	9	833	92	23	-"	3.5
7	9	388	107	-0 007	2.35	0 27 0 45	258 29 0	ě	197	12	61	,	841	120	24	5,7	30
8	10	497	225	1 24 -0 14	6 13 4 4	045	290 280	46	68	103	95	á	1785	446	36	4	1.8
9	11	1209	503	035	377	047	103	16	29	33	92	À	1258	157	44	55	30
10	13	349	164 130	-176	046	02	388	11	345	22	47	5	431	86	13	5	50
11	14 15	647 442	165	0 32	282	037	193	16	126	32	72	12	858	71	15	7	4,0
12 13	16	957	504	15	5 54	053	566	10	387	13	60	6	1848	308	32	6	4.0
14	17	1297	351	-055	279	027	715	14	590	31	55	á	1995	498	38	33	16
15	16	408	132	077	4.53	032	132	19	78	30	81	5	592	118	28	85	37
15	19	1605	357	-0.05	4 12	0.22	1147	12	1039	20	36	5	1425	285	17	6	30
17	20	459	108	-0,11	3 69	0 23	273	34	229	75	51	8	443	55	11	5,3	3.2
18	21	1650	584	0.4	5.78	041	439	24	44	57	98	11	6231	\$66	34	67	3,4
19	23	410	129	0 17	3 04	031	292	5	259	23	37	2	266	133	3 Z	3.5	f.7
20	24	629	157	1 35	7 87	0.25	269	7	205	27	68	4	574	143	22	33	20
21	25	397	144	-0 56	4 68	0.36	74	9	6	12	99	4	836	209	52	63	32
22	26	442	170	0.75	5 18	0 38	113	4	22	14	96	8	1261	157	35	48	33
23	27	64?	98	4394	3 62	0 15	500	19	464	38	29	4	380	95	14	43	3.0
24	28	633	140	-0 46	€ 57	0.22	309	32	242	54	62	6	560	93	14	52	27
25	29	F23	130	-0.03	1 92	021	446	19	405	71	35	4	517	129	20	4	2.3
26	30	696	153	9 44	4 52	0.22	516	5	451	12	36	6	564	94	13 5	53	22
27	31	544	126	0 37	3 82	0.23	376	12	325	22	41	5	152	30	27	4,8 65	2.8
23	32	712	173	0 12	2.47	024	488	17	433	48	40	5	965	193 53	21 9	5	3.3 2 7
29	33	542	158	-1,29	7 48	0 29	84	12	3	24	100	5 5	267 1361	272	15	38	1.8
3.)	34	1749	509	-1 08	5.56	0.29	291	11	33 6	24 26	99 99	ş Ş	725	80	15	4.9	28
31	35	515	160	-0.66	508	031	85 70	14	1	8	100	5	114	22	4	7	30
32	36	540	156	-2 53	13	0.31	76 415	2	372	16	29	7	483	69	13	52	33
33	37	618	110 829	08 -103	3 75 4 62	0.21 0.36	735	28	445	47	81	ż	3504	1752	75	3.8	16
34	38	2307 931	1556	449	27 62	167	984	1	8	Ř	100	16	9809	613	65	15	13 0
35 36	39 40	526	163	-096	641	031	80	ė	1	16	100	ĭ	887	126	23	42	30
.sc 37	42	1580	81:	1,37	675	0 49	519	28	108	90	94	11	5240	476	28	72	42
3¢	43	520	110	0.65	477	0.21	403		354	9	32	4	438	109	20	4,8	27
39	ũ	431	147	-0 13	3 38	0.34	118	10	53	17	68	5	564	112	25	3,7	50
40	45	459	175	-1 15	564	038	74	18	3	56	100	4	243	60	13	5	23
41	46	A77	166	-1 12	4 45	0 35	138	16	79	56	84	4	773	193	40	8.5	30
42	47	516	119	-0 82	576	0 23	206	79	146	167	72	4	292	73	14	45	21
43	48	2273	843	-0 22	61	0 37	479	26	10	48	100	В	2658	332	14	45	23
44	50	1166	380	-5.17	5 2	0 33	199	50	31	89	98	4	2175	543	46	3.7	50
45	51	639	337	091	4 57	0.53	286	11	156	27	76	4	1323	330	51	3.5	2.4
45	52	1531	531	01	2 97	0 35	963	8	805	29	48	4	1323	330	21	24	35
47	53	385	211	0 17	3.27	0.55	97	11	21	15	95	6	409	68	17	53	3.0
48	56	383	148	-0 42	3 74	0 39	142	15	86	28	78	4	570	142	37	33	18
19	57	1945	681	-0 62	3 67	0.5	902	10	682	23	65	2	844	422	21	3.3 4	15
50	59	512	138	-063	3 8 6	0.27	290	15	248	24	52	3	178 653	59 163	(1 43	2.5	2.0 1.8
51	60	378	158	-0 12	2.83	0 42	149	13	99	22 24	74 84	1	503 1223	103 305	*3 55	2.0 5	2.5
52	61	547	257	465	3 36	0 47	167	9	<i>69</i> 132	24 37	84 74	i	139	34	6	33	23
53	62	499	175	-0 49	434	035	196	21	115	21	68	7	554	138	38	37	26
54	63	359	159	0.36	3 02 5.59	0 44 0 38	166 107	11 56	19	117	97	7	1059	151	26	25	30
55 *C	64	575	219 571	-082 087	5.59 5.73	0.57	243	30. 8	12	10	99	5	1296	259	30	Ā	28
56 57	65	851 1437	5/1 519	-3.2	573 1856	036	752	13	599	25	59	4	1003	250	17	4	40
57 58	66 67	391	147	0 23	25	038	206	12	161	72	59	2	405	202	51	27	15
96 68	68	568	177	-074	506	031	245	15	175	23	70	Ä	607	151	26	3.5	23
50 60	59	338	144	003	281	042	158	26	113	82	67	4	521	130	38	27	20
	ψ3	335	197	~~		V 1.											

Tabla A.13 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Hidalgo

ESTADO:	HIDALGO
---------	---------

								20,7201112			Desylación % a la	dureción (años)	defici ecumulado	intensided sequia	% con respecto	Periodicided	Duración
		Ho (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Ha (mm)	Hp (mm)	Kp (mm)		H⊉ (mm)		media para al	sequia	en la seguia más	periodo mas largo	Ho media anua!	launa	promedio
m	ESTACION	my (mm)	desv. etd	coaf asim	coef curtosis	cost Asissemu	1es DECIL	Tr (eños)	más adversa	Tr (años)	año más crítico	más adversa	lerge (mm)	(mm/sho)		Inicio sequia	seguia (años)
61	70	438	193	145	85	0 44	229	72	145	123	67	4	286	71	16	4	2.3
62	71	430	214	0 15	366	0.5	117	16	35	32	92	4	682	220	51	2.7	2.3
63	72	1071	949	1.26	687	089	484	3	211	7	81	4	2751	687	54	5	25
54	74	320	149	0 13	321	0 46	134	15	85	19	74	4	442	110	34	35	33
65	75	534	198	-0.54	4.15	0 37	198	12	126	17	77	3	741	247	46	4	2.5
66	76	498	235	004	3.89	0 47	103	33	13	52	98	4	996	249	50	4	3.0
67	77	354	164	-048	3 82	0.46	63	28	4	55	99	Á	637	159	44	2.7	2.3
68	78	44G	155	-0.62	3.5	0.35	173	18	121	29	73	á	351	87	19	4	27
69	79	409	99	-0.58	4 66	0.24	230	31	192	47	54	2	308	154	37	25	1.4
70	80	481	189	-0 39	3.29	0.39	182	26	119	56	76	4	391	97	20	25	3.0
71	81	349	115	-142	7.49	9.33	70	66	23	123	94	3	469	156	44	3	20
72	82	483	192	-0 65	3 06	0.4	170	15	110	25	78	4	698	174	36	4	23
73	83	457	163	-138	6.18	0.36	92	30	27	59	95	2	643	321	70	33	1.5
75	84	527	145	-033	6.02	0.27	278	15	220	21	59	5	567	113	21	2	2.0
75	65	574	224	-077	466	0.39	127	12	41	19	93	3	214	71	12	3	20
76	87	356	164	-04	3 13	0.66	82	30	26.8	78	93	4	598	149	41	2.7	20
77	88	286	167	-0.36	2.81	0.58	53	11	2	17	100	ż	455	227	79	4.3	18
78	69	628	219	-0 49	4.55	035	223	16	136	22	79	5	878	175	27	35	3.0
79	90	473	189	0 17	461	04	188	to	112	13	77	4	288	72	15	3.3	2.3
90 80	91	559	150	0 27	4.21	0.27	382	11	326	21	42	7	843	120	21	2.5	3.3
81	92	487	169	-0.97	663	0.35	115	12	41	17	92	4	347	86	17	3.3	23
82	93	394	173	-0.56	3.19	0.44	91	32	34	69	92	4	794	198	50	2.7	20
53	94	673	441	0.41	603	0.65	189	17	36	26	95	3	899	299	44	4	1.7
84	96	663	232	-1.33	643	0.35	147	32	57	51	92	4	846	211	31	i	2.3
85	97	339	139	-0 13	568	041	82	32	25	48	93	3	509	169	49	À	2.3
86	37 98	640	284	-0.54	394	044	113	31	15	59	98	4	1082	270	42	4	3.0
87	99	520	222	-0 67	4.22	043	96	49	17	112	97	4	835	208	40	37	20
83	100	689	337	-0 41	3 47	0.49	196	18	83	25	88	4	694	173	25	3.7	2.0
£3	104	2452	1183	1 07	151	048	1154	11	697	36	72	4	3799	949	38	6	2.5
90	106	425	160	-09	66	0.38	101	27	37	41	92	2	32	16	3	3	1.2
91	109	706	546	1.12	5.51	0.77	243	6	58	13	92	4	1582	395	5 5	3.3	2.0
92	110	235	167	0.77	4.16	071	79	6	26	12	89	3	324	108	45	3	18
93	111	477	230	-0.72	7.08	048	94	11	11	15	98	2	607	303	63	35	1,3
94	112	1555	458	0.24	3.47	0.29	997	10	829	17	47	5	1562	312	20	4.3	2.0
95	115	812	201	0.73	4.75	0.25	566	10	482	19	41	6	468	78	9	4.8	26
96	116	666	334	-0 48	6.1	05	134	18	24	25	97	2	733	366	54	3,5	1.7
97	117	354	169	-0 05	6 5 1	0.48	113	11	52	21	86	2	384	192	54	25	1.3
98	118	1033	382	-0.06	4.77	0.37	466	18	339	33	68	6	1336	222	21	3	4,0
99	120	188	137	0.31	5.16	0.73	45	14	2	26	99	2	242	121	64	35	1.3
100	121	426	288	-0 02	4 89	0.68	100	27	10	39	98	2	507	253	59	3.5	13
101	122	290	145	-0 54	5 31	0.5	96	9	47	12	84	2	250	125	43	4	1.7
102							56	10	9	23	96	3	366	122	54	à	2.0
		223	160	0.54	4 4	U / 1											
	123	223 247	150 117	0.54 -1.13		071 047			•		90	ž	294	147	59	2	2.0
103		223 247 482	160 117 203	0 54 -1.13 0 54	44 858 538	047 042	63 262	18 8	26 220	26 16		2 3					

Tabla A.13 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Hidalgo (Cont').

ESTADO JALISCO											118.11	teamental and the		Periodicidad	Duración		
											Desviación % a is	duración (años)	déficit acumulado en la segula más	intensidad sequin periodo más tergo	% con respecto Hp madia anual	renogiciaso touti	promedio
		Hip (mm)	Hp (mm)	up (mm)	Hp (mm)	Ho (mm)	Hp (mm)		Hp (mm)	T- (-1	media pera el año más critico	sayus sayetsa can	larga (mm)	(mm/eño)	Lib Liscon street	Inicio secula	ocquia (afios)
m	ESTACKN	media anual	dery sid	cost spiri	coef curtoses	coef variación	fer DECL	Tr (shos)	más adverse	Tr (años)	45	((10.0 M2) FI (40.0 M2)	704	176	19	23	1.8
1	1	883	233	83.0	371	0.26	577	13	494 53	21 41	93	7	1313	328	44	44	2.0
5	2	729	285	-1.3	4 79	0.39	163	9 ~~				7	568	142	26	34	1.8
3	3	530	157	-0 27	474	03	233	22	163	38	70	3	2291	254	33	3.8	25
4	4	753	470	3 45	19 57	0.62	445	6	161	15	76	ž	2291 2511	254 358	33 48	6.7	25
5	5	742	331	-09	4 12	0.45	142	8	7	28	100	,			35	34	20
6	6	594	184	0.44	3 64	0.31	360	9	289	15	52	5	1065	213			14
7	7	1333	625	-1.26	5 83	0.47	276	15	60	21	96	2	1379	689	51 ~~	25	
8	8	558	218	-0 39	35	0 39	111	123	19	199	97	6	900	150	26	4.8	26
9	9	810	136	039	4 49	0 17	591	15	525	28	36	5	506	101	12	4,5	29
10	10	917	258	-1.11	4 49	0.28	349	27	248	49	73	7	849	121	13	4,3	28
11	11	819	358	0.74	6 43	0 44	243	23	71	46	92	5	550	110	13	47	3.0
12	12	965	156	-0 16	5 89	0 16	646	26	570	48	41	4	568	142	14	38	20
13	13	902	247	-1.52	8 48	0.27	142	256	16	607	99	8	1135	141	15	4,7	24
14	14	803	322	-0 58	3 49	0.4	169	26	35	47	96	9	2250	250	31	3	2.3
15	15	881	392	-0 88	4.11	0 44	165	19	10	29	99	4	1391	347	39	33	19
16	15	799	239	-1 75	9 62	03	148	58	31	93	97	2	317	158	19	3	13
17	17	875	294	-039	5.24	034	173	54	29	94	97	4	442	110	12	3	2.0
18	18	648	162	-2 14	11 92	0.25	106	168	20	299	97	5	428	85	13	4.2	23
19	19	663	154	0 02	41	0.23	377	28	310	49	54	3	302	100	15	33	17
20	20	804	268	-1 78	7 57	0.33	144	12	29	74	97	4	1058	264	32	33	15
21	21	1320	586	-0.68	3.24	0.44	240	25	25	47	99	7	2769	395	29	7.3	35
22	23	571	166	-0.5	3 31	0.29	252	32	182	68	69	4	514	128	22	63	24
23	24	1248	328	-1 95	10 32	0.26	188	61	25	165	98	9	2113	234	18	3	25
24	25	614	213	0.79	457	0.35	376	8	283	15	54	6	1065	177	28	6	3.2
25	26	586	194	-038	4 15	0.28	314	25	234	40	66	6	951	158	23	38	20
	27	1479	487	-109	5 95	033	282	29	51	50	97	5	2521	504	34	4	22
26 27	28	760	262	-0.55	43	034	183	40	67	67	92	å	1173	293	38	37	2.0
-	29	862	314	-096	509	036	175	4	51	81	95	6	2140	356	41	8	30
28		742	202	-104	762	027	167	135	65	241	92	5	628	165	22	31	21
29	31 33	648	315	-0.54	3 33	049	155	16	36	27	95	6	1894	315	48	7.7	2.8
30		1000	278	-2.81	1506	0.28	158	32	ž	49	98	3	49	16	1	32	1.7
31	3.4			-173	967	0.26	197	212	42	471	97	Ă	695	173	15	31	18
30	35	5141	301 403	-2.18	12 03	0.25	272	328	60	744	97	6	911	151	9	42	25
33	36	1626		-1 87	12.25	0.26	131	155	5	319	100	ě	1148	191	22	46	30
34	38	836	216		5.89	0.36	183	23	20	45	96	7	1612	230	27	32	23
35	39	845	308	-0 <u>.2</u>		0.28	157	97	20	174	98	<u> </u>	1054	263	28	4.3	21
36	40	9)1	259	-13	8 2 2.55	0.20 0.58	190	8	28	16	97	7	2635	658	75	7	2.7
37	41	866	507	-0 53				13	74	24	90	;	1775	443	61	3,4	19
3€	42	719	351	-0.08	3 33	0 49	211 145	150	14	287	99 99	;	718	102	11	4	28
39	43	862	239	-1 31	9 23	0.28				230	99	1	917	229	13	33	23
49	44	1725	484	-1 26	8 93	0.28	297	123	29		96	•	997	498	53	45	1.3
41	45	936	360	-191	8 34	038	161	20	4 3	28	96	5	520	104	14	3	20
42	45	702	302	-1.26	4 93	0.43	130	11	29	24		9	2248	249	28	57	35
43	47	871	312	-15	6 69	0.36	138	47	1	82	100 98	4	1501	249 375	30	4.6	18
44	48	1235	377	-2 08	8 36	03	205	44	37	71		9	1718		38	28	2.3
45	49	494	236	-0 038	3 01	0.48	124	17	31	33	94	5	382	190 76	10	32	2.0
45	50	758	224	-1 06	7 76	0 29	147	52	22	75	98	2			38	47	2.0
47	51	896	313	-0 97	3 94	0.35	280	30	166	51	82	<u>'</u>	2445	349	36 17		
48	52	754	212	-1 05	6 72	0.28	173	79	69	141	91	7	926	132		4	23
49	5పే	614	136	-0 96	4 48	0 22	309	54	254	111	59	6	556	92	14	31	19
50	54	471	201	-0 61	4 35	0 43	84	15	1	31	100	6	580	96	20	33	20
51	5 5	1060	295	0.41	803	0 28	614	10	491	13	54	1	892	223	21	3.5	3.0
52	56	751	283	-102	4	0.38	131	32	17	68	98	5	1236	247	32	5	20
53	57	778	301	-1 07	5 63	0 39	146	20	7	27	100	4	1117	279	35	35	17
54	58	488	131	-0 35	3 17	0.27	270	19	222	42	55	5	721	144	29	4,3	18
55	59	1516	456	-177	7.97	0.3	236	29	25	81	99	4	3198	799	52	37	1,7
56	60	864	264	-1 34	638	03	181	40	56	64	94	3	B44	281	32	42	19
57	62	522	156	-0 15	3 15	03	273	18	214	28	60	5	659	131	25	36	23
58	63	975	390	-2.28	52.1	0.4	133	99	3	185	100	5	995	199	50	5	50
59	54	858	290	-0 38	3 17	0.34	348	24	243	44	72	7	1182	168	19	42	20
60	66	946	251	-2 38	10 76	0.26	149	41	26	62	98	4	156	39	4	3.7	16

Tabla A.14 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Jalisco

							ESTADO, JALIS										
		Hp (Titr)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Ho (mm)	Hp (mm)		Hp (mm)		Desviación % a la media para si	duración (años) seguia	déficit acumulado en la sequia més	intensidad sequia periodo más fargo	% con respecto Ho media anual	Periodicidad enual	Duración promedio
n	ESTACION	media souli	detv #40	coef, sum	coef curlos/s	coef yariación	for DECIL	Tr (shos)	más adversa	Tr (shos)	año más crítico	erde adversa	larga (mm)	(mm/añs)		fricio saquia	sequia (años)
51	67	570	241	-0 59	4 32	0 42	124	16	19	24	97	4	1156	289	50	33	14
62	68	846	171	0.21	3 15	02	613	12	547	20	36		493	123	14	39	21
63	70	799	242	-1.13	6 99	03	156	68	37	121	96	6	1247	207	25 24	3 3 2.8	16 2.2
13	71 70	597 763	198 231	-0 39 -1 19	3.85 7.05	034 029	165 142	43 77	81 23	84 146	87 98	3	874 482	145 160	20	31	16
65 66	72 73	783 837	279	-0.78	5 12	0.23	159	33	25 27	55	97	7	1653	236	28	36	27
67	73 74	683	193	-0.24	3 12	0 28	422	11	352	17	49	5	1267	253	37	3.7	16
68	75	63 5	299	058	3 78	047	121	12	1	17	100	6	1179	196	30	4	2.0
69	76	801	267	-1 15	4 97	0 33	171	43	56	82	94	4	1044	261	32	42	1,8
70	77	711	261	-0.82	3 88	0 37	131	37	24	70	97	3	567	185	26	36	1.8
71	78	609	227	0.25	4 38	0.37	139	23	29	40	96	4	683	170	27	43	16
72	79	778	515	-0 27	2 43	0.66	158	4	1	13	100	3	2068	689	88	45	20
73	80	785	241	-1 65	8 18	031	130	12	22	34	98	2	320	160	20	2.8	1,4
74	81	1001	269	-1 97	972	0 27	167	85	29	134	98	4	468	117	11	38	2.1
75	82	943	223	-1 08	65	0.23	459	63	368	127	62	4	1110	277	29	37	20
76	84	901	174	-0 15	4 08	0.29	295 179	15	216 42	23 84	65	į	1039	259	43 33	46 23	27
77	85	909 835	417 253	-1 13 -1 19	3 85 5.51	0 45 0,3	179 205	6 54	92 93	98	96 69	5	1219 644	304 128	33 15	23 46	6.0 23
78 79	86 87	837	276 276	-163	7.84	0.33	155	31	25	42	98	3	110	27	3	43	23
80	88	878	207	-011	438	0.23	656	6	598	10	32	2	271	135	15	3	13
81	89	870	219	-2 13	13 06	0.25	129	131	8	220	100	5	62	12	1	3.3	2.3
82	90	803	307	184	7.23	0.38	132	8	18	60	96	Ā	166	41	5	38	18
83	91	1252	819	-0 43	2 29	0.65	248	4	1	16	100	10	6915	691	55	4	6.0
84	92	560	181	-0.99	4 98	0.27	307	23	246	37	63	3	252	84	12	37	1.5
8 5	93	783	284	-0.22	457	0.96	196	15	52	28	94	10	2197	219	27	93	38
86	94	1037	471	-06	4 32	0 45	237	30	52	61	95	6	1124	187	18	4.4	22
87	95	1053	315	-173	8 14	03	207	34	51	47	96	4	1041	560	24	33	18
58	96	989	241	-2 35	13 55	0.24	139	220	2	435 36	100	2	185	46	4	4	24
89	97	508	210 183	-0 64 -0 108	471 449	041	174 106	17 33	105 32	340 66	60 94	5	459	229	45	5 5	17
90 91	98 99	461 1014	292	-081	7.34	0.29	232	83	72	106	93	6	446 620	89 155	19 15	46	3.7 2.7
92	100	632	145	0 19	252	023	457	11	408	32	36	ř	691	115	18	43	20
93	102	492	409	0 12	3 84	0.83	102	6	1	10	100	4	1305	327	66	7	40
94	103	523	275	236	12	0.52	293	19	156	41	71	6	734	122	23	- 2	30
95	104	669	310	-0 57	4 36	0 45	161	11	36	16	95	4	1388	347	51	43	18
96	105	813	251	-1.14	6.23	031	123	85	7	167	100	6	676	112	13	43	23
97	106	505	139	0.52	4 07	0.27	300	14	244	26	52	5	680	136	26	4	29
98	107	709	227	-1.96	7 35	0 32	96	39	3	122	100	3	590	196	27	26	1.2
99	108	610	168	0.24	4 12	0.28	319	25	247	51	60	5	957	191	31	36	22
100	109	1258	542	-1 15	3 63	0 43	211	18	21	44	99	3	2396	798	63	3.8	15
101	110	895	270	-1 53	7 12 11 66	03	140 135	140	22 27	298 154	98 97	3	498	166	18	2.7	1.6
102 103	111 113	778 738	197 262	-1 5 9 -1 78	633	0.25 0.35	113	81 14	11	89	99	10 3	1324 171	132 57	16 7	57 38	40 16
104	116	458	181	031	3.27	0.4	169	19	99	37	79	11	886	80	17	4	36
105	115	824	224	-182	9.95	0.27	170	47	52	71	94	2	285	142	17	3.2	1,6
106	115	f408	374	0.66	3 04	0.26	1072	6	947	14	33	5	1529	305	21	3	20
107	117	1413	621	-1.18	3.96	0 44	225	17	12	26	100	5	3737	747	52	28	20
108	118	660	234	-5 47	988	0.27	151	84	18	141	98	6	1391	231	26	3.7	20
109	119	796	196	-232	12 95	025	113	170	2	307	100	5	170	34	4	33	18
110	120	1871	1439	0 02	2 63	077	505	6	188	68	90	4	5335	1333	71	4	40
111	121	962	150	-0 62	4 03	0.16	657	35	597	44	38	3	376	126	13	31	1.8
112	122	5 62	181	-025	359	0.35	269	17	202	30	65	6	1097	182	32	45	22
113	123	524	269	0.28	3 2 1 4 93	043	266 687	16	171 550	33 28	73 47	5 6	1550	310	49	33	20
114 115	124	1033 1361	386 215	123 055	3 37	0 37 0 16	1113	10 10	55V 1036	20	4/ 24	6	1126 927	187 154	18 11	5.7 43	3.3 2.4
115	125 126	720	221	0.37	3 12	031	389	14	304	25	58	8	1854	231	32	5	30
117	127	567	155	-037	386	028	277	28	217	54	62	Å	1140	142	25	4.2	20
118	128	620	214	-0.89	5 42	034	161	22	68	33	90	5	1215	243	39	3.8	22
119	129	1022	348	-145	5 53	034	172	45	36	77	97	4	665	166	16	43	17
120	130	847	230	-1 76	10 27	0.27	144	69	18	112	98	3	468	156	18	3	17

Tabla A.14 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Jalisco (Cont').

							ESTADO - JAUS										
		Hp (mm)	Hp (ner)	Hp (m/n)	Hip (mm)	Ho (mm)	He (mm)		Ho (mm)		Desviación % a la media pera el	duración (años) secula	déficit acumulado en la seguia más	intensidad sequia periodo más largo	Ho media arkad	Periodicidad anusi	Duración promedio
m	ESTACION	media enceri	desy std	COST BELT	coef curtosis	coef yariación	1er DECIL	Tr (whos)	más sáversa	Tr (ahos)	aho más critico	más adverse	targa (mm)	(mm/año)		inicio sequia	soquia (años)
121	131	660	171	-0 12	37	0 26	350	15	272	26	59	4	707	176	26	52	22
122	132	834	152	-0.28	3 84	0 17	625	26	564	51	37	6	338	56	6	3	20
123 124	133 134	1070 619	389 311	-0 97	5 11 334	036 05	228 115	41 16	75 8	76 26	93 99	3 2	505 1177	168 588	15 94	3 3.5	15 16
124	135	633	160	-055 -03	316	025	379	15	318	28	50	5	743	148	23	3.5 4.2	23
126	136	872	223	-236	1198	0.26	123	56	10	111	99	6	436	72	8	42	2.8
127	138	990	315	-1 02	6 28	0 32	193	47	43	78	96	4	862	215	21	38	19
128	139	800	270	0 005	6 98	034	167	47	14	81	99	5	678	135	16	42	23
129	140	855	341	-1 44	52	84	127	9	6	67	100	10	2723	272	31	53	33
130	141	1042	151	-0.54	3 66	0 14	767	17 111	704	31	33	4	280	70	6	34	2.0
131 132	142 143	840 766	237 207	-1 31 -1 52	8 21 9 19	028 027	128 132	51	4 25	200 93	100 97	8 5	700 76	87 15	10 1	48 48	28 30
133	144	563	184	-0 79	636	032	112	24	16	38	98	5	740	148	25	38	19
134	145	598	166	037	3 86	0.31	349	12	271	23	50 55	4	951	237	39	33	19
135	145	504	234	-1 32	4 34	0 47	76	6	1	38	100	7	1705	243	48	43	24
136	147	846	308	-1 13	6 06	0.36	163	31	23	50	98	6	1539	256	30	42	21
137	148	1405	363	-2 15	12	0.26	241	65	38	95	98	7	1588	269	19	Ð	4.3
133	149	578	315	-11	52	0.55	93	1 23	6	29	99	2	624	312	53	4_	13
139 143	151 152	589 723	115 312	-0 55 -0 52	3 83 4 19	0 19 0 43	369 180	14	325 \$0	40 21	45 94	6 5	700 1234	116 246	19 33	75 48	37
141	153	684	213	-1 39	6 46	031	103	101	7	201	99	3	346	115	33 16	5	23 18
142	154	744	278	-085	4 45	0.37	137	28	16	52	98	9	1291	143	19	63	2.8
143	155	666	233	-1 06	4 88	0 35	162	38	69	68	90	7	1700	242	36	48	30
144	156	732	190	-1 96	10 97	0 26	124	114	21	234	98	4	89	22	3	37	19
145	157	634	204	-0.24	3 46	0 32	279	17	198	30	69	10	1452	145	22	43	28
146	158	805 700	233 202	-0.98	8.24	0.29	148	75 14	19	118	98	3	1106	368	45	38	21
147 148	159 160	786 767	167	-0 11 -0 09	3 35 2 29	0.26 0.22	498 559	14 9	420 511	25 27	47 34	4 2	1321 426	330 213	41	46 3	21
149	161	626	135	-0 16	406	0.22	498	å	464	9	26	2	321	160	27 25	5	15 15
150	162	892	134	033	331	0.15	692	22	641	50	29	ē	598	86	7	5	32
151	163	724	184	-1 83	€ 35	0.25	236	30	159	56	79	2	145	72	9	36	1.3
152	164	684	178	-1 43	6 9 9	0.26	200	45	113	91	84	7	834	f 19	17	36	25
153	165	602	177	-0.01	32	0 29	330	17	258	32	58	5	795	159	26	4.6	2.7
154 156	166	1706 503	252 144	-111	6 52 4 33	0 15 0 29	1230 153	25 56	1138 90	41	34 63	4	713	178	10	23	16
156	168 169	950	176	-053 -049	4.33 3.21	0.29	153 651	15	580	109 32	89 39	6 5	630 388	138 77	27 8	5 45	3.3 2.1
157	170	740	247	-0.85	466	033	197	22	87	32	89	4	427	106	14	37	1.8
158	171	847	268	-0 26	272	0 32	464	11	376	27	56	3	1125	375	44	43	18
159	172	459	266	-0 14	24	0.58	125	4	34	23	93	8	2523	315	68	12	43
150	173	596	390	100	244	0 66	138	В	15	13	98	7	2153	307	51	4.3	30
151	174	706	401	151	7 86	0.57	265	9	76	19	90	6	1478	246	34	5	28
152 153	175 177	594 665	191 143	-0 15 -0 27	278 295	0.32 0.21	266 416	14 25	197 360	22 52	67 46	7	870 284	124	20	55	32
154	178	934	258	-0 27 -1 15	835	0.28	188	106	48	200	95	7	294 665	71 166	10 17	3.8 3.7	20 2.3
165	179	464	222	1 27	609	0.48	262	6	161	11	66	9	1396	155	33	3.6	30
166	160	798	203	-1 92	9 95	0.25	157	107	51	192	84	2	259	129	16	2.6	13
167	183	584	285	0.91	386	0 49	300	10	205	25	65	10	1833	183	31	3	55
168	184	854	207	-1 32	7 33	0.24	262	108	160	223	82	8	1490	186	2t	5	2.7
169	186	522	482	199	11.99	077	306	25 20	157	41	75	5	1063	212	34	5	50
170 173	187 183	758 704	297 287	-1 09 -0 69	5 49 4 51	039 041	116 263	63 22	1 173	124 31	100 76	5 3	1140 758	228	30	5	4.0
172	189	704	249	-0 69 -0 92	6 12	035	135	32	18	49	76 98	4	758 310	252 77	35 10	35 3	1,7 20
173	190	539	152	412	546	0 24	442	12	395	21	39	3	322	107	16	3	25
174	191	859	353	12	9 49	041	222	55	12	176	99	5	822	164	19	43	24
175	192	668	219	0 08	3 18	0 33	342	11	263	21	63	3	705	235	35	31	17
176	195	967	355	-0 85	606	037	199	20	20	26	96	6	813	135	13	54	23
177	196	749	174	-0 59	5 29	0 23	445	17	381	33	50	3	162	60	8	4	20
178 179	266 269	644 693	202 434	-1 14 0 72	5 58 11 08	031 063	123 326	58 29	31 213	109 68	96 70	4 2	879 509	219	34	46	2.5
179	287	662	434 372	0.22	707	043	215	29 29	213 40	63	70 96	2 8	509 1616	264 202	36 23	3 75	15 37
,			47.4	7-1	. •,	~		**	-10	•••	vo	•	1010	EVE	LS	. 4	a r

Tabla A.14 Características de las sequias en las estaciones disponibles en el estado de Jalisco (Cont').

							ESTADO JALIS	500									
n	ESTACION	Hp (mm)	Hp (mm) desv, std	Hip (mm) corf. asim	Hp (mm) coef curtosrs	Ho (mm) coef variación	Hp (mm) for DECTL	îr (años)	Hp (mm) más adversa	Tr (años)	Desvisción % a la media para el año más critico	furación (shos) seque más adversa	déficit acumulado en la sequia más large (mm)	intensidad sequia periodo más largo (mm/año)	% con respecto Hip media anual	Periodicidad acusi inicio seguia	Duración promedio sequia (años)
161	268	25	71	2.83	14 98	283	20	32	1	75	96	5	125	25	100	3	35
182	292	795	358	-1	4 54	0.45	181	15	70	23	92	3	1156	385	48	2	17
183	296	678	382	-0 16	3 17	0.56	130	12	1	21	100	6	1791	298	43	5	25
164	301	845	284	-1 97	11 51	033	151	34	24	45	98	3	75	25	2	27	1.8
185	302	132	227	-074	5.25	031	432	4	366	23	50	2	672	336	45	25	1.3
186	304	431	177	-1 55	6 38	044	64	6	9	42	98	5	769	153	38	8	35
187	306	439	311	0.4	3 49	071	96	8	ŧ	17	100	5	1347	269	61	7	3.5
188	307	713	208	-037	4 48	0.29	434	14	377	25	48	5	642	128	17	5	50
169	308	545	248	-1 24	7 15	0.45	126	22	52	34	91	3	212	70	12	4	20
130	309	732	281	-2.32	125	0,38	125	36	26	52	97	3	32	10	1	4	20
191	310	536	301	-0 68	5 85	0.56	93	17	1	23	100	5	1273	254	47	5	50
192	315	779	123	1.18	8 96	0 16	679	8	639	10	18	5	298	59	7	3	35
193	315	775	410	-0.71	6 37	053	148	14	7	31	100	1	767	767	98	8	10
154	320	421	158	-0 64	7 27	9 38	172	12	119	52	72	3	434	144	34	4	3.0
195	333	409	251	1 07	751	061	197	7	118	16	5	4	1133	283	2	3	25
195	336	727	151	9 63	5 15	0.21	526	12	463	32	34	2	4	ũ	Ð	9,5	13
197	337	581	174	£ 55	5 8 \$	0,3	331	15	272	28	54	3	483	161	27	4	25
198	338	71B	388	-0 53	6 78	0.54	133	32	5	66	100	4	1017	254	35	2	25
199	339	1467	151	-1.22	8 22	0 1	1207	19	1157	30	22	4	410	102	6	2	20
200	340	525	241	-0 61	9 23	0.46	135	16	47	23	92	3	1	0	0	3	2.5
501	343	ଥେ	43	-1 68	10 02	0 (6	598	55	584	103	15	4	27	6	Đ	4	30
202	344	373	161	-0 006	7.22	0.43	148	21	93	33	76	4	67	16	4	2	25
203	347	590	38	0 18	6.25	0.06	555	42	545	83	8	4	67	18	2	2	25
204	350	584	86	0 65	85	0 15	512	14	488	28	17	4	199	49	8	5	2.5
205	351	882	154	-01	8 45	0 17	695	33	650	71	27	4	315	78	8	4	4.0
	PROMEDIO	794	268	-0 67	€ 15	0,36	268	28	158	77	€0	5	1001	208	26	4	2

Tabla A.14 Características de las sequias en las estaciones disponibles en el estado de Jalisco (Cont').

	ESTADO DE MEXICO Desviación % a la dureción (sños) déficit acumulado Intansidad sequis % con respecto Periodicidad Duración Mexico No. (cm) No. (
		Кр (тт)	Ke (mm)	Hp (mm)	He (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)		Hp (mm)		media para el	sequia	en la seguia más	periodo más largo	% con respecto Hp media anual		
ត	ESTACION	media snusi	deay ald	coef. asim	coef curtosis	coef variación	1er DECIL	Tr (eños)	mis edyarae	Tr (eñoe) 155	eño más critico 83	más adversa 2	iarg≥ (mm) 199	(mm/año) 66	7	29	16
1	\$	938	201	-126 -04	8 69 2 54	0 24 0 52	256 116	89 11	146 26	21	95	3	839	279	57	4.7	19
2	2 3	487 733	253 107	-0 4 -0 13	2 34 3 26	015	529	44	484	75	34	5	161	32	4	4.6	30
3	3	902	191	-0.67	3 15	021	524	23	453	37	50	5	1380	276	30	3	18
5	5	1133	255	-0.55	371	0.22	638	34	538	68	53	5	1274	254	22	36	2.3
6	6	1438	451	1.27	10 98	0 32	1046	3	911	5	37	3	745	248	17	4	25
7	7	949	155	0.64	3 67	0 16	740	17	681	37	29	7	749 422	1 <u>0</u> 7 70	3.6	33 48	30 28
8	8	594	114	0.74	3 97	0 19	482	7	436	15 18	27 24	5	422 424	70 84	11 10	35	26
9	10	839	131	0.58	3 4 1 3 5 9	0 16 0 16	689 654	9 20	638 595	43	32	5	658	131	15	4	2.3
10 11	11 12	871 1003	143 222	0 25 -0 13	3 94	0.22	606	9	503	15	50	7	1229	175	17	43	23
12	13	767	110	-0 01	3 45	0 14	619	5	573	16	26	4	692	173	22	37	20
13	14	830	169	-0 47	4 61	0.2	533	25	468	48	44	4	292	73	8	4	25
14	15	508	344	044	4.11	0.68	138	5	56	10	89	3	1040	346	68	3	30
15	15	1066	183	-0 56	4 78	0 17	541	39	557	74	48	6	744 344	124 57	11	3 6 5 2	24 28
16	17	641	87	-0.35	3 45	014	466 586	28	428	54 16	34 37	6 6	194	32	8 4	5 Z	2.9
17	15	748	201	2.73 4 16	14 63 22 47	0.27 1.73	1015	6	475 20	271	99	10	4059	405	32	11	85
15 19	19 20	1263 632	2184 111	044	3 37	0.18	478	12	432	23	32	ĩ	613	87	13	43	26
20	22	572	106	0.53	4 55	0 18	331	22	283	34	51	4	425	106	18	37	23
21	23	584	115	-0.22	3.11	019	406	15	363	29	38	5	553	110	18	5	2.5
22	24	685	131	-0.05	4 46	0 15	653	38	600	83	33	3	154	51	5	28	20
23	25	883	200	0.23	401	0.23	607	8	524	12	41 63	4 7	341 1205	65 172	9 23	3 2 4,2	1.7 2.7
24	26	723	169	-1 19	576 117	0 23 0.2 (337 249	46 178	269 156	73 377	63 81	6	168	28	3	4.3	26
25 25	27 28	809 683	168 145	-205 007	296	021	480	11	425	18	38	ž.	382	95	13	43	2.3
27	29 29	711	193	-0.33	3 49	0.27	380	16	308	27	57	3	406	135	18	36	18
28	30	841	132	-038	3 55	0 16	599	25	545	47	36	5	500	100	11	36	2.0
29	31	634	189	-1 48	7 05	03	112	6	25	8	97	9	1590	176	27	75	37
30	32	632	168	-0 37	4 38	0 17	427	30	377	59 48	41 55	7	686 258	83 64	13 5	42 29	2.4 1.7
31	33	1109	200	-0 96 -0 47	5 62 3 26	0 (8 0.22	599. 607	7 15	505 525	48 24	55 47	5	705	t41	5 14	27	16
32 33	34 35	97 \$ 865	220 319	-047	376	037	341	8	220	20	75	5	2847	569	65	4.7	28
34	36 36	760	131	-0.26	3 53	0 17	522	18	471	30	39	5	242	48	6	35	20
35	37	898	176	0.42	3 38	0 19	687	9	619	15	32	5	386	77	8	37	23
36	38	1055	216	-0 05	2.21	0.2	782	9	715	15	33	5	1217	243	23	3,3	20
37	39	745	168	051	3 72	0.22	554	6	491	11	35	3	363 628	121	16	2.7	1.6 1.7
38	40	543	147	-1 86	8 83	0.27 0.17	126 393	2 32	59 348	9 59	90 43	2	335	314 83	57 13	3.8 3.3	1.7
39 40	41 42	60 6 597	103 132	-0 41 -0 13	3 86 3 48	0.17	357	21	300	34	5 0	7	157	39	6	3.7	19
41	u	605	82	-0.23	3 58	014	449	24	414	38	32	5	150	30	4	5	30
42	45	1017	423	-173	679	0.41	175	7	28	48	98	4	943	235	23	5	2.3
43	45	910	186	0.64	6 08	0.2	641	19	561	38	39	2	254	127	13	26	13
ц	47	701	153	-0.83	7 37	0.22	335	38	257	55	64	3	390 86	130	18	32 33	16 16
45	48	677	253	-281	14 83	0.29 0.21	150 528	50 16	34 444	69 23	97 47	3	66	28 16	3	3.5	21
45 47	49	834 539	174 120	-0.2 0 47	538 333	0.22	376	13	324	26	40	i	437	109	20	33	20
48	50 51	843	211	-2.59	14 09	0.25	128	2	20	34	98	3	244	81	9	3.7	2.0
49	52	1168	195	-0 18	3 41	0 17	868	11	793	16	33	10	1317	131	11	43	4.0
50	53	1985	149	0.35	3.21	0.14	855	28	792	57	28	6	636	106	9	4	24
51	54	978	330	-071	6 14	034	174	52	1	110	190	7	1828	261	26	5.8	28
52	55	621	158	-094	681	0 27 0.21	187 283	51	100	89 17	84 72	2 6	362 780	181 130	29 17	23 3	13 20
53	55 €7	750 1039	155 136	-2.57 -0.55	13 06 3	413	263 790	2 22	213 739	43	4	4	251	62	5	36	16
54 55	57 58	883	141	13	6 65	0.16	712	23	647	49	27	ż	592	84	š	6	40
56	59	813	138	0.59	39	0.17	628	9	566	18	31	6	398	66	8	35	26
57	€0	749	300	0 087	377	04	286	16	159	29	79	5	1342	268	35	37	2.1
58	61	603	91	-0 66	4 77	0 15	403	49	363	98	40	3	146	48	7	42	17
53	52	1025	409	-161	5 68	0 4 0 14	155 588	13	13	32 455	99 39	3 9	1143 642	381 71	37 8	4 5 4	16 40
60	63	854	120	0 01	5 65	U 14	588	151	529	400	39	9	942	71	o	4	40

Tabla A.15 Características de las sequias para cada una de las estaciones disponibles en el estado de Mêxico.

		ESTADO DE MEXICO Desvisción % a la duración (años) déficit acumulado intensidad segula % con respecto Periodicidad Duración Ho (rom) Ha (rom) Ho (
t o	ESTACION	Ho (mm) media angal	Hp (mm) deay atd	Hp (mm) coef, asim	Hp (mm) coef, curtosis	Hp (mm) coef, yeriackin	Hp (mm) ter DECIL	Tr (eños)	Hp (mm) más adversa	Tr (años)	Desvisción % a la media para el año más critico	duración (años) sequia más adversa	déficit acumulado en la sequia más large (mm)	intensided segula periodo más largo (mm/año)	% con respecto Hp media enual	Periodicidad anual inicio seguia	Duración promedio sequia (años)
61	65	524	129	091	4 35	024	372	9	318	16	40	4	448	112	21	5	2.8
62	66	910	129	0.09	2 02	0 14	757	10	716	30	22	3	331	110	12	3.4	19
63	67	1097	417	-0 68	4 48	0.36	181	33	5	58	100	5	874	174	15	4	22
64	68	1311	195	0.22	2 58	0 15	1027	12	959	19	27	6	789	131	9	4	23
65	69	705	175	-0 29	2 41	0.25	473	8	413	24	42	6	702	117	16	3.6	1.8
66 67	70 71	900 775	198 178	-1 69 -0 88	9 29 5 13	0 22	358	150	275	303	70	3	210	70	7	4	20
68	72	827	153	0.73	352	0 23 3 18	393 597	21 18	314	30	60	7	1245	177	22	4.2	28
69	73	706	89	0 15	4 55	013	527	53	537 484	35 128	36 32	5 5	553	110	13	42	2.8
70	74	674	108	0.01	261	0 16	524	13	484	29	32 29	4	227 532	45 133	6	3.3	25
71	75	765	149	077	4 65	0 19	595	å	533	13	31	3	425	141	19 18	34 34	20 18
72	76	815	138	-0 32	3 54	0.17	560	27	505	52	39	3	351	117	14	34	20
73	77	931	137	05	2 81	0 15	789	7	742	14	21	4	491	122	13	34	2.0
74	78	754	185	-0 93	4 83	024	340	50	257	95	66	8	1234	154	20	27	20
75	79	819	160	0.6	4 35	0 19	599	12	534	22	35	3	513	171	20	3	16
76 77	08 18	706	243 117	-069	4 33	0 34	424	9	320	18	55	6	1477	246	34	46	25
78	81 82	634 908	218	-0 09 -2.35	3 1 12 18	0 16	456	12	408	22	36	7	528	75	11	43	2.4
79	B3	563	89	0.48	2.85	0.24 0.16	175 466	2 7	60 435	6 14	94	6	1224	204	22	42	21
60	84	793	344	-0 84	366	0.43	172	18	435	31	23	8	420	52	9	39	21
81	85	774	202	-0 95	6 57	0.26	273	51	177	84	95 78	4	2138 571	267 142	33 18.	7.5	4.5
82	88	794	130	-0.07	3 39	0 16	573	28	521	62	35	6	450	75	9	36	22
83	87	723	280	-5 11	4 97	0.39	143	33	41	75	95	ž	719	359	49	2.2 3.5	2.4 1.4
84	58	1198	356	-2.1	87	03	23!	18	83	77	94	3	255	85	7	4	22
65	89	740	281	2 32	16 83	0 38	223	27	33	37	96	11	1436	130	17	45	46
86	90	603	107	0 92	4 45	87 0	50G	6	455	11	25	4	376	94	15	3,6	2.3
87 88	91 92	592	247 99	-181	9 59	0.42	94	51	13	88	98	3	196	65	10	8	20
89 89	93	608 1105	84	0 24 -0.21	368	3 62 0 17	422 763	38	377	65	38	6	362	60	9	4.6	3.2
90	94	856	135	0.06	2.48	0.21	485	20 10	688 441	30 16	38	5	506	101	9	24	2.0
91	95	1173	165	-0 17	286	0.21	927	12	866	21	33 27	10 3	935	93	14	34	28
92	96	588	152	105	52	0.26	438	7	371	14	37	4	404 499	†34 124	11	3.4	19
93	97	564	154	·2.23	1176	0.27	103	119	28	211	96	7	710	101	21 17	3 1 6	20
94	98	652	143	-2.33	12.26	0.22	193	548	122	1345	82	Š	312	62	9	28	4,0 1 6
95	99	506	148	0.73	3 45	024	464	6	409	11	33	5	295	59	9	35	27
96	100	752	112	081	541	0 15	625	9	578	17	24	3	232	77	10	3	20
97 98	101 102	503 779	122 296	-0.96 -0.89	5 4 3 77	0.2	288	92	231	197	62	4	326	81	13	4	24
99	103	906	131	091	476	0 38 0 15	174 707	25 23	66	41	92	3	519	173	22	33	1.6
100	104	855	151	01	31	018	651	12	645 599	47 18	29	7	570	81	9	5,3	4.2
101	105	793	159	-0.06	3 58	02	492	45	424	78	30 47	3 10	574 1215	191	22	33	20
102	106	987	269	-2 03	921	0.27	189	86	58	147	95	3	1662	121 554	15 56	47	35
103	107	906	175	0 75	5 42	0,19	600	29	513	67	44	6	557	92	36 10	4 37	20 26
104	108	838	81	-0.26	3 32	Q 1	702	20	670	38	21	6	333	55	6	32	26
105	109	1048	268	-2 16	11.55	0.25	155	191	13	356	99	5	1220	244	23	53	27
106 107	110	607	124	-0 89	4 55	0.2	367	16	319	24	48	3	321	107	17	26	15
107	115	899 863	191 242	-0.2 -0.3	3 24 3 57	0.21	551	25	474	47	48	10	1728	172	19	27	24
100	113	859	423	-03 -007	5 2	0 28	431	22	333	39	62	8	1827	228	26	5	30
110	114	1208	296	-1.21	514	05 0.24	191 560	14 36	6 436	20 63	100	6	1551	258	30	27	2.8
111	115	605	103	-001	2 51	0.17	442	24	403	60	64 34	:	1952	468	40	34	18
112	118	2021	755	0 39	3 43	0.37	1007	23	735	61	64	;	263 3292	65 470	10	36	19
113	117	735	218	.054	4 18	03	283	28	189	4	75	12	1877	470 156	23 21	65	37
114	113	1251	291	0 57	3 37	0 23	895	10	780	22	38	6	914	152	12	5 33	40 24
115	119	883	178	0 07	4 58	0.5	600	12	518	18	42	5	462	92	10	4	27
116	120	1601	2057	4.93	29 15	1 28	1858	3	794	35	51	13	5763	443	27	12	120
117	121	1127	268	-2 16	11 14	0.24	399	7	281	16	76	3	1072	357	31	4	20
115 119	122	751 615	136 96	-0 04 0 24	4 59 3.29	0 18	502	21	440	32	42	10	996	99	13	4	36
120	124	585	124	-11	5.29 5.93	0 16 0.21	471 247	29 93	436 190	74 186	30	7	356	50	8	4	26
			127	~ 1	J 43	U.Z)	297	33	190	100	68	4	150	37	6	37	2.0

Tabla A.15 Características de las sequias para cada una de las estaciones disponibles en el estado de Mêxico (Cont').

ESTADO DE MEXICO																	
#s. 121	ESTACION 125	Hp (mm) media snus! 587	Hp (mm) desv std	Hp (mm) toel asim	Hp (mm) coef, curtoses	Hp (mm) coef, verleción	Hp (mm) fer DECIL	Tr (años)	lip (mm) más adversa	Tr (años)	Desvisción % a fa media para el año más critico	duración (años) sequia más adversa	déficit acumulado en la segula más larga (mm)	intensided sequia periodo más largo (mm/año)	% con respecto Kp media amusi	Periodicided anual	Duración promedio
122	127	837	75 108	-007 07	2 44 3 63	0 13	463	31	439	74	26	4	226	56	9	Inicio sequia 3.4	sequia (años) 2.1
123	128	812	126	-0 16	413	0 13 0 15	709 582	10 21	667	21	21	6	378	63	ž	4.3	2.1
124	129	620	162	-1 49	6 07	026	143	192	524 59	34 434	38 91	6 5	624	104	12	4	2.8
125	130	867	114	0 32	3.5	0 13	727	9	684	15	22	6	403 463	80	12	4	21
126 127	131 132	935 1042	249 304	-1.91	112	0 27	155	68	16	99	99	3	330	77 110	8 1t	4 34	23
128	133	853	204	-14 -236	8 06 12 58	0.29 0.24	166 135	79	19	139	99	7	2014	287	27	53	16 40
129	134	974	163	-0.28	4 43	019	666 666	2 13	22 585	36 17	98 40	5	1366	273	32	4.2	2.1
130	135	\$96	150	-1 15	7 32	0.25	211	73	143	120	40 77	3 4	690	230	23	3	17
131 132	136 138	1264 447	285 168	0.58	4 09	0.22	884	9	757	16	41	6	186 1475	46 24 5	7 19	34	2.2
133	139	749	166	-0 89 -1 12	6 8\$ 5 55	0.38 0.22	85	61	12	117	98	Å.	441	110	24	48 43	32 23
134	141	605	197	139	596	0.22	368 449	30, 5	292 370	47 11	62	7	1131	161	21	4.2	25
135	142	558	245	-031	2 71	044	222	ğ	140	23	39 75	7 R	766	109	16	4.7	33
136 137	145 145	447 888	151	-0.66	3 77	034	160	9	98	19	79	4	5239 778	654 194	117	12	45
138	147	1177	169 272	-0 86 0.23	474 392	0 19	537	20	462	29	48	6	1084	160	43 20	5 6	2.0
139	148	771	181	-0.88	594	0.23 0.23	731 306	39 39	620	99	48	12	1979	164	13	8	28 70
140	143	960	206	-14	5 54	0.21	541	33	219 467	63 54	72 52	4	398	99	12	4.6	30
14 <u>1</u> 142	156 158	768 697	222	1 69	6 97	0.29	633	3	539	9	30	7	946 682	236	24	43	2.5
143	159	1279	134 372	0 52 -1 64	3 59 8 46	0 19	517	13	466	24	34	8	790	97 98	12 14	5 2 6.5	30
144	160	867	192	-09	675	0.29 0.22	518 414	29 72	392	48	70	2	382	191	14	5.5 3	4 3 1.3
145	151	710	298	-036	2 69	0.42	229	37	328 127	153 62	63 83	4	680	170	19	43	24
145 147	162 163	878	409	-1.27	6 08	0 47	145	11	7	34	100	8	2518 1514	314	44	65	33
148	164	629 733	164 108	-1 52 1.21	651 706	0.26	311	31	250	53	61	3	404	378 134	43 21	4	40
143	165	655	453	-0.25	234	0 15 0 69	59 9 147	11	545	25	26	8	678	84	11	4,3 4.5	23 38
150	166	785	298	0.05	2 28	038	147 366	4	18 266	14 37	98	3	1202	400	61	4	20
151	157	554	106	1 66	8 54	0 19	451	7	398	15	67 29	8	2140	267	34	67	30
152 153	170 173	581 1291	99 228	-1 1B	5 89	0 17	319	140	274	331	53	4	321 114	64 28	11	4	29
154	174	690	313	0 12 -0.9	472 396	9 18 0.36	966	8	873	12	33	4	896	224	4 17	36 43	20
155	176	667	397	0.25	368	0.96	323 239	20 11	221 125	32 29	75	4	873	218	25	5.3	28 25
15\$	177	t 101	155	-0 09	8 25	0 14	875	11	820	29 18	82 26	5	1534	306	45	5	5.0
157 158	178 180	852 683	324	-0.84	6 24	0 38	194	26	59	39	94	2	120 920	30	2	35	20
159	182	1159	536 406	-0.22 -1 83	5 49 9.25	081	143	7	15	10	88	ì	648	460 648	53 97	3 5	14
160	183	938	224	-063	4 36	0 35 0.24	271 \$56	37 19	123	87	90	4	1037	259	22	3	1,0 3 0
161	184	1258	185	-0.17	4 63	0 15	985	20	475 921	31 38	60 27	3	695	231	24	3	2.0
163 163	165 187	643 873	117 178	-0 62	4 83	0 18	442	20	490	30	38	6	93 552	23	1	5	30
164	183	673 633	114	014 004	4 18 3 59	0.2 0.18	609	26	543	59	38	8	850	92 106	14 12	5 2	30
165	189	804	190	-039	5 83	0.24	482 466	10 12	4 41 386	17 46	31	4	357	89	14	5	3,3 40
166	190	782	116	-0.94	4 56	0 15	580	é	540	40 37	52 31	5 5	812	162	20	5	30
157 168	191 192	994 737	351 131	800	5 27	Q 35	485	12	353	22	65	3	330 976	66	8	4	40
169	193	663	243	-033 -139	46 63	D 18	539	21	490	33	34	3	38	325 12	32 1	5 33	25
170	194	739	269	0.24	484	0 37 0 38	125 430	38 8	24	66	97	2	1036	518	78	33	20 1.5
171	195	692	438	-072	4 92	063	152	7	341 42	15 10	54 94	2	514	257	34	4	1.7
172 173	196 197	503	388	0.25	3 29	0 77	131	6	24	10	94 96	2 2	713 899	356	51	6	15
173	197	919 1107	247 258	-0 88 -0 76	4 58	0 27	\$58	5	486	30	48	2	699 147	449 73	69 7	4	17
175	199	863	330	-195	8.2 10.04	0.23 0.38	638	12	535	23	52	2	729	73 364	, 32	4 27	13
176	200	1076	336	-0.27	4 09	031	149 634	46 12	36 532	77 19	96	3	156	52	6	4	15 17
177 178	201	758	134	1 88	98	0 16	678	3	632	5	51 17	3 3	1236	412	38	4	20
178	203 205	754 876	129 130	-034	3 53	0 17	599	10	565	18	26	3 2	210 237	70 118	9	4	2.3
180	206	676 685	130 296	-0 13 -1 77	5 18 10 16	0 15 0 44	714	17	673	26	24	2	305	152	15 17	23 25	20
			-			V 44	108	2	11	12	99	2	138	69	10	4	13 15

Tabla A.15 Características de las sequias para cada una de las estaciones disponibles en el estado de Mêxico (Cont').

								ESTADO DE									
-	ESTACION	Hp (mm) media anual	Hp (mm) desv std	Hp (mm) coef ssim	Ho (mm)	Hp (mm) coef, variación	Hp (mm) 1er DEC(L	Tr (años)	Kp (mm) más adversa	Tr (años)	Desvisción % a la media para el año más critico	duración (años) sequia más adversa	déficit acumulado en la seguia más larga (nyn)	intensidad sequia periodo más targo (mm/año)	% con respecto Hp media anual	Periodicidad anusi inicio seguis	Duración promedio sequia (años)
181	207	518	404	-0 54	3 25	0.78	106	3	11	14	98	3	1442	480	92	3	2.0
182	208	748	133	135	8.26	0 18	637	6	595	12	21	6	409	68	9	6	6.0
183	209	749	390	-1 13	4 75	0 52	125	1	1	33	100	3	1861	620	82	45	17
184	210	310	267	-Q1	1 62	0 92	70	1	1	36	100	7	2177	311	100	9	50
185	211	635	306	-174	14 96	0.48	188	15	109	23	83	2	543	271	42	2	2.0
186	212	902	310	-0 04	4 08	0.34	553	8	469	13	49	2	349	174	19	3	1,7
187	214	713	301	-0 76	4 87	0.42	310	10	227	14	69	4	921	230	32	4	4.0
188	216	464	160	-166	89	034	83	2	16	51	97	2	456	228	49	4	18
183	217	731	382	0.05	6 65	0 52	170	20	8	44	99	4	269	67	9	35	16
190	218	763	366	-0 63	4 05	0.49	315	e	226	13	71	2	562	281	36	3	1.3
191	219	843	172	-0 47	3 16	02	588	12	535	21	37	2	271	135	16	28	14
192	222	617	373	-0 15	6.85	96	138	9	21	14	97	2	599	299	48	5	2.0
193	223	648	435	0 18	34	0.67	206	7	75	11	69	5	1480	296	45	6	3.5
194 195	225	765	298	0 99	6 37	0.39	130	49	13	95	99	6	1227	204	26	4	27
195	227 228	720 793	367 392	-1 27 -0 84	753 67	051 049	147 205	12 23	42 98	22 42	95 88	1	678	678	94	_1_	10
197	229	686	332	-1 35	7.48	0.43	154	12	71	23	90	2	330	165 615	20	2.5	1.3
138	230	638	453	-0 35	4 32	0.71	160	6	48	23 10	93	;	615 590	590	89	!	10
199	231	1417	545	-103	789	038	569	7	404	21	72	1	318	159	92	1	10
200	232	1005	229	0 17	4 22	0.23	840	2	790	17	22	4	409	204	11 20	25 3	1.3
201	233	657	309	-172	10 41	0.47	112	27	22	43	97	2	405 675	225	20 34	5	15
202	235	544	261	-16	958	048	90	4	18	5	97	1	526	526	96	5	20 10
203	236	679	323	1 74	11.24	0.48	110	2	8	Ă	99	;	671	671	98	4	10
204	237	1237	201	-0 17	5 75	0 16	942	28	673	61	30	5	608	121	9	3	3.0
205	238	595	238	-1 46	11 22	04	225	1	156	24	74	ž	448	224	37	Ã	15
206	239	612	250	-1 34	994	0.41	230	17	164	25	74	2	512	256	41	- 1	1.5
207	240	467	382	0 12	6 68	082	102	3	06	14	100	3	652	284	60	3	30
208	241	698	349	· ? 03	13 34	0.5	109	2	12	84	99	\$	389	686	98	ĭ	10
209	242	975	300	-06	761	0 31	578	16	496	30	50	2	577	288	29	3	1.5
210	243	366	234	-0 12	6 72	0 64	98	11	34	20	91	3	506	168	45	4	20
211	244	923	240	-1 09	7.2	0.26	592	24	534	30	43	1	389	389	42	1	1.0
212	245	844	156	0 83	6 62	0 18	639	9	600	14	29	2	131	65	7	2	15
213	246	1100	351	0.25	7 18	0 32	764	3	668	13	40	2	767	383	34	4	15
214	247	819	272	-08	83	0.33	444	16	368	29	56	2	537	268	32	4	15
215	248	750	214	0.43	6 89	0.28	532	15	473	41	37	2	336	168	22	4	2.0
216	251	205	203	169	11 62	0.99	69	9	12	12	95	3	353	117	57	2	20
217 213	255 261	606 457	223 272	-1 02 0 004	972 306	0 37	249 102	В	176 17	31 19	71	4	431	107	25	6	2.5
219	268	524	133	-1 32	8 23	0 59 0.25	293	f1 2	250	21	97 53	2	500	250	54	22	12
220	269	855	426	-0.65	10 86	0.5	246	16	114	22	95 197	•	361	90	17	4.	40
221	274	358	83	0 22	693	0.22	264	18	235	35	37	2	750 134	375 44	43	2.5	20
222	275	814	206	-1 32	995	0.25	444	28	371	38	56		154 453	44 75	11	4	2.5
223	280	633	208	-0 45	618	0.33	330	30	2369	62	~		453 2859	571	9	6	6.0
224	231	476	103	-011	10 33	0.22	344	21	312	46	35	9	2859 185	971 92	6	25	20
225	283	604	208	-0.32	4 05	0.34	343	9	287	13	53	2	477	92 159	33	3 5	20
226	285	508	69	168	12	0 14	450	17	44G	31	14	ĭ	107	26	3.3 3	5 25	20
227	288	1200	129	-1,29	10.95	0 11	1004	14	966	20	20	3	5	1	33	4	20
	PROMEDIO	802	235	-0,37	6.01	0.30	434	26	358	56	58	5	765	186	24	4	20 2

Tabla A.15 Características de las sequías para cada una de las estaciones disponibles en el estado de Mêxico (Cont').

								ESTADO: MIC	HOACAN			duración (sños)	déficit acumulado	Intensided sequie	% con respecto	Periodicided	Duración
				Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)		Hp (mm)		Desvisción % a la media pera el	detacion (euce)	en iz sequit més	periodo más largo	Hip media anual	encel	promedio
_	ESTACION	Hip (mm) media emusi	Ho (mm) desv std	coef. assm	coef curtosis	conf yariación	1er DECIL	Tr (años)	más adversa	Tr (años)	erio mas critico	más adversa	farga (mm)	(mm/año)	_	inicio sequia	sednis (syos)
1	2	1291	327	-1 48	8 64	0.25	214	103	19	188	99	4	180	45	3 37	3 4 3 9	1.8 2 1
2	3	939	275	-071	5 97	0 29	160	90	4	184	100	1	1427	356	•	4	22
3	4	609	226	-0 51	4 18	0.37	202	16	108	38	83	6	762 1220	127 305	20 43	46	2.2
4	5	701	243	-0 66	501	035	149	30	33	45	96 63	7	1284	183	28	4.8	28
5	6	835	198	0 19	4.92	0.31	327	19	235 21	38 149	98 98	10	1843	184	23	57	39
6	?	783	925	7 39	6 17	1 17	809 317	2 13	150	18	85	5	2091	418	43	48	2.4
7	8	969	397	-051	4 32 3 56	0 41 0 33	317 329	32	177	58	82	7	1310	187	19	61	38
8	9	945	313 258	0 29 -0 78	3 39 5 43	0.26	469	27	362	43	64	3	1025	341	34	3.7	2.5
9	10 11	991 564	256 160	-076 -12	5 67	0.28	258	28	204	45	64	2	586	293	51	25	1.2
10 11	12	802	218	-0 55	454	0 27	386	29	301	61	63	3	915	305	38	35	1.6
12	13	978	438	-05	362	0.45	168	30	1	58	100	3	749	249	25	29	1.6
13	14	852	232	262	-166	6 97	0.31	126	18	7	103	9	5	135	15	36	36
14	15	940	305	-1 04	4 68	0 32	181	31	40	51	96	7	3098	442	47	4	23
15	16	540	255	-0.79	3 27	0 48	95	16	8	38	99	5	1002	200 386	37 56	85 43	27 24
16	57	678	322	-3 18	2.91	0 43	142	17	30	30	98	5 8	1934 727	90	393 13	5.5	28
17	18	672	226	-1 14	6.27	0.34	113	33	3	49 42	100 73		1046	261	34	5.3	26
18	20	753	226	-0 37	4.29	03	304	27 129	205 25	42 269	73 98	7	158	47	7	6	2.7
19	21	1060	367	-1 87	10 09	0 35 0 38	173 164	24	14	36	99	6	691	86	11	5.8	30
20	22	750	284 567	-0 26 4 84	4 67 3 5	0.75	440	16	8	91	99	8	3369	421	55	2.9	21
21	24 25	755 763	260	-0.25	3.97	034	189	42	43	91	95	6	1676	279	36	41	2.1
22 23	25 26	650	190	0.09	254	0.29	381	20	313	48	52	5	692	138	21	5	28
24	27	620	268	0.51	5 66	0.43	181	11	19	16	97	10	1571	157	25	56	33
25	26	496	246	-0.68	31	0.49	102	14	18	42	97	4	1263	315	63	5.7	20
26	29	636	260	-1 53	572	0 41	103	14	7	26	99	2	644	322	50	36	15
27	30	783	266	Q 17	5 04	0.34	178	40	42	83	95	6	335	55 102	7 13	43	29 19
28	31	764	224	-1 72	7 63	0.29	110	19	2	113	100	•	409 1025	102 256	23	ì	22
29	32	1092	454	-0 68	4 35	D 41	199	33 6	13 4	59 20	99 100	1	1078	269	44	67	20
30	33	602	339	-0 67	2.93	0.56	111 192	21	77	33	90	5	1133	226	30	33	25
31	34	739	276	-075 038	4.77 3.99	0 37 0 34	192	37	98	63	85	6	1307	217	34	48	3 1
32	35	634 871	215 271	-099	5.39 684	031	297	29	184	45	79	ž	792	396	45	4	1.8
33 34	37 38	932	181	0 19	348	0 19	708	7	640	17	32	3	484	161	17	33	20
35	39	532 511	146	-0.26	2.96	0.24	355	28	301	45	51	4	415	103	16	3.4	18
36	40	635	311	-0 45	274	0.49	199	10	105	15	84	5	1641	328	51	8	23
37	41	871	175	-0 65	5 48	0.2	491	19	409	31	54	9	481	53	6	4,5	20
38	43	689	207	-106	5 09	Q.3	157	32	52	50	93	4	958	239	34	36	18
39	44	825	278	-03	4 02	034	254	36	131	60	85	12 6	1937 5259	161 657	19 53	3.7 5	2 8 3.3
40	45	1236	620	-0 64	2.99	0.5	220	11	6	73 12	100 47	9	597	85	19	4.8	3.0
41	46	445	154	0.52	3	0.35	289 105	5 170	236 1	351	100	7	749	107	16	4.9	25
42	47	661	213	-0.62	5 53 2 88	0 32 0 48	115	13	3	27	100	ż	2662	380	58	5.7	23
43	48	647 1059	314 202	-0 72 0 46	2 00 3.28	019	730	55	637	93	40	ż	1054	150	14	4	27
44 45	49 50	829	175	0 18	3.28	021	572	11	499	16	40	4	697	174	20	39	22
45	51	738	236	-0.55	4 67	032	138	47	1	83	100	7	1403	200	27	42	28
47	52	551	243	-0 46	5.21	0 37	164	17	36	25	95	6	2190	365	56	4,4	22
48	53	966	214	-0 64	4 48	0.22	612	16	534	25	45	4	356	89	9	4,7	1.8
49	54	709	171	-1.26	4 69	0.24	333	22	265	62	63	2	683	341	48	3.3	14
50	55	768	212	0 48	3 07	0 27	491	11	402	22	48	12	1858	154	20 30	5 t 9	3.1 3.0
51	57	733	286	-0 78	3 69	0 39	274	13	184	23	75	5 7	1449	289 277	39 36	3.8	23
52	58	758	273	-0 02	4 55	0.36	166	67 53	29 371	166 113	97 60	5	1943 623	124	30 13	2.8	1,8
53	59	905	200	-025	3 82	0.22	450 151	53 107	43	113	95	4	433	108	14	3	14
54	60	768	199 256	-1 19	763 477	0.26 0.36	151 152	107 29	#S 33	52	96	5	2215	443	61	49	20
55 56	61 62	719 839	256 274	-1,11 D 07	401	0.33	303	25 25	175	39	80	8	954	119	14	38	2 4
56 57	62 63	827	484	321	19 32	0.59	322	18	3	65	100	8	1387	173	20	47	35
58	64	604	218	-081	4 13	036	132	45	43	83	93	2	698	449	74	3	12
59	65	772	449	16	9 2 1	0 58	272	15	3	32	100	12	3703	308	39	46	3 1

Tabla A. 16 Características de las sequías en cada una de las estaciones disponibles en el estado de Michoacán.

								ESTADO: MI	CHOACAN								
		Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm) conf vanación	Hp (mm) ter DECIL	T- (-2)	Hp (mm) más adversa	Tr (años)	Desviación % a la media para el año más critico	duración (años) séquia más adversa	déficit acumulado en la sequit más larga (mm)	intensidad sequia periodo más largo (mm/año)	% con respecto Hp media anual	Periodetidad snusi inicio sequia	Duración promedio seguia (años)
m 60	ESTACION 66	media anual 754	desv std 331	coef asim -033	coef. curtosae 8 97	0.44	242	Tr (años) 18	121	23	84	2	106	53	7	23	13
50 51	67	າຣີ	208	£ 63	595	0.27	179	62	61	111	93	เ๋๋ง	703	70	9	51	3.1
62	68	\overline{m}	325	0.6	5 93	0.42	234	61	52	115	94	7	2150	307	39	5	31
63	69	687	288	-1 98	10.2	0.42	94	23	1	34	100	2	167	83	12	4	13
64	70	913	392	-036	32	0 43	167	27	1	52	100	11	3766	342	37	43	23
65	71	1352	402	-0 16	3.81	03	598	32	433	65	68	4	1224	306	22	4	22
66	72	863	191	03	3 05	0 22	635	9	561	18	35	6	574	95	11	4.8	27
67	73	964	282	-1 57	7 62	0 29	138	265	5	625	100	5	494	98	10	32	18
68	74	618	248	D 99	478	04	118	25	20	38	97	3	221	73	11	4.2	1.7
69	75	767	216	-1 64	7 65	0.28	149	2	46	6	95 98		697 1638	174 409	22 34	36 33	1,9 1.6
70	76	1194	600	-0.56	377	05	223	16	27	26 32	96 97	36	11210	311	34 25	215	13 0
71	77	1227	1112	3 27	16 15	0 91 0 46	678 271	5 17	37 122	31	86	36 7	2420	345	42	3.9	2.3
72	78	821	375	-0 04 -0 79	3 52 4.21	048	177	18	06	31	100	ź	1262	631	57	37	1.5
73 74	79 81	1096 723	523 264	-079	4.21	036	132	44	19	82	96	ā	2969	371	51	4.5	25
75	62	609	204	-1 13	54	0.33	106	65	16	126	38	ī	1284	183	30	52	24
76	83	594	215	-18	11 88	036	243	19	186	27	69	1	408	408	68	5	1.0
17	84	774	317	0 47	52	0.41	210	28	54	62	94	5	750	150	19	43	2.7
78	85	969	154	0.49	3 69	0.16	741	15	684	24	31	4	404	101	10	3	18
79	86	528	264	180-	3 45	05	89	9	2	30	100	5	1378	275	52	63	20
80	87	716	316	-1 09	3 93	0 44	131	16	21	54	98	4	1541	385	53	6	2.5
81	88	£141	492	-125	534	0 43	173	35	1	60	100	5	1564	312	27	9	40
82	89	837	268	0 35	53	0 32	314	29	170	61	80	5	1394	278	33	4.1	24
63	90	631	142	-163	8 94	0.22	303	47	245	86	62	3	144	48 232	7	37	1.8
E4	91	563	317	-0 44	264	0.56	110	12	10	18 257	99 73	5 6	1160 1139	232 189	41 14	67	20 3.0
65	92	1309	297	-13 159	7 16	0 23 0.23	505 615	121 8	366 509	16	73 39	7	618	88	10	45 45	3.0
86 67	94 95	827 774	191 162	-036	8.21 4 14	021	360	62	277	115	65	7	640	91	11	43	25
£7 £3	96	635	218	0.04	5.75	034	222	31	100	74	85	6	1925	320	50	34	21
63 83	97	1266	256	1038	5 62	0.2	543	85	415	158	68	5	731	146	11	4.6	25
90	99	751	272	-1 54	8 36	0.36	120	2	4	18	100	2	1003	501	66	4	15
91	100	789	266	-0.49	66	034	157	35	5	52	100	8	2054	256	32	52	34
92	101	592	216	-0 87	6 77	0.36	110	34	10	53	99	4	431	107	18	3.2	1,5
93	102	684	311	-038	2.86	0 47	121	18	15	34	100	6	2309	384	57	3.4	2.3
94	103	1122	490	1 14	541	044	326	31	88	65	93	7	1327	189	16	72	43
95	104	791	263	40 34	47	033	206	40	68	74	92	5	369	73	9	45	25
96	105	647	278	-0 95	4 03	0.43	125	21	16	34	96	5	1746	349	53	5	2.5
97	106	907	220	-031	3 92	0.24	451	41	352	85	62	5	1088	217	23	47	26
93	107	1074	348	-1 18	644	0.32	266	62	120	116 489	89 85	6	815 184	135 61	12 7	6.5	3.3 18
99	106	789	197	-2 09 -0 77	1038	0.25 0.27	211 207	231 55	124 44	93	96	7	1353	193	17	3.4 5	26
100 101	109 110	1100 528	301 232	-0.93	4 94 3 82	044	161	15	88	24	84	2	541	270	51	38	14
102	111	709	314	-0.72	308	044	154	17	42	27	95	5	1826	365	51	5	21
103	112	915	489	-0.29	381	0.53	173	18	ĩ	34	100	6	2684	447	48	37	23
104	113	890	163	0.47	3 83	0.18	865	13	600	26	33	4	316	79	8	4.2	25
105	114	884	571	-014	2 81	0.64	203	4	3	11	100	6	3078	513	58	11	30
106	\$15	749	308	-0 47	4 15	041	211	17	91	31	88	4	1015	253	33	43	25
107	116	517	251	-D 87	3 14	0.48	102	13	26	64	96	5	1390	278	53	7	30
103	117	643	227	-0 69	3 79	0 35	202	28	103	62	84	5	1975	395	61	39	18
109	118	844	387	-0 87	3 47	0 46	179	14	39	20	96	6	3329	554	6 5	5.3	2.3
110	119	500	288	-0 36	251	0.58	103	7	7	27	99	3	926	308	61	7.7	23
111	120	754	284	7 68	4 27	0.38	146	19	21	28 68	96 36	6 2	1886 82	314 41	41	48	21 14
112	121	876	172	-0.77 0.48	3 42 3 85	0.2 0.44	614 214	5 29	562 26	65	36 98	10	82 2273	227	4 24	33 53	36
113	122 123	937 1104	414 310	0 48 -0 47	3 85 4 36	0.28	214	29 65	26 58	139	95	4	1619	404	2 4 36	41	22
514 515	124	720	277	-06	4.28	0.25	195	17	66	25	91	6	2424	404	56	36	1.9
116	125	720 771	278	-087	434	036	141	32	12	84	99	6	2158	359	45	35	19
117	126	802	265	-111	49	0.33	218	41	106	76	87	á	1497	374	46	35	17
118	127	1071	346	-1.36	685	0.32	195	40	27	62	96	4	2447	611	57	42	2.3
119	128	590	226	-0 28	4 73	0.38	115	26	4	40	100	6	574	95	16	39	23
120	129	607	301	28 @	4 26	0 37	184	19	42	27	95	6	2609	434	53	36	15

Tabla A. 16 Características de las sequías en cada una de las estaciones disponibles en el estado de Michoacán.

								ESTADO MIC	HOACAN								_
_	ESTACION	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm) coef custoshi	He (sum) coef yariación	Hp (Arm) Ser DECAL	Tr (sños)	Hp (mm) más scherce	Tr (años)	Desviscion % a la media para el sño más critico	duración (años) sequia más advarsa	deficit scumulado en la sequia más larga (mm)	Intensidad sequis periodo más largo (mm/she)	% con respecto Hp media anual	Periodicidad enual inicio seguia	Duración promedio sequia (aflos)
121	131	550	311	0 42	8 01	0.56	181	12	80	16	86	3	536	178	32	4	25
122	132	870	723	-0 93	5 39	0.27	394	15	306	23	63	3	975	325	39	33	16
123	133	673	308	-0 94	3 83	0 46	105	17	1	29	100	5	2024	404	60	5	23
174	134	854	27e	-1 15	56	0.34	158	35	25	59	97	7	1913	273	33	4.5	24
125	135	1033	\$41	2 12	10 57	0 52	531	21	226	61	79	6	1887	314	30	34	25
126	135	964	489	-094	3 29	051	172	ii.	21	73	98	5	2647	529	54	7	30
127	137	839	250	-1 42	724	0 23	135	52	6	94	100	4	210	52	6	31	18
128	138	1510	498	1 03	651	0 33	235	32	10	76	100	7	696	99	6	53	28
179	139	1246	279	0.78	4 38	0 22	768	52	631	94	50	5	1150 1474	230	18	35	23
133	140	2295	250	0 13	3 09	0 21	788	14	687	23	71	7	1364	210	9	25 32	50
131	141	726	276	-0 18	7 07	0.38	178	43	2	106	100	4	1304 1618	341 323	46 50	57	21
132	142	643	365	-05	2 55	0.57	150	6	45	33	94	5 18	2029	112	15	64	20 43
133	143	731	158	0.62	2 85	821	570 209	(511 117	14	31 85	10 5	659	131	16	45	27
134	144	775	510	2 55	13 26	0 27		2	191	14	76	13	1447	111	14	48	29
135	145	762	401	42	35	Q 51 Q 38	513 662	23	475	14 42	58	14	3980	284	25	54	35
135	145	1119	428	1 23 0 28	4 92 3 8	0.36	458	23 16	374	30	50	7	665	95	12	41	24
137	147 168	739 973	177 224	0 ∤s 40 63	835	024	176	174	30	323	97	5	534	106	11	43	36
138 ec:	143	790	126	-001	426	0 16	592	30	540	54	32	3	342	114	14	28	1.6
14.	150	742	304	-0.84	58	045	328	8	244	22	68	2	327	163	21	4	15
141	151	794	276	-0.74	4 45	035	135	32	9	52	99	7	1640	234	29	34	22
142	152	828	184	0.45	4 46	0.22	413	32	324	66	61	10	1555	155	18	48	32
10	153	1092	256	-03	4 99	0.23	643	34	545	69	51	5	1074	214	19	8	40
144	154	1596	1957	2 56	10 74	0.66	1003	4	428	20	74	10	3345	334	20	59	42
145	155	646	264	-0 94	6.24	0.39	326	8	265	11	61	1	401	431	60	5	18
146	156	1121	381	133	8 13	0 32	250	38	72	57	94	6	1868	311	26	45	30
147	158	156	194	0.1	3 18	0 23	563	12	483	20	44	3	533	177	20	37	18
143	159	582	336	-0.36	3 01	0 58	119	9	17	14	98	5	1387	277	47	4.7	20
143	151	990	367	-0 02	4	0.37	407	43	279	105	72	5	1046	209	21	•	30
150	167	723	271	-0 41	4.98	0.35	133	54	1	91	100	4 3	507 1119	126 373	16	47 47	27
15)	163	111	371	0 57	3.56	0 48	159	21	20	61	98	7			48	41	18
152	164	1743	399	-07	3 93	0 23	761 406	65	5/8 201	138	67 86	6	2123 1340	303 223	17 15	29	22 19
153	165	1396	451	494	5:38	03		61	201 143	123	87	5	1846	223 369	35	5	50
154	168	1046	387	-0.81 D.64	6 16 5 86	0.37 0.51	300 140	17 13	16	26 20	98 80	3	432	144	25 25	43	20
15\$	169	565	286	005	3	03	410	75 21	309	44	62	12	1756	146	18	64	39
15% 157	171 174	193 691	236 311	1 29	5 15	0.45	102	8	1	49	100	2	374	187	26	4	14
158	175	742	279	2 92	15 32	038	592	4	455	12	39	6	666	111	14	4.5	32
153	178	1196	495	03	541	041	314	13	64	18	95	4	1962	490	40	53	2.8
160	183	1131	366	0 65	4 69	0.32	80)	6	697	10	39	3	916	305	26	3	17
161	186	}44	312	1	5 37	0.42	126	33	7	61	100	3	564	188	25	33	16
162	187	981	409	0.93	4 52	0.42	689	4	573	13	42	2	641	320	32	27	15
16)	188	617	350	0 44	2 92	0 57	170	6	67	22	90	5	1326	265	42	7	30
164	189	943	555	0.06	6	0 59	235	10	32	13	97	4	175	43	4	45	23
155	190	700	219	-0 32	3 22	031	407	13	345	24	51	3	295	98	14	37	15
156	191	768	258	-1 4	7 21	0.35	106	127	7	273	100	2	602	401	56	26	13
157	192	650	155	-0 07	4.58	0 55	214	4	100	6	85	3	810	270	41	35	13
168	133	935	765	1 15	5 25	0.62	289	4	43	10	96	5	1857 360	37 t 90	39 7	45 3	27 18
*55	194	1132	146	0 07	3 63	0 13	939	9	887	17	22	;	576	576	86	28	
170	196	663	292	1 28	5 25	044	173	24	88	37	87	- :	863	215	28	3.5	10
171	197	744	545	2.38	12	0 32 0 18	105 534	27 14	3 484	47 20	199 37	3	412	137	28 17	3.5	23 20
١,.	198	766	140	-061 0	72		148	1¶ 5	28	2U 8	96	2	580	290	48	3.5	13
173 174	203 206	595 5 62	486 157	-0.42	3 36 5 9 î	0.82 0.24	467	7	421	19	37	2	405	202	30	5	15
175	703	649	331	0 15	6.26	051	177	44	52	115	91	i	850	212	32	Ĭ	20
175	212	1508	401	-0.57	388	0.27	831	21	701	37	54	ì	1704	568	37	43	20
177	213	639	289	-07	6 22	045	287	7	213	19	67	2	699	349	54	3	20
176	215	547	336	-0 53	3 68	061	104	6	1	15	100	5	978	195	35	10	30
179	219	859	244	-044	5 45	0.28	535	10	468	15	46	2	76	38	4	25	13
180	221	843	259	-1 45	8 56	03	359	2	269	2	69	2	580	290	34	3	17
181	222	634	273	-101	7 12	0 43	103	57	1	117	100	3	819	273	43	4	17
182	223	617	282	-173	36	0 45	88	44	1	75	100	2	748	374	60	6	15
183	224	595	310	-08	7 27	0.52	131	22	38	42	94	2	169	84	14	25	13
184	244	652	258	-0 43	3 56	04	352	8	290	13	56	1	741	247	37	3	20
	PROMEDIO	\$33	307	1 05	5,30	84 5	294	32	162	ec	65	5	1212	247	31	5	2

Tabla A. 16 Características de las sequías en cada una de las estaciones disponibles en el estado de Michoacán.

								ESTADO: NO	relos		Desviación % a la	duración (años)	déficit acumulado	intensidad sequia	% con respecto	Periodicidad	Dynación
		Hip (mm)	Hp (mm)	Hp (ann)	Hp (mm)	Hip (mm)	Hp (m/h)		Hp (mm)		media pera si	Sequie	en la sequia más	periodo más largo	Hp media anual	anusi Inicio segula	promedio pagula (años)
es.	ESTACION	media anual	desy std	cost, asim	coef curtoses	coeft variación	ter DECAL	Tr (shos)	mās adversa 13	Tr (±ñ0s) 89	año más critico 99	mās adversa (4	larga (mm) 829	(mm/aha) 59	6	68	4.0
	1	1 925	275	-0 57	479	03 015	170 96\$	49 18	908	38	28		392	65	5	35	23
	2	2 1261	194 171	0 47 -0 69	374 628	0.2	390	6	300	11	65		660	132	15	42	26
	3	3 846 4 1097	367	-069	4 26	033	386	12	226	19	80		1785	357	32	3.7	20
	•	5 908	153	156	61	0 17	778	6	716	11	22	7	472	67	7	43	30
	6	6 898	250	-0.02	3 92	0.28	490	9	377	16	\$9	3	904	301	33	42	21
	7	7 963	266	-0 46	58	0 28	361	23	208	45	79		827	118	12	62	33
	8	8 989	386	1 32	56	0 39	663	43	508	92	49		1172	167	16	48	32
	9	12 902	118	03	3 5 1	0 13	756	18	710	33	22		373	93	10	27	19
	10	13 850	216	0	6 26	0 25	350	20	232	20	73		291	41	4	37	2.3
1		14 853	206	-0 53	4 03	0 24	423	32	333	67	61		585	117 211	13 28	4.2 3	23 16
		15 747	226	-065	4 56	03	208	33	105	50 7	86 36		634 996	135	16	63	38
		16 836	188	063	3 87	0.22	612	126 24	538	49	100		1416	157	20	6	33
		17 767	260	-076	5 33	0.34 0.28	130 348	24 50	239	79	70		865	144	18	6.3	3.2
	15	18 790	221 152	0 09 0 61	491 489	0.26	522	33	543	79	39		300	75	8	3.9	21
		19 882 20 953	224	-1	605	0.23	376	10	263	25	73		764	191	20	31	17
		20 953 21 862	317	0.05	3 45	037	383	30	266	79	71	. 4	1374	343	39	4	20
		22 1642	443	17	814	0.27	1332	21	1125	40	32	. 7	1889	269	18	45	40
		23 767	152	0.15	2 65	02	563	13	513	20	34	3	375	125	16	3.3	1.6
		24 946	218	1	475	0.23	702	18	611	26	36		735	105	11	3	24
		26 820	125	0 22	2 99	0 15	650	23	602	57	27		197	49	5	3.5	20
		29 1110	379	-0 42	4 45	034	226	13	t6	34	99		2236	203	18	47	2.6
	24	30 913	293	-1 11	7	0 32	198	28	64	62	93		1086	217	23	38	22
		31 768	345	0,6		0.45	345	13	219	20 73	72 97		544 4461	272 371	35 27	2.5 5.6	1.4 3.1
		32 1353	583	0.59		0 43	329 300	42 27	52 238	13 42	54		440	220	33	3.0	16
		38 553	193 366	-1 1 0 8 1	47 689	03 0.25	1160	15	1066	25	26		629	314	21	2	13
		39 1432 42 760	170	17	799	0.22	674	19	623	30	19		202	50	6	4	35
		42 760 43 941	160	0.23	471	017	773	9	726	19	23		290	96	10	5	25
		44 949	230	0.08	5 55	0.24	592	13	494	28	48	3	517	172	18	35	1,6
		54 766		40 42		0 19	521	26	464	49	40	3	458	156	20	4	20
	33	55 594	256	-133	9 16	0 43	213	22	145	36	76		449	449	75	4	10
	34	56 679	277	-0.29	6.3	0.41	358	18	284	33	59		453	226	33	4	1.5
;	35	57 741	261	-0 47	43	0 35	296	13	204	25	73		473	157	21	5	20
:	36	58 902	289	-1.27	7.06	0.36	253	32	155	65	81		112	37	.4	4	20
	37	59 734	271	0 28		037	465	24	397 275	49	46 64		430 736	215 245	29 32	35	2.0 1.7
		62 744	267	-0 43	6 12	0.36	361 357	6	270	11 31	65		258	129	32 17	33	13
	39	63 756		-0 52		035 034	313	15 23	233	42	67		494	247	35	5	20
	40	64 588		-0 68 0 49	-	0.49	290	10	233	19	57		506	253	50	3	13
	41 42	65 503 66 1019	245 310	-058		0.3	594	11	500	27	51		876	438	42	5	1.5
	42 43	89 652		259		948	332	12	239	20	64		528	264	40	3	13
	u	70 1261	194	0 47	374	0 15	965	32	908	67	28	6	392	65	5	35	23
	PROMEDIO	894		-0.01	5.37	1.29	491	24	389	40	56	5	782	164	21	4	2

Tabla A.17 Características de las sequias para cada una de las estaciones disponibles en el estado de Morelos.

								ESTADO KAY	ARIT								
											Desylación % a la	duración (años)	déficit acumulado	Intensidad sequia	% con respecto	Periodicided	Dunición
		Hip (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)		Hp (mm)		media para el	sequie	en la segula más	periodo más fargo	Hp media anual	entral Inicio segula	promedia saquis (sños)
	ESTACION	media sousi	Gezy Big	cost asim	corf curtosis	coef. vertection	IN DECIL	(eona) IF	Wyz Sylveces	Tr (altos)	año más critico	mis edverse S	larga (mm)	(mtr/střo) 165	14	39	24
1	1	1309	305	-11	83	0 23	277	159	86	327	94	5	927		3	3.4	2.0
2	2	839	156	0 26	5.96	0 19	445	90	339	130	60	7	224	32	-		
3	3	780	282	-0 89	-4 38	0.36	197	29	83	50	90	8	2534	316	40	7,5	34
Ä		1432	341	-1 86	11 29	024	237	218	42	405	98	6	2421	403	28	4	22
Ġ	5	1203	320	-1 24	777	0.27	276	8 5	107	154	92	9	2614	290	24	47	24
	5	871	287	-12	5.75	033	149	55	18	127	58	5	1291	258	29	7,3	30
7	7	1107	515	-0.76	3 15	0.45	218	16	29	64	98	5	2535	507	45	3.8	22
		747	267	-0.85	4 77	036	159	26	31	39	96	7	1551	221	29	5	25
8	8					0 19	627	23	553	33	51	3	746	248	22	7	2.0
9	9	1125	220	-231	\$1 32		257	51	114	77	90	5	1527	305	26	3	23
10	13	1136	328	-2 29	11 58	0.29				40	17	4	267	66	6	2	25
11	11	1006	100	-0 13	5 1	01	870	19	839			9	4577	508	43	34	25
12	12	1163	655	-031	5 68	0.56	247	12	32	19	98	•				37	
13	13	877	253	-0 78	5,16	0.29	247	88	129	167	86	6	755	135	15	-	2.0
14	14	793	175	-1 48	7 11	0.25	295	33	227	52	68	4	795	198	28	3.5	23
15	16	796	214	-1 64	7 53	0 27	118	32	9	77	99	4	1259	314	39	1.9	20
15	17	1053	643	0.27	28	D 61	257	10	33	17	97	7	4132	590	56	53	3.3
17	18	698	294	-021	4 58	0.42	139	18	1	28	100	10	1730	173	24	5.2	27
18	19	1353	418	-0.94	5.58	0.31	283	37	60	63	96	7	2878	411	30	5.1	29
	20	663	246	-1 28	5.25	0.37	167	21	78	51	89	5	1007	201	30	2	30
19	21	1410	486	-0 69	5 28	03/	299	25	58	38	96	9	2692	299	21	53	24
20			392	-0 25	503	0.36	229	59	51	131	96	i	1453	363	33	36	22
21	22	1071			-	-	284	70	105	114	92	6	1872	312	25	32	23
22	23	1243	329	-1 43	9.25	026		7	515	19	57	3	1051	350	29	35	1.4
23	24	1195	423	-0 37	2 58	0 35	645					3	2341	585	29	4.3	23
24	26	2002	851	-09	5 02	0 42	356	30	24	54	99	•					
25	27	1028	371	-131	6 01	0 36	230	37	100	61	91	3	967	322	31	3	14
26	28	1260	413	-0.54	361	0 33	510	27	337	50	74	5	2849	569	45	36	1.9
27	29	1373	397	-1 44	731	0 29	227	101	36	200	98	3	428	142	10	36	20
23	30	962	239	0.38	2.87	0.25	719	4	634	14	35	4	743	185	19	2.8	17
29	31	791	231	-0 58	381	0.29	337	7	247	19	69	4	713	178	22	3,4	18
30	32	485	339	-1 45	7 89	0.27	253	94	40	173	92	4	2253	563	116	35	18
31	33	1773	358	-0 47	4 47	02	1102	18	935	26	48	7	2831	404	22	53	34
32	34	1563	453	1 12	7 09	0.36	555	10	320	19	60	7	1918	274	17	39	22
33	35	1094	433	-0 49	5 14	04	330	30	167	58	85	6	1517	2 52	23	3	27
			355	0 07	363	041	381	15	239	30	73	8	2351	293	33	4	30
34	36	872	353	0 03		0.26	894	10	756	22	46	ě	1757	292	21	53	26
35	37	1389			301			103	94	186	92	6	760	130	11	47	3.1
36	38	1164	285	-1 53	8.4	0.24	265				94	6	203	33	2	41	2.8
37	40	1183	319	0 07	10 21	0.27	289	90	80	130		•			-		
38	41	1118	274	-0 37	33	0.24	553	35	433	69	62	5	1023	204	18	3.9	2.1
39	42	928	409	-0 75	3 54	0 44	197	21	51	34	95	3	917	305	32	3	15
40	43	1298	366	-0 52	3 68	0.28	546	38	398	76	70	6	1267	211	16	3.5	26
41	44	637	247	-0 95	4 72	Q 39	155	67	63	134	91	3	14	4	0	32	t 3
42	45	900	414	-037	4	0 46	215	31	51	56	95	5	1946	389	43	35	33
43	61	586	459	-061	6 33	0.83	100	25	1	38	100	1	586	586	100	2	\$ 0
4	62	1859	1501	0.76	4 97	0.81	543	4	75	9	96	2	2804	1402	75	23	13
45	83	655	194	-3,14	7 02	0.3	211	51	126	101	B1	3	110	36	5	4.3	20
-			443	0.58	4 16	0.46	172	20	26	59	98	3	1276	425	43	4	20
45	65	971							141	11	88	ĭ	962	952	87	à	10
47	68	1093	487	-197	13.23	044	280	2	141 749		42	3	33	11	ñ	3.3	2.3
48	59	1279	295	-0.23	38	0.23	843	15		26 70		-		468	47	3.3	
49	70	987	443	-0 46	463	0 45	241	35	87	70	92	3	1404				18
50	73	563	436	-0.74	3 46	066	116	103	1	186	100	3	1990	663	100	4.5	17
51	75	669	458	-0 42	3 68	0.68	140	2	ſ	5	100	3	2007	669	100	7	30
52	77	316	268	0 09	2.7	0 85	72	5	1	8	100	4	1216	304	96	3.5	20
53	84	708	649	0 39	3.22	0 92	180	2	1	9	100	3	2124	708	100	7	30
54	85	893	776	0 16	28	0.87	210	5	1	8	100	3	2679	893	100	2.3	16
••	PROMEDIO	1042	394	-0 65	5 39	0.39	338	41	181	77	84	5	1571	354	37	4	2
	, non-coro	17-4	•••														

Tabla A. 18 Características de las sequias para cada una de las estaciones disponibles en el estado de Nayarit

								ESTADO, NU	EVO LEON								
											Desviación % e la	duración (años)	déficit acumulado	intensidad sequia	% con respecto	Periodicided	Dureción
_	ESTACION	Hp (mm) media anuti	Hip (mm) Gesv std	Hp (mm) coef asim	isp (mm) coef curtoses	Hip (mm) coef variación	Hip (mm) ter SECIL	Tr (años)	Hp (mm) más adverse	To fallow)	media para el año más crítico	sequia más adversa	en la sequia más larga (mm)	periodo más largo (mm/año)	Hp media anual	anusi	promedio
-	3	1086	387	013	3 2	0.35	482	20	320	Tr (años) 39	71	mas adversa 5	1317	263	24	inicio sequia 3 8	sequia (arlos) 2 f
,		524	182	0.55	4.27	035	263	14	186	24	65	4	700	175	33	3.1	
,	5		158	101			298	10				6		80	16		19
3	-	477			564	033			236	20	51	•	483			6	3,3
•	6 7	531	238 270	0 22	288	0.45	198	13	112	25	79	5 5	925	185	34	3	20
5	•	664		0.09	3 39	0.31	419	13	303	20	65	•	1513	302	34	33	20
Ę	8	672	292	0 39	3 13	0.43	242	14	122	26	82	5	763	152	22	44	2.5
7	9	476	193	Q 13	2.55	0.4	213	11	143	20	70	4	809	202	42	2.1	1,9
8	10	605	280	0.58	2 93	0 46	206	15	94	32	85	4	1236	309	51	3.5	21
9	11	623	209	0.55	2.93	034	347	11	269	16	57	5	419	63	13	33	20
10	12	708	276	041	3 32	0 39	322	15	203	20	72	В	1691	211	29	48	3.2
11	13	449	246	1 58	9 62	0 55	132	13	2	32	100	6	813	135	30	5,3	2.8
12	14	1002	332	-1 19	76	0 33	179	44	19	69	99	4	576	144	14	43	20
13	15	841	391	-0 37	3 19	0.46	160	19	4	35	100	3	817	135	16	28	1.4
14	16	474	208	-0 01	2 49	0 44	99	33	18	70	97	6	558	93	19	3.8	23
15	18	477	232	-0.2	27	0 49	101	18	14	33	98	4	912	228	47	53	23
16	19	589	382	198	10 96	0 65	233	26	35	48	95	5	1040	268	35	42	23
17	20	248	169	1 56	6 59	0.68	104	5	26	11	90	7	684	97	39	68	38
18	21	517	419	2.27	11.17	0.81	282	4	111	10	79	4	1035	258	49	43	28
13	22	523	247	0 28	3 98	0 47	132	14	12	22	98	5	868	173	33	4.5	26
20	23	533	241	0 12	3 54	0 45	299	6	239	8	56	3	569	189	35	5	20
21	24	422	181	0 53	3.48	0.43	98	25	9	54	98	8	1211	151	35	41	21
22	25	533	242	0 34	3 36	0 45	148	18	39	32	93	6	1178	196	36	39	22
23	26	200	101	077	3 37	0.5	91	8	51	18	75	5	363	72	36	34	20
24	27	639	161	0.59	2 92	0.25	467	7	408	14	37	7	670	95	14	6.4	36
25	28	451	227	09	4 87	0.5	140	12	20	27	96	9	1763	195	43	4.4	24
25	29	679	298	0.85	4 08	044	395	6	294	11	57	4	965	241	35	43	28
27	30	783	266	-0 17	5 04	034	178	7	42	13	95	6	335	55	7	4.3	29
28	31	534	233	15	5 65	0.44	377	5	283	11	48	8	1086	135	25	5	29
23	32	440	181	-0 33	3 18	0.41	103	19	32	30	93	4	767	191	43	38	22
30	33	588	211	0.68	4 52	0.36	243	18	142	26	76	ė	1471	183	31	46	36
31	34	710	255	0.05	3 93	036	245	26	130	53	62	ě	1184	197	27	3.8	24
32	35	751	267	0 61	275	034	488	8	389	18	51	7	1281	183	23	36	23
33	36	273	178	1 08	465	0 65	105	7	26	17	91	à	559	139	50	45	26
3(37	249	127	-0 03	3 15	051	55	13	4	23	99	6	791	131	52	44	
35	33	401	149	0 12	464	0.37	89	39	10	82	98	Ă	765	191	47		2.5
36	339	604	251	037	4 17	0.41	134	26	5	48	100	5	1115	223	36	3.8 3.6	2.3 2.3
37	ພ	378	222	f 05	601	059	118	11	1	25	100	8	1284	160	42	48	
33	4)	612	428	3 29	17 09	0.7	391	15	139	32	78	9	1979	219	35		25
33	42	592	226	0 46	3 47	038	187	23	79	38	87	9	1154	128	21	37	24
49	43	563	263	033	374	0.47	196	16	96	25	63	5	1161	232	41	42	23
41	44	451	226	0 09	4.21	0.5	119	12	25	31	95	3	491	163	41 36	3	20
42	45	277	144	076	3 37	0.52	123	12	68	31	76	7	498	71	340 25	3	1.4
43	46	495	179	0.06	4	036	133	31	42	68	92	6	666	111	23 22	41	2.8
44	47	539	318	07	404	059	211	7	83	13	85	9	2485	276		3.3	1.8
45	48	789	266	-011	3 49	0.34	172	88	45	224	95	7			51	5,8	26
45	49	552	206	078	406	0.34	297	10	208	19	89 63	7	554 673	79 96	10	39	23
47	50	328	114	-004	3 43	035	98	33	44	68	87	5			17	4.5	28
48	51	1135	449	-031	267	0.39	406	33 16	256		78	•	337	67	20	4,8	26
49	53		204				153	10		26		4 7	1740	435	38	38	20
50	55 54	369 188	114	133	6 67 3 88	0.55		9	51	24	87	•	824	117	31	59	3.4
	55					961	73	-	26	24	87	7	415	59	31	48	31
51	56	423	204	1 17	51	0 48	139	17	39	41	91	6	537	89	21	46	26
52		634	298	0.68	3 84	0.47	148	21	4	38	100	8	1985	248	39	53	30
53	57	366	175	1 19	635	0 48	184	7	107	13	71	4	225	56	15	3.4	22
54	58	419	131	0 92	506	0,31	275	10	225	22	47	6	414	69	16	3	20
55	59	315	171	0 12	3 19	0.54	74	12	6	23	99	4	709	177	56	3,6	20
56	60	849	677	0.79	3 77	9.8	264	3	28	14	97	9	5192	576	67	2	50
57	61	460	244	0.5	3.59	0.53	167	8	57	14	88	7	1214	173	37	4.3	23
58	62	1039	373	0.51	3 65	036	434	38	284	76	73	4	679	169	16	3.7	24
59	63	429	215	0 32	3 46	0.5	100	17	12	32	98	6	693	115	26	66	32
60	64	256	326	1 67	7 46	1.28	121	1	15	8	95	6	1081	180	70	56	27

Tabla A. 19 Características de las sequías para cada una de las estaciones disponibles en el estado de Nuevo León.

								ESTADO, NU	EVO LEON								
		Нр (тт)	Hip (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm) ter DECK	T-0-41	Hp (mm)	Va fad and	Desvisción % a fa media para el año más critico	duración (sños) sequia más adversa	déficit acumulado en la seguia más	intensidad sequia periodo más largo (mmiaño)	% con respecto Hp media anual	Perjodicided anual	Dureción promedio seguia (años)
61	ESTACION 65	media anuai 862	deay std 411	coef. Marri 07	coef curtosis 5 24	coef, variación 0.48	200	Tr (años) 34	més adversa 14	Tr (sños) 88	99	files eurorse	1arga (mm) 885	147	17	inicio sequie 47	2.9
62	66	1174	739	154	6 45	083	380	11	13	30	99	10	5170	517	44	82	47
63	67	316	144	165	806	0.45	179	33	110	68	66	6	526	87	27	4	2.0
64	68	419	131	0.92	506	031	275	10	225	22	47	6	414	69	16	3	2.0
65	69	1028	281	01	4 19	0.27	583	27	476	57	54	3	553	184	17	33	18
66	70	314	143	-0 31	421	0 46	60	12	1	27	100	4	248	62	19	5.7	28
67	71	372	229	0 42	3 13	061	94	11	7	22	99	11	2012	182	48	5	27
68	72	454	210	0 62	4 67	0 45	133	25	40 6	57 44	92 99	16 3	1540 214	96 71	20	9	85
69	73	309	130	-0.68	3 54	0 42	56 117	25 28	23	44 54	96	6	716	119	22. 22	3.9 3.2	2.0 18
70 71	74 77	520 215	224 177	-0 09 1 56	3 08 5 67	0 43 0 82	79	5	1	14	100	12	1428	119	55	5.2 6.4	55
72	79	233	221	03	381	047	91	19	55	43	77	7	383	54	23	6	4.5
73	83	373	284	071	4 83	0.76	111	6	24	15	94	4	849	212	56	5	25
74	85	421	146	-106	4 89	035	187	14	144	21	66	2	243	121	28	į.	1.7
75	85	486	187	0.13	511	0.38	227	27	162	65	67	2	329	164	33	27	18
76	87	495	158	-0.41	3 32	0 32	280	16	235	49	53	2	273	136	27	4	13
77	88	511	-213	0 37	5 08	0 42	271	9	202	17	61	2	511	255	49	3	17
78	91	627	192	0 18	3 52	0.31	407	10	344	20	46	3	526	175	27	3	18
79	92	564	162	-0.27	6.28	0 29	327	4 6	277	6	51	5	316	63	11	2	30
ಟ	93	456 443	252 237	03	3 03	0.55	213 94	20	139 1	11 35	70 100	2	774 154	193 77	42 17	3	18
81 82	95 96	246	167	0 32 -0.27	564 34	053 058	54 45	9	i	14	100	4	681	170	69	25 8	14 25
£3	97	314	152	0.23	761	0.48	115	17	62	41	81	Ä	284	71	22	6	2.5
84	98	542	228	0.25	571	042	382	3	318	11	42	2	409	204	37	3	13
65	100	757	292	0.2	3.45	038	450	9	368	15	52	3	759	253	33	23	1.8
66	101	490	399	0.73	4 86	0.81	139	6	15	11	97	3	610	203	41	4	23
87	102	1026	496	-072	6 83	0 48	367	17	242	33	77	2	445	222	21	3	15
83	104	376	224	-0 73	8 29	0.6	69	17	7	28	99	2	461	230	61	4	1,5
63	105	94	81	0.57	7.8	0.86	28	3	6	11	94	3	169	56	59	4	20
90	106	630	173	0.64	5 66	0.27	482	8	440 132	22 . 13	31 67	3 3	380	126	20	4	20
91 92	197 108	430 596	205 225	0.21 -0.53	4.31 5.18	051 038	189 259	8 13	166	21	67 69	1	155 409	51 409	12 68	27 2	1.5 1.0
93	109	335 458	258	038	5.92	065	104	13	8	27	99	3	550	163	% 39	5	25
94	110	307	186	0.56	4.62	061	76	20	10	31	97	3	274	91	29	3,3	2.0
95	137	492	173	0.68	524	035	329	3	269	11	46	2	145	72	14	2.5	12
95	124	508	196	-109	6 42	0.38	113	34	42	60	92	2	476	238	46	25	15
97	128	277	136	-0.45	541	0 49	108	10	71	15	75	1	207	207	74	2	10
93	130	332	160	-1 04	6 06	0.54	78	9	29	23	92	1	303	303	91	6	1.0
93	131	383	138	-05	771	0.36	210	9	171	16	56	2	109	54	14	2	15
150	133	383	156	0 91	6 39	0.43	220	13	168	35	67	3	339	113	29	25	20
101	134	354	171	0.08	6 95	0.48	123	34	54 81	60 21	82 74	2	363	181	51	23	13
102 103	135 136	306 448	175 186	-0 68 -0 04	4 14 5 07	0 57 0 41	124 269	14 6	220	22	74 51	:	225 229	225 229	73 51	2 3	1.0 1.0
104	137	132	88	0 47	5 68	066	53	6	29	16	79	ż	170	85	64	2	15
105	138	249	159	04	518	064	110	ä	86	15	74	3	339	113	45	4	20
106	140	609	193	01	521	032	403	7	348	16	43	2	270	135	22	2	1.3
107	141	250	163	0 14	33	065	98	5	52	9	80	2	278	139	55	3	15
108	142	483	454	2 26	11 19	0.94	216	4	45	11	91	3	543	181	37	3.3	20
109	143	249	166	0.22	9 56	0 67	94	27	51	65	80	2	320	160	64	2	20
110	150	562	371	-0 27	5 92	99.0	129	11	34	22	94	1	528	528	93	25	10
111	158	187	96	-102	11 58	0.51	61	34	38	60	80	2	151	75	40	3	1.5
112	159	153	158	168	14 48	103	61	10	21	15	87	3	135	45	29	4	20
113	152	509	319 87	-041	741	063	110 100	9 10	21 73	14 15	96 68	2	697	348	68	3	15
114	165 PROMEDIO	227 499	230	-0.52 0.41	5	0.38	100	10 15	73 109	15 31	80 80	5	171 788	57 168	25	4	17
	KUMEUU	477	239	0 41	5 15	0.48	137	13	109	3 1	₽V	Þ	766	165	36	4	2

Tabla A. 19 Características de las sequías para cada una de las estaciones disponibles en el estado de Nuevo León (Cont').

							ES	TADO PUES	NA.					lade and decimals		Periodicided	Duración
						U	Hp (mm)		Hp (mm)		(Jesviación % a fa media pera el	duración (años) seguía	déficit acumulado en la segula más	intensidad segula periodo más largo	% con respecto Hp media anual	SULE!	promedio
_	ESTACION	Hp (mm) media arasi	Hip (mm)	Hip (mm)	Hp (mm) coef, cuelos:s	Hp (mm) cont. variación	for DECIL	Tr (años)	más adversa.	Tr (años)	ano más orbico	más adversa	turge (mm)	(mm/sño)		Inicio sequia	sequia (años)
3	2	543	199	-006	291	D 37	227	17	150	31	73	9	1845	205	37	3.7	2.6
2	3	715	445	3 79	22 08	0 62	371	8	71	32	91	12	1500	125	17	53	37
3	ě	607	162	0.02	4 38	03	292	20	207	39	66	6	441	73	12	5	31
ě	5	563	246	2 15	14 03	0 37	331	12	171	30	75	5	805	151	24	44	26
5	6	1630	452	-096	4 48	0.28	671	24	482	37	71	9	2779	308	1B	5 36	36 22
6	7	642	191	-0.42	5 58	03	145	92	42	217	94	4	129 402	32 80	11	38	2.4
7	8	691	135	-0 28	3 46	0 19	432	15	372	21	47 31	5 8	2069	258	12	33	2.2
8	9	2149	357	0 43	3 23	0.17	1648	15	149 9 28	33 64	91	6	537	89	28	3.8	24
9	10	307	114	-04	3 49	037	75 909	37	542	5	84	4	3197	799	24	8	27
10	11	3328	820	-283	14.41 2.43	0 25 0 19	632	2 16	576	32	31	1	397	99	11	38	19
11	12	834 352	159 99	0 16 0 04	274	0 28	203	21	165	49	54	5	322	64	18	38	24
12 13	13 14	2112	385	0 47	5 27	0 18	1387	34	1193	82	44	4	1279	135	6	3.1	2.3
54	15	1062	968	281	11.77	091	517	5	33	29	97	28	10473	374	35	4	14 5
15	16	727	179	0.04	3 24	0.25	394	22	312	43	56	7	788	112	15	4.3	28
15	18	375	115	-0.25	27	031	210	12	173	23	54	3	243	81	21	4.5	22
17	19	412	154	1 16	4 58	D 37	254	10	188	29	55	11	1054	95	23	6,3	4.2
18	20	372	131	-0 97	56	0.35	100	14	47	23	88	3	487	162	43	6	23
19	21	896	228	0 49	271	0.25	629	11	544	21	40	4	725	161	20	43 33	2.1 1.8
20	22	1912	359	0 57	4 99	0 36	568	11	433	22	58	•	1009 1650	252 206	24 50	48	29
21	23	411	168	-0 13	3	0.41	180	12	109 422	21 78	74 47	8 7	531	200 76	9	4	2.7
22	24	794	143	0.04	3.5	0 18	492 382	38 31	111	62	93	5	2018	403	26	7	30
23	25	1513	621	-0 16	3,98 4.42	041 03	302 377	20	260	42	67	8	1355	169	21	56	38
24	26 27	775 518	237 139	0.73 -0.51	4 38	0.27	252	15	192	25	63	3	362	120	23	3.4	2.5
25 25	29	421	214	D 42	275	0.51	181	9	102	24	76	6	1195	199	47	73	3,3
27	30	329	148	0 18	486	0.45	98	17	33	32	90	7	506	72	21	6.3	3.0
26	31	331	122	-0.04	37	031	236	14	192	26	51	2	239	119	30	37	16
29	32	1216	877	-0.23	3 99	0.21	2153	66	1733	148	59	5	4309	861	20	36	2.1
30	33	515	206	0.68	399	0.4	261	10	171	15	67	3	645	215	41	43	25
31	34	884	188	-0.52	396	0.21	423	63	334	150	63	6	568	94	10	4 2 8	2.5
32	36	437	91	-1 06	5 47	0.21	233	49	196	87	56	6 5	123 400	20 80	13	à	3.3 23
33	37	597	122	0.2	3.57	0.2	436	11	389	19	35 70	5	180	36	8	5	30
34	38	433	134	-0.55	424	031	183	23 5	131 380	39	40	2	328	164	26	26	1.3
35	39	623	166	-009	2.75	0.27	429 199	9	360 163	13 17	40 49	5	466	93	29	42	2.6
36	40	315	93	054	331 323	03 0.28	961	5	864	12	40	ž	1080	270	18	3.3	20
37 38	41	1426 1652	400 261	0.24 -0.78	537	016	1261	18	1184	41	29	2	538	269	16	3.5	1.3
39	42 43	1900	407	0 22	3,23	0 21	1264	16	1087	31	43	5	2080	416	21	48	3.1
43	44	1725	474	-034	5 33	0.27	931	23	763	43	56	3	1305	435	25	3.3	1.8
41	· 65	733	265	076	4 03	0.36	406	10	290	21	61	7	953	136	18	4.2	2.7
(2	45	801	184	-0.48	4 17	0 23	382	27	292	43	64	6	997	166	50	4.1	25
43	47	581	150	0.99	4 56	0.26	425	7	359	16	39	6	706	117	20	4,9	29
44	43	771	155	-031	≠57	0.2	471	16	396	23	49	5	462	92	11	4.	24
45	49	693	174	-0 64	474	0 25	274	56	185	109	74	5 6	848 563	169 93	24 11	43 44	2.2 2.6
46	\$ 0	823	135	04	3 07	0 16	651	10	598	16	28 50	4	2280	570	18	77	23
47	\$1	3071	709	0.06	3 54 4 14	0.23 0.31	1859 216	17 17	1561 152	30 35	50 60	7	726	103	26	3.2	2.7
43	52	396	123 186	0 45 0 32	274	0.25	507	8	444	13	39	5	736	147	50	37	2.3
49	53	726 2197	150 368	-0 69	406	0.25	1342	62	1185	126	47	Ä	1296	324	14	3.8	2.6
50 51	54 56	2750	438	0.29	338	0.18	2189	10	2007	18	28	5	2259	451	16	34	2.4
52	56	2750 898	404	0.06	2.44	0.15	368	11	227	21	75	4	1944	486	54	55	2.8
53	57	2407	397	-091	4 37	0 16	1630	23	1476	39	39	4	943	235	9	36	1.7
54	58	2132	550	0.22	3 07	0.26	1437	10	1276	19	41	2	710	355	16	3.3	1.5
55	59	675	246	1 67	9.06	0.36	450	7	326	14	52	4	658	164	24	38	26
56	ສ	402	121	0.43	5 32	03	228	14	178	23	56	5	448	69	22	3.3	23
57	61	1797	592	-0.08	2.98	0.33	1040	11	848	25	53	3	1820	606	33	33	15
58	62	2115	1031	-0.56	451	0.51	365	16	1	26	100	3	1794 3673	598 204	28	33 6	1,6 3.6
59	63	944	340	123	472	0.36	843	5	483	11	49	1B	3673 1316	204 329	21 9	38	35 24
60	54	3335	406	0 17	2.64	0 12	2815	10	2675	19	20	•	1510	323	a	30	24

Tabla A.21 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Puebla.

							23	TADO PUEB	t.A								
۴	ESTACION	Hp (mm) Media yousi	Hip (mm) desiv sid	Ho (mm) coef asim	Hip (mm) coef curtoses	Hp (mm) coef veriación	Hp (mm) for DECIL	Tr (eños)	Hp (mm) más adversa	Tr (sños)	Desviación % a la mesa para el eño más critico	duración (años) baquis más adversa	deficit acumulado en la saquia más larga (mm)	intensidad sequia periodo más targo (meniaño)	% con respects Hp meGa arus	Perjodicided snusi Inicia sequia	Duración promedio seguia (sños)
61	55	823	235	05	341	0 28	475	24	380	49	54	5	474	94	£1	3	21
65	67	1534	402	-0.99	429	0.26	672	49	518	146	67	3	1212	404	26	3.8	1.8
53 54	68 69	1558 954	275 215	0 35 0 55	4 02	0 18	1180	10	1071	17	32	4	781	195	12	5	30
65	70	535	173	-04	6 3 75	0.22 0.32	521 161	42 65	405 86	70	58	5	763	152	15	4	3.0
56 56	71	746	145	0.82	44	02	579	11	50 514	153 23	84 32	5 10	370 868	74	13	4	21
67	72	542	147	80-	4.42	0.27	217	35	156	83	72	4	629	86 157	11 28	44 33	3.0
68	73	714	285	-0 11	3 58	0 39	199	38	81	86	89	5	1212	242	33	42	1.7 23
63	74	2200	494	-0 64	7 13	0.22	770	76	488	126	78	6	3461	576	26	4.1	25
70	75	446	163	05	3 92	0.36	303	14	245	26	3	3	400	133	29	6	23
71	75	2164	537 147	-047	35	0 25	1298	14	1135	21	48	3	1552	517	23	25	20
72 73	77 78	482 732	153	035	2 85 6.21	031	290	13	233	32	52	5	515	103	21	4	24
74	79	440	113	-12 033	3 23	0.21 0.26	427 311	40 8	373 274	69 21	50 38	2	366	183	25	3	18
75	80	548	176	-038	4 53	0.27	301	42	223	90	- 66 - 66	2	249 428	62 107	14	3,3	23
76	81	590	113	-021	3 43	0 19	409	15	366	26	38	i	342	85	15 14	32 35	22 20
17	82	566	151	0.09	2 87	0.27	298	32	232	74	60	8	758	94	16	4.2	2.0 2.5
78	83	350	142	0.29	321	036	186	14	131	26	67	5	504	100	25	39	21
79	23	1055	237	0 07	2 79	0 22	750	10	666	19	37	8	1131	141	13	42	2.3
50 81	85 86	1715 737	567 175	025 025	2 75	033	1107	8	943	23	46	3	1222	407	23	33	1.8
82	65	2063	576	0 29	5 Q8 2 91	0.24 0.32	392 1357	29 8	297	64	60	5	551	110	14	4	2.3
83	83	435	103	-0 38	2 86	0.24	277	14	1155 244	14 22	45 44	4	1734	433	20	3.3	20
84	90	1337	308	-078	5 15	0.23	774	18	652	27	52	3	369 343	123 85	28 6	43	23
65	91	1298	488	-0 13	3 33	0.38	508	13	299	22	77	10	4106	410	31	7 63	27
85	92	378	140	-0 33	294	0 37	149	20	102	38	74	4	203	50	13	5.3	28 25
67	95	476	130	0.29	3 63	0.27	264	16	201	33	58	4	519	129	27	4.8	27
58 69	95 95	3251	634 153	1 13	591	0 19	2555	9	2252	18	31	a	2997	374	11	5	3.8
80	9S	684 793	153 257	0.2 -0.82	3 08 # 72	0.22 0.32	437 257	17 32	371 151	26	46	7	606	86	12	51	31
91	97	1827	529	4005	3 22	0.29	1067	32 15	101 905	53 28	81 51	5	1509	301	37	3.8	22
92	98	1201	294	-073	4 89	0.24	441	65	293	120	76	3	1836 630	459 157	25 13	25	23
93	100	888	563	-0.48	2 85	0.38	235	82	138	141	80	7	2281	325	13 47	3.4 5.5	19 3,0
94	102	556	275	2 93	16.84	0 49	365	5	189	15	67	7	150	21	3	5.6	33
95 66	103	1402	414	0.81	3.81	0.29	961	8	793	14	44	4	1320	330	23	3.6	22
96 97	104 105	1235 423	330 157	0.59 -0.6	3 52	0.27	876	5	751	12	40	6	375	62	5	5	32
S8	126	791	371	-049	4 94 4 64	0.37 0.47	<i>97</i> 168	36 28	32	67	93	7	992	141	33	26	2.0
99	107	977	292	-06	4.06	0.3	275	49	43 141	56 92	95 88	2 8	958	479	60	33	1.5
100	108	1916	568	-0 22	2 35	0.29	1124	ii	936	22	52	5	777 4013	129 802	13	4	2.5
101	110	396	100	-0 09	3 16	0.25	262	10	226	18	43	ă	250	62	41 15	4.8 5.3	27
102	111	602	120	5	31 63	97	\$26	?	263	10	57	8	952	119	19	5.3 5.2	2 8 4.3
103	113	283	189	0 97	472	0 59	114	6	34	12	88	9	944	104	36	4.6	3.3
104 105	114 116	1574 802	439 286	0.25 0.36	2 97	0 28	954	11	768	18	50	6	2284	380	24	6.8	36
106	117	437	119	018	451 396	0.36 0.27	406 238	12 36	265 193	20	67	6	122	120	14	4	22
107	118	1949	505	-081	3 87	0.26	820	40	611	60 72	56 69	1	219	54	12	36	22
108	119	453	137	0.78	4 63	03	324	47	283	93	38	;	2401 130	800 32	30 7	3.3	18
109	121	1911	416	051	31	0.22	1567	4	1449	9	25	3	955	318	16	3.3	2.7
110	122	552	219	1.45	7.35	0.4	328	8	225	17	60	6	642	107	19	3.3 46	1,8 2.7
551	123	780	408	0.22	379	0.52	158	21	1	45	100	9	2701	300	38	85	3.7
112	125	1293	360	0.75	37	0.28	973	7	659	27	34	4	779	194	15	33	2.0
113 114	126 127	583 2714	164 910	-112	661	0.28	128	81	43	156	93	4	321	80	13	4	2.1
115	128	3980	746	-0.8 1 18	3 11 6 11	0.33 0.19	959 3309	14 7	572 3039	20	79	8.	9883	1235	45	46	1.9
116	129	465	176	206	11.26	0.38	291	7	3039 204	16 10	24 57	5	1788	357	8	5	27
117	130	1624	357	0 67	4 36	0.22	1308	5	1190	12	27	2	320 486	80	17	4	28
115	132	1005	548	194	6 67	0.54	691	5	490	17	52	10	2123	243 212	14 21	25	14
119	135	2628	516	-1 37	8 76	0.2	1767	26	1522	44	39	3	1283	427	16	75 5	6.3 20
120	136	818	287	-0.34	2.93	0 35	363	21	265	51	68	4	1139	284	34	3.5	18
															**	4,00	

Tabla A.21 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Puebla (Cont').

							E	STADO PUES	N.A								
		Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)		Hp (mm)		Desviación % e la media para el	duración (tños) sequit	déficit acumulado en la saquia más	intensidad seçula periodo más largo	% con respecto Hp media anual	Periodicidad anual	Duración promedio
m	ESTACION	media anual	desy std	COST. 25X/TI	coef curtoses	cost variación	ter DECIL	Tr (años)	más adyersa	Tr (años)	ano mas critico	más adversa	lergs (mm)	(mmisho)		inicio sequis	sequia (años)
121	139	507	335	-0 11	5 18	0 66	102	10	1	15	106	3	520	173	34	3.5	17
122	140	549	156	0.5	4.2	0 28	372	15	320	37	42	4	302	75 592	13	37 6	2.0 8 0
123	142	1821	1172	141	8 58	0.64	828	17	425	34	77	6	3552	365	32	2.5	14
124	143	1426	354	0.62	4 78	0.25	1061	10	948	20	34	2	731 230	955 115	25 29	23	14
125	165	395	108	0.53	4 25	0.27	294	7	260	11	35 40	2	230 350	175	29 31	4	17
125	145	550	142	-0 55	5 56	0 25	335	69 7	288	165 14	49 45	2	390 1119	559	31 30	3.3	15
127	147	1828	525	0.06	3 92	0 29	1194 710	΄.	1020 651	14 6	45 27	3	446	146	30 16	4	25
178	148	888	239	081	4.63	0.27		•		19	28	2	200	100	22	2	20
129	154	448	79	-1 04 -0 56	656 87	0 18	344 336	B	325 297	21	42	2	263	131	25	2	15
130	157	511	132 81	+0 ≎0 0 77	881	0 26 0 17	393	9	297 370	19	22	3	172	57	12	2	20
131	159	470	136	-1 16	874	024	376	12	340	18	42	2	308	154	26	2	15
132	161 182	579	564	-0.87	72	0 18	2029	51	1799	113	43	3	1726	575	18	à	27
133	152	3144 756	3954 185	071	526	0.24	561	6	492	11	35	Ä	390	97	12	35	23
134 125	16A	1021	545	155	10 48	053	350	14	106	17	90	į	588	117	11	5	30
136	165	656	264	014	3 82	0.4	338	11	257	22	61	ĭ	690	172	26	3	30
137	166	542	231	009	3 42	0.43	266	10	199	16	64	5	954	190	35	Ĭ.	35
138	167	824	266	-039	8 55	032	480	27	402	43	52	ž	539	269	32	25	13
139	169	632	190	-06	6 59	0.3	387	15	338	28	47	1	234	294	46	1	10
140	170	415	100	0.05	972	024	310	16	284	23	32	2	176	88	21	2	15
141	171	451	159	0.08	10.75	035	284	17	241	26	47	2	292	146	32	2	20
142	172	787	209	-1 12	531	0.26	407	21	339	45	57	2	688	344	43	6	2.0
143	173	501	152	1 78	14 63	03	424	35	387	63	23	3	178	59	11	2	2.0
164	174	2253	169	0.08	12 79	0.07	2066	11	2018	72	11	3	269	69	3	4	26
145	175	347	294	0.17	2 88	0.85	76	6	1	8	100	5	1240	248	71	4	30
145	176	128	136	0.59	9 59	1 07	32	11	1	19	100	2	256	128	100	2	15
147	177	571	269	-036	4 11	0.47	258	8	188	12	68	3	870	290	50	3	30
148	179	724	109	0.75	8 69	0 15	542	10	616	16	15	2	171	65	1t	3	15
149	182	467	114	0 27	6 36	0 24	358	6	328	12	30	2	136	68	14	2	15
150	184	520	131	19	10 45	0 33	400	6	341	13	35	5	176	35	6	4	35
151	165	1306	446	-0 04	789	0 34	722	13	577	17	56	2	862	431	33	5	20
152	189	465	259	-0.22	574	0.56	116	10	33	16	93	5	749	149	32	5	50
153	190	1325	413	0 03	6 25	0.31	8\$ 3	11	729	16	45	2	684	342	25	5	20
154	193	820	275	-0 65	6 32	0 33	366	37	274	77	67	2	589	294	35	3.5	1.7
155	194	1037	214	0.68	696	021	870	4	814	20	22	2	304	152	14	4	1.5
156	196	845	196	0.7	6.25	0.23	605	7	556	19	35	1	289	289	34	4	10
157	197	728	311	-0 91	6 39	0.43	228	31	133	64	62	2	769	384	52	3.5	13
158	200	437	204	-073	591	0 47	164	В	106	22	76 ~~	!	831	831	190	3	10
159	205	464	209	0.69	706	0 45	236	7	163	15	65	4	380	95	20	4	2.0
160	208	836	301	0.92	5 07	0.36	626	4	550	8	35	ъ	833	166	19	5	50
161	213	642	112	-1 88	1268	0 17	455	32	424	52	34	3	45	15	2	4	20
162	214	849	239	-1 31	96	0.28	455	1	379	1	5 6	3	570	190	22	3	30
163	217	543	341	0 39	5.7 5.45	063	271 608	6	189 495	10	66	2 5	102 1068	51 227	9	25	13 2
	PROMEDIO	1035	291	0 15	0.45	6.32	8 45	20	430	39	56	a	1066	227	24	•	Z

Tabla A.21 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Puebla (Cont').

								ESTADO QU	ERETARO								
	ESTACION	Hp (mm) media ansali	Hp (mm) desy std	Kp (rom) conf ester	Hp (mm)	Hp (mm) coef variación	Hp(mm) 1erD€C&	(r (años)	Hp (mm) más adverso	Tr (años)	Desviación % a la modia para el año más critico	sequia sequia més adversa	deficit acumulado es la sequia mas larga (mm)	intansidad sequia periodo más (argo (mm/año)	% con respecto Hp media anual	Periodicidad enual inicio sequia	Dureción promedio sequis (años)
1	1	669	301	0 19	2.18	D 45	311	8	207	22	70	17	4772	280	41	98	4.4
2	2	773	232	0 44	4 13	03	465	12	370	22	53	5	863	172	22	4	24
3	3	405	131	-0.06	789	0 32	192	17	140	22	66	6	351	58	14	7	4.0
4	4	579	178	-0.28	475	0.31	213	18	133	28	78	7	881	125	21	5	25
5	5	814	228	06	3 59	0 28	548	В	453	16	45	6	1102	183	22	35	22
6	6	564	146	0 12	289	0 26	411	7	363	12	36	2	402	201	35	34	1.8
7	7	944	237	·03	351	0 25	536	26	447	51	53	3	539	179	18	27	14
8	8	874	246	-0 63	3 1	0 28	548	8	458	t7	48	2	514	257	29	3	13
9	9	617	179	0.5	3	029	401	9	329	19	47	4	302	75	12	3.5	20
10	10	727	119	-0 33	3 65	0 16	555	15	517	27	29	5	423	84	11	47	2.5
11	11	596	218	0.68	372	0 36	278	24	183	61	70	6	561	93	15	47	2.9
12	12	292	172	0.61	1551	0.59	165	3	149	7	49	1	142	142	48	2	10
13	14	1260	1195	1 49	8 13	0.95	725	2	411	7	68	4	2552	135	10	2	25
14	15	592	159	-0 27	3 39	0 27	360	13	308	21	48	3	255	85	14	3.3	16
15	16	1244	610	1 54	8 85	0 49	675	7	394	15	69	7	2464	352	26	4.3	24
16	18	515	164	0 47	3 55	0 32	319	11	253	23	51	13	1126	86	16	115	57
13	19	183	168	Đ 03	5 68	024	498	6	450	16	34	3	584	194	28	33	18
13	21	463	109	0.09	4 08	0 23	320	20	285	42	39	6	422	70	15	2	2.7
19	22	557	121	0.35	5 12	0 22	372	25	323	56	43	3	212	70	12	37	23
20	24	751	190	-029	4 58	0.25	481	13	413	22	46	3	361	120	15	2.7	1.8
21	25	467	117	2 25	10 67	0.25	385	8	337	28	26	,	247	35	7	55	37
22	26	436	120	05	3 54	0 27	294	12	254	26	42	3	376	75	17	27	23
23	28	627	140	0 23	3 53 3 68	0 22	452 424	12 9	405 345	24 13	36 53	3	281 541	93 135	14 18	3 55	20
24	29	721	227 145	011	2,92	0 31 0 23	478	7	434			3	362	120	16 18	37	2.7 20
25 26	30 32	636 576	136	0 32 -0 07	331	0.23	402	9	359	11 13	32 38	3	302 240	120 80	13	33	23
27	33	576 880	143	-0 16	468	0 16	650	9	594	15	33	4	607	151	17	55	2.7
28	35	471	180	1 28	5.29	038	294	16	229	58	52	5	388	77	15	4	37
29 79	35	430	136	-066	5 25	031	168	37	114	60	74	3	430	143	33	2.8	14
30	36	576	210	027	3 37	036	311	23	240	37	59	2	487	243	42	3	18
31	38	549	433	2 22	1038	0.79	415	2	278	6	50	6	1019	169	30	4	40
32	42	464	95	-0 44	5 39	02	319	19	288	35	38	5	332	66	14	5	50
33	43	463	152	-0.21	583	0.33	290	Ä	246	17	47	1	216	216	46	2	1.0
34	44	550	201	-031	47	0.37	316	9	264	15	52	2	330	165	30	25	13
35	46	466	81	-0.06	5 41	0.17	372	9	350	20	25	1	117	117	25	25	10
36	47	712	265	-0 62	7.66	0.37	328	9	245	15	66	2	492	246	34	25	13
37	50	661	183	-0 12	6 76	0.28	508	9	468	13	30	2	209	104	15	2	15
38	54	226	40	-0.007	8 64	0 17	186	20	176	42	23	2	50	25	11	2	1.5
39	56	245	129	0.56	10.33	0.53	127	3	93	11	63	1	152	152	62	2	10
45	57	224	158	1 08	11.77	07	103	3	62	7	73	2	135	67	29	3	15
45	58	102	126	0 13	8.83	0.32	277	9	245	19	40	ž	89	44	10	2	1,5
42	59	328	94	0.09	68	0.29	227	9	200	18	40	ž	102	51	15	3	1.5
-	PROMEDIO	596	205	0.28	584	034	374	12	305	24	44	4	620	132	22	4	2
										-						•	-

Tabla A. 22 Características de las sequías en las estaciones disponibles del estado de Queretaro

								ESTADO: QU	OOR AHATH		Desviación % a la	éuración (años)	deficit acumuledo	Intensidad segua	% con respecto	Periodicidad	Ouración
a	ESTACION	Hp (mm) media andali	Hip (men) desy stal	Hp (mm) conf asim	Hp (mm) coef curtosis	Hp (mm) coef veriación	Hp (mm) ter (IECIL	Tr (años)	Hp (mm) más adversa	Fr (años)	media para el año más critico	enquia enquia ente adversa	en ja seguin mis en ja seguin mis estekk acumplano	periodo más largo (mra/año)	fip media enual	anual inicio sequia	promedio sequia (años)
1	2	908	151	0 19	3 53	0 17	737	10	689	30	25	3	399	133	14	3	3.0
2	3	1265	385	079	398	0.3	762	13	594	29	54	11	2826	256	20	4.5	26
3	à	1273	241	-0.27	3 95	019	861	36	771	75	40	5	767	157	12	3	2.4
å.	7	1099	372	0.6	3 16	034	658	9	509	19	54	10	3464	346	31	11	77
5	9	845	276	0.64	5 37	0 32	392	25	250	49	71	8	1247	155	18	e	32
6	10	1052	278	-012	261	0.26	728	9	647	44	39	2	641	320	30	2.7	15
7	11	1309	413	0.93	5 89	031	736	20	522	48	61	17	4816	283	21	5	3,3
8	14	1083	218	-034	4.36	0.2	630	40	534	66	51	5	969	193	17	5	28
9	15	1221	255	984	46	0.21	914	10	608	17	34	5	700	140	11	3.9	23
10	16	1225	276	JD 16	2 57	0 22	845	10	747	17	40	5	1376	275	22	6	36
11	17	1195	240	0.18	3 82	0.2	843	17	741	35	38	5	627	125	10	6	36
12	19	1050	210	-071	3 03	0.2	£93	17	622	35	41	2	454	227	21	29	1,3
13	21	1001	356	-101	651	0 35	166	9	1	25	100	4	587	146	14	53	28
14	22	1030	494	5	4 49	0 48	550	8	375	16	64	4	1019	254	24	45	26
15	23	1285	196	-008	255	0 15	1019	12	953	23	26	5	524	104	8	4	23
15	24	1170	417	0.56	3 72	0.36	630	10	451	20	62	4	1387	346	29	4.3	26
17	25	1140	320	-0 09	4 26	0.28	634	21	499	41	57	4	944	236	20	45	22
18	26	750	323	-0 37	3 22	0.43	420	6	343	9	55	3	1203	401	53	5	20
19	27	1040	269	-001	5 24	0.26	687	11	601	15	43	3	469	156	15	27	17
20	29	1184	769	279	13.98	065	760	5	425	18	65	6	2105	350	29	6	4,3
21	30	978	383	-0 14	2 88	0.39	367	3	229	12	7 7	13	3918	301	30	5	7,0
22	31	1054	225	0.68	4 35	0.21	722	6	614	17	42	9	1253	139	13	56	3.2
23	32	1253	288	1 32	6 0 7	0.23	932	11	792	14	37	5	997	199	15	4	2.8
24	33	1424	470	1 03	7 36	033	838	8	631	23	56	3	1215	405	28	35	20
25	40	1477	379	0.64	3 63	0.26	1081	4	961	14	35	4	218	54	3	6	30
26	41	1214	236	14	79	0 19	1060	4	988	8	19	4	570	142	11	6	25
27	42	1457	441	D 76	4	0.3	1001	9	857	18	42	3	1176	392	26	33	50
28	43	1172	290	0.37	4 52	0.25	919	5	B31	7	30	4	1112	278	23	5	30
23	44	1249	373	01	58	03	818	10	708	16	44	4	1015	253	20	4	40
30	49	1287	294	1.27	6 4 5	0 23	1091	5	1002	10	23	7	1025	146	11	7	7,0
31	50	1360	356	109	8 19	0.26	1008	12	883	27	36	3	401	133	9	3,5	20
	PROMEDIO	1163	329	0 45	4,90	0.28	758	12	632	26	47	5	1272	227	20	5	3

Tabla A. 23 Carac terísticas de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Quintana Roo

						ES	TADO SUALO	扶			Desvisción % a la	duración (años)	átficit noumulado	intensidad sequia	% con respecto	Periodicidad	Duración
		Ho (mm)	Hig (mm)	Ha tmens	Hip (mm)	HØ (mm)	Hp (mm)		Hp (mm)		media para el	Section 2	on la soquia más	periodo mas largo (mm/año)	Hamedia enuel	anual Inicio segula	promedio toquis (sños)
£.	ESTACION	media ancel	desv etd	cost. mem	coef, curtous	corf. Variación	ter DECOL	Tr (mhos)	MAN SOVERED	Tr (años)	año más critico 53	mas soversa A	targa (mm) 480	120	15	33	18
1	1	777	222	0 35	3 75	0.28	411 260	20 9	321 169	39 34	74	3	818	272	43	4	23
2	2	627	268	-022	3 4 2 8 7	0 42 0 35	188	14	143	32	59	5	626	126	35	46	2.5
3	3	348	122	0.41	647	04	162	24	8	39	99	3	885	295	38	5 5	27
4	5 8-	170 926	309 270	-0.22	472	029	470	17	355	24	63	6	681	113	12 13	45 33	2.8 1.8
5	7	713	171	0 43	34	0.24	475	14	404	28	44	4	374	93 82	17	48	27
7	ģ	462	156	0 22	2.82	034	195	119	135	457	71	6 7	496 574	82	10	7	45
8	11	787	230	0	3 84	0.29	314	65	209	164	74 56	6	1384	230	25	57	30
3	12	906	258	-0 01	3 58	0 28	499	16	400 139	30 22	50 61	6	453	78	21	5.3	25
10	13	353	135	0 42	3 03	038 026	186 472	11 11	401	22	40	i	354	88	13	3.8	21
11	15	666	175	.234	4 SA 11 84	036	99	2	27	4B	96	2	\$63	281	50	4	13
12	16	560	203 245	081	4 18	033	518	ā	434	9	42	3	297	135	18	2.7	14
13	17 15	742 735	243	1	503	033	491	7	388	15	48	6	786	131	17	38 44	23 23
15	21	603	298	0 46	3 95	0.49	132	20	1	24	100	5	1108	221 84	36 24	4	18
16	22	343	116	0.25	254	0 34	225	6	195	18	45	4	339 434	108	17	38	23
17	23	616	193	0 67	4 42	031	379	10	297	19 93	52 72	4 5	1242	248	33	29	19
15	24	732	217	-0 25	3 57	0.29	304	42	208 266	42	57	5	409	81	13	4	20
13	25	617	160	-0 t(34	9.2 6 9.4	335 185	24 16	110	36	75	5	474	94	21	31	1.8
29	27	431	174	0 56 0 82	4 28 5 59	034	326	18	217	39	67	5	631	126	19	3.7	24
21	26 29	657 1111	222 267	-0 04	3 42	024	706	10	590	17	47	€	1217	202	18	42 46	23 25
22 23	29 30	534	198	-0 42	3.89	0.31	125	62	41	147	93	5	1073	214	40 19	33	23
24	31	647	202	-0 03	3 31	031	307	14	219	21	67	7	688 512	126 102	18	53	2.0
75	32	555	186	01	3 24	0 33	318	9	254	15 37	55 5\$	5 6	512 486	81	8	3.6	23
26	33	908	251	0 43	3.85	0.28	513	23	413 6	25	99	3	242	63	24	35	20
27	35	323	167	-0 77	3 68	0 52 0 19	56 1074	15 14	990	28	35	ž	762	381	25	33	1.5
23	36	1501	260	-051 053	3.24 3.42	049	170	13	97	31	17	5	632	126	30	53	28
29	38 41	418 1012	207 233	083	507	0 23	751	7	649	14	36	4	839	209	20	3.5 4.6	21 27
30 31	42	324	159	2.25	11 02	0.49	216	5	139	11	58	6	602	100	30 12	3.7	24
32	43	802	210	0 39	7.24	0.26	353	18	229	39	72	4	397 828	99 207	26	31	16
33	44	77.1	265	0 39	394	0.34	302	22	165	38	17 39	4 7	737	105	13	46	28
34	45	772	185	071	3.05	0.24	542	14	477 443	33 36	49	5	1225	245	28	46	23
35	45	859	214	0.52	5.98	0.25	547 559	18 7	463	13	55	3	1377	459	45	3.5	17
36	67	1008	367	-04 044	2 49 3 55	0.36 0.48	159	11	101	16	73	3	233	77	20	4.3	20
37	48	369 1083	176 204	-0.28	336	0 19	692	25	607	47	44	3	639	213	19	28	16
38 39	49 50	456	253	0.63	4 08	0.56	175	11	77	23	84	4	1015	253	55	28 8	1 B 6.3
40	52	894	568	0.93	3 79	063	232	17	22	45	98	ţ1	4601	418 146	46 23	4	2.4
41	53	618	213	0 84	3 06	0 35	427	6	358	17	42	7 5	1027 556	111	14	53	3.0
42	54	792	152	0.22	3 02	0 19	546	22	491 309	42 66	39 45	4	347	86	15	4	1.9
43	55	566	139	-0 22	341	0.24	364 158	40 48	36 36	85	80	3	347	115	25	5	20
44	56	455	152	-0 55	4 81 4 18	033 025	615	32	507	67	54	7	120	17	1	5.7	3,0
45	58	1089	275 270	-0 1 0-81	393	06	106	20	7	49	99	4	495	123	27	4	2.8
46 47	59 61	448 502	221	066	3 45	0,44	259	12	182	30	64	3	456	152	30	35	18 13
47	54	670	200	079	4 35	0.3	475	6	400	16	41	3	567	169	28 31	32 4	20
49	65	293	84	-0 43	278	0.29	152	15	123	24	59	4	365 1053	91 150	26	31	23
50	66	569	168	0.36	4 01	0.29	337	11	264	20	54 80	7	1433	204	22	6	32
51	68	927	287	-0 09	4 32	031	318	56	190	96 29	60	6	726	121	16	3 8	23
52	69	735	270	1 85	9.22	037 05	434 194	11	296 1	56 56	190	3	2278	759	66	3.8	t 3
53	10	1147	569	-09 -03	334 558	05 034	127	83	22	108	97	3	398	132	21	34	1.9
54	71	625 963	214 359	-0.28	413	038	375	18	233	32	76	6	1614	269	28	28	2.4
55 56	72 73	1360	406	-1 44	7.91	03	246	75	58	130	96	7	2295	327	24	6 25	26 14
57	74	1213	192	-0.56	3 75	0.16	689	19	820	28	33	2	379	189	15 100	3	23
58	75	368	359	0.75	4 93	0.92	125	2	1	17	100	5	1940	388 175	40	3.6	23
59	76	437	208	0 23	3 66	0.48	113	17	31	32 10	93 39	6 2	1051 300	150	21	2.7	13
60	77	698	197	0.73	4 43	0 28	501	3	428	10	39	4	300	1,00	~`		

Tabla A. 24 Características de las sequias en las estaciones disponibles en el estado de Sinaloa.

						E	STADO · SHALO	i.			B 10-10-11-15	duración (años)	děřej acumulado	intensided sequite	% con respecto	Periodicidad	Duración
	ESTACION	Hip (mm) media ancad	Hp (mm) desv. std	Hip (mmt) coef, asim	Hip (mm) conf. curtosis	Hip (mm) coef, variación	Hp (mm) for DEQIL	Te (ances)	Hp (mm)	Tr (#hos)	Desviación % a la madia para el año más critico	mēs advetas eurocion (anos)	en la sequia más larga (mm)	(unitago) besiodo sues jesão mestinado sesóns	lestrar elibern off	anuel Kricio sequia	promedio aequia (años)
61	78	851	230	-04	7 39	0 27	304	44	179	68	79	5	1114	222	26	4.8	28
62	80	395	151	103	4.28	038	241	8	183	16	54	5	461	92	23	37	20
63	81	845	174	-0.45	3.61	0.2	511	17	439	28	49	5	849	169	20	33	1,9
Ç.S	82	477	190	0.32	3 18	04	219	13	142	28	71	6	682	113	23	48	27
65	83	548	210	-1 56	9.36	0 32	146	74	56	125	92	3	170	56	8	28	18
66	24	820	183	0.02	421	0 22	555	18	491	35	41	4	385	96	11	3.5	27
67	85	837	303	472	3 26	0.36	301	29	194	58	77	5	1390	27 6	33	33	21
58	86	404	158	0 18	47	0 39	173	6	103	12	75	5	631	126	31	53	18
69	87	732	197	0 24	2 78	0.27	495	9	423	19	43	5	894	176	24	3.7	2.1
70	68	381	160	0.86	4.28	D 42	230	4	167	10	3	4	425	106	27	4.8	22
75	90	434	328	-12	3 22	Q 76	102	5	5	12	99	3	581	193	44		20 27
72	91	715	185	-0 42	4 81	0 26	274	63	183	145	75	5	628	125	17	37	21
73	92	746	251	-0 28	3 79	0 33	280	27	171	52	78		1626	232	31	3	
74	93	1246	234	90	3 42	0 19	565	12	874	26	30	4	574	143	f1	•	24 12
75	94	849	280	-0 85	5 77	0 33	276	17	161	25	82	2	176	68	10 15	25	25
76	96	1072	224	0 09	7 15	0.21	768	15	691	22	36	3	486	162 183	19	•	25 (9
77	97	957	220	-0 94	57	0.23	385	98	273	201	72	*	735 780	111	42	3.7	21
18	98	259	135	0 57	4 13	0 52	76	14	19	31	93	,	301	100	33	3.7	25
19	99	302	148	0 54	3 41	0.49	133	14	87	33	72	3	304	76		3.6	19
€0	100	770	203	-1 17	5 03	0.26	284	67	201	125	74 79	•	2119	423	54	3.0	20
81	161	763	322	-0 07	3 57	041	300	13	170	22		ū	904	100	10	7.7	40
62	110	981	263	0.75	3.95	0.27	658	12	550	24 9	44 99	3	678	339	86	1-7	15
હર	111	392	405	0.41	54	1 03	100	2	4	39	99 71	2	457	152	26	37	50
84	115	567	190	0 17	3 43	0 33	251 129	23 12	168 68	23	80		586	117	34	48	27
85	116	337	147	0.4	3 59 4 76	0 44 0 35	229	12 34	126	23 59	81	8	456	76	11	4.8	25
85	117	634	224	0 15			350		213	53	76	7	943	134	15	46	3,3
87	118	859	274	0 38	4 59	0 32		25	143	16	76 78	'n	939	469	73	3	15
33	119	638	260	-04	3 85 6 47	04[239 243	10 9	185	12	61	3	199		13	35	17
63	122	473	163	0.06		034 028	243 509	15	406	26	56	7	962	137	15	8	40
90	150	911	256	-0 93	6.21 6.12	0.28	187	8	136	16	59	1	287	71	21	35	25
91	151	331	160	0 97 0 01	6 12 4 47	0.36	342	22	251	43	66	5	782	172	26	4	2
	PROMEDIO	691	228	0.01	441	0.34	-12	22	291		**	-		.14		•	-

Tabla A. 24 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Sinaloa (Cont').

								ESTADO: SA	N LUIS POTOS!								
6	HOCATES	Hp (mm) media smusi	Hp (rom) dezv std	HP (mm)	Hp (mm) corf. curtours	Hip (mm) coef, textection	Hip (mm) for OECIL	Tr (effor)	HP (mm) más adversa	Tr (shoe)	Desvisción % a la media para el año más critico	duración (años) aequia más advarsa	rieficit acumulado en la segula más larga (mm)	intensidad sequiz periodo más largo (mm/año)	% con respects Hip media anual	Periodicidad Anual	Duración promedio
1	2	1563	563	-0-66	477	033	411	16	147	30	92	5	2922	584	34	inicko sequia	eequia (efics) 3 0
2	3	2267	677	0.04	28	63	1219	18	959	37	58	5	3405	681	30	35	20
3	4	557	227	-0 18	4 14	041	106	28	6	51	99	6	954	159	28	53	24
•	5 6	1488 662	386 118	0 48 0 33	3.25 5.49	0.26	1097	3	957	14	36	5	1792	358	24	42	20
6	7	416	190	2.19	1196	0 18 0 46	504 270	7	454 158	82 7	32 63	4 9	315 1216	76	11	33	24
7	8	607	257	0 22	3 12	0 42	256	11	158	21	74	A	1490	135 372	32 61	43 4	24 19
8	9	1529	359	0.09	404	0 23	865	31	707	70?	54	5	509	101	6	67	38
9	10	385	195	971	37	0.51	223	3	148	9	62	7	1031	147	38	48	22
10	11 12	598 1042	164	-0001 -15	494 789	0 27 D 43	305	38	235	86	61	4	616	154	25	25	20
12	13	313	156	509	218	05	196 131	27 7	54 82	42 15	95 74	3 5	476 760	158	15	7	20
13	14	1581	352	-0.38	3 52	3.22	997	21	849	37	47	6	1173	152 135	42 8	67 6	33 2.6
14	15	855	249	-0 29	3 33	0 29	437	19	339	33	61	5	1050	210	24	35	19
15	16	1914	454	0.33	3.27	0.24	1345	8	1164	15	40	6	2923	487	25	58	30
16 17	17 18	968 1105	214 316	-3 14 0 12	281	022	528	17	553	33	43	6	1205	200	20	4	30
18	18	82	89	172	351 63	0.28 1.08	648 43	13 2	518	25	54	4 13	1205	301	27	5	26
13	20	1651	397	-0.32	5 43	038	373	31	11 223	12 62	87 79	A A	619 815	47 203	57 19	13 3.3	13.0
20	21	426	129	-031	306	03	222	24	178	54	59	4	424	106	24	27	20 20
21	22	298	79	-0.59	4 39	0.26	147	65	114	114	62	3	249	82	27	38	16
22	23 24	1264 378	284 140	0 02 -0 04	489	0.22	756	20	618	36	52	6	2069	258	20	5.3	38
24	25	1285	362	0.21	241 368	0.37 0.28	191 785	10 8	142 629	20 13	63 52	7	728	104	27	57	33
25	26	1945	550	-051	3	0.28	902	å	693	13 45	57 65	7	1085 3312	271 473	21 24	48	23
26	27	1444	323	0.29	3 09	0 22	959	13	820	24	44	7	1837	262	18	39	2 i 2 2
27	28	1074	293	0.69	503	0 27	719	6	588	9	46	5	866	173	16	53	3.2
29 29	29 30	551 563	253 218	1 08	6 32	0.46	381	4	314	9	44	3	440	146	26	5	25
30	31	1738	470	-0 44 -0.35	5 52 2 41	0 39 0 27	100 1056	38	8	55	99	4 7	191	47	8	4	20
31	32	657	305	0.51	304	046	289	f f 14	906 174	17 22	4B 74	7	2838 1694	414 242	23	8 8	47
32	33	331	119	0.01	3 46	036	144	15	95	26	72	5	362	72	36 21	42	30 20
33	34	487	198	-0.27	3 32	Q 41	174	14	97	24	81	7	1015	145	29	6	30
34	35	685	256	0.53	3 44	0.37	299	18	192	29	72	6	1052	175	25	3.4	19
35 38	3 5 37	939 1384	251 393	0,85 -0.79	481 556	0.27 0.28	672 483	6	564	11	40	6	948	158	16	42	23
31	38	340	120	0.33	5 88	035	132	42 31	304 71	75 75	79 60	3 6	196 361	65	4	36	18
38	39	1207	400	-0 48	4,98	0.33	367	42	182	88	85	4	1373	60 343	17 28	35 6	24 3,3
33	40	465	148	03	3 48	0 32	212	21	136	45	71	à	822	102	21	4.9	28
40	41	366	205	0.04	2 84	0.56	110	10	36	17	91	8	1632	204	55	6	3.2
41 42	42 43	393 1490	131 329	0 44 0 13	3 15 3 8 1	0 33 0 22	202 944	12	141	24	65	7	732	104	26	4	23
43	44	320	139	0 32	3 79	0.43	112	22 24	803 58	45 54	47 82	7 5	1623 283	231	15	8	53
44	45	559	174	0	272	0.26	440	9	382	16	63	4	203 578	56 144	17 21	5.7 4.3	28 30
45	46	364	119	0.3	4	0 33	174	21	124	45	66	5	425	85	23	33	2.4
45	47	1096	214	-0 19	244	02	812	10	743	15	33	4	635	158	14	37	20
47 48	48 49	303 1438	191 383	£51 -1.11	6 99 5.93	0 63	93	11	2	19	100	8	733	91	30	38	30
49	50	697	237	0 14	224	0.27 0.34	491 423	57 8	308 344	110 14	79. 51	6	1157 1263	289	20	67	25
50	51	863	850	2 42	8.09	0.98	629	2	307	8	65	11	4017	213 365	30 42	55	28
51	52	379	117	0.84	4 68	031	230	12	182	24	52	6	448	74	42 19	11 38	7.4 2.4
52	\$3	2072	759	04	344	037	1064	10	773	19	63	7	3672	524	25	4.2	23
53 54	54 55	611 350	170	0.46	359	0.23	429	8	368	13	40	3	365	121	18	2.8	1.8
54 55	56 56	1063	112 240	0 02 -1 03	2.83 4.11	0 32 0 23	175	17	132	35	63	4	298	74	21	43	23
56	57	326	112	0.23	403	023	670 183	11 15	595 140	27 19	45 58	4	1166	291	27	45	2.0
57	58	492	129	01	361	026	337	7	286	82	42	5	41 556	13 111	3 22	3 3,1	18
58	59	385	230	0.46	3 03	0 59	147	7	73	14	.92	ē.	1353	169	43	5.7	1.8 2.6
\$	60	642	183	-0 42	3 43	029	280	33	206	64	68	5	1085	217	33	4.2	2.2
æ	61	298	149	-0.03	3 12	05	79	10	19	16	94	5	557	155	37	4.7	20

Tabla A.25 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de San Luis Potosí.

								ESTADO. SA	N LUIS POTOSI								
		Hp (mm)	Hø (mm)	Ho (mm)	Hp (mm)	Hip (com)	Hp (mm)		Hip (men)		Depriación % a la madra para el	duración (eños) sequia	déficit ecumulado en la seguiz más	intersided sequia periodo más largo	% con respecto Ho media enuel	Periodicidad fossi	Durzelón Bromedio
h	ESTACION	uninger maney	CHEV BIG	cost esim	conf curtosés	conf. variación	1er DECIL	Tr (erios)	mes edverse	Tr (edos)	año más critico	azyyta tim	large (mm)	(offetenn)	•	inicio sequis	sequia (eños)
61	63	941	316	-0.08	277	0.33	455	17	339	36	64	5	1425	285	30	53	24
62	64	1565	360	-075	279	0.23	997	10	874	27	45	5	1778	355	22	36	18
63	65	1075	528	205	10 68	0 49	739	2	539	6	50	2 .	1020	510	47	2.5	1.6 20
64	66	327	153 171	-0 33 1-26	3.5 8.78	8 47 0 42	99 (47	15 11	40 55	28 24	68 67	5 4	f 15 f 292	230 73	70 18	42 35	24
€5 €6	67 68	402 824	187	014	308	0.53	516	26	443	58	47	Š	628	125	15	42	25
67	69	35*	127	0.25	3 43	036	138	22	81	47	77	8	552	69	19	35	26
69	71	574	210	-0 42	449	037	96	91	3	160	100	5	757	151	26	4.2	23
69	72	1822	530	-0 04	2-16	0.29	1152	9	979	28	47	6	1982	330	18	7	33
70	73	364	204	2 13	9 27	0 56	237	5	148	15	3	9	775	85	23	4	40
71	74	260	115	0.24	3 14	0.45	148	9	107	14	62	6	412 398	68	24	53	30
72	75 75	367	140 335	0 82 -0 09	d 65 272	0 38 0 27	223 742	11 10	169 619	24 22	54 50	4	1226	99 306	26 25	53 53	28 24
73 74	76 77	1216 456	228	054	355	05	167	10	70	19	85	7	786	196	42 42	63	26
75	78	340	169	-006	34	05	70	19	7	34	98	5	868	173	50	48	20
76	79	1363	451	0 67	3 69	0.34	952	3	814	15	38	4	936	234	17	45	23
77	81	297	158	890	504	D 53	110	10	32	21	90	7	617	83	29	42	25
7£	82	2911	547	-0 02	3 16	0 19	2124	17	1923	32	34	5	676	135	4	43	26
79	84	2237	503	-0 27	291	0 22	1428	18	1244	37	45	5	1609	321	14	7	35
80	85	1175	288 452	-003 -021	2 49 3.24	025 03	741 791	12 12	645 615	19 19	46 60	5 5	842 1765	168 353	14 23	53 53	26 26
81 82	86 87	1507 1632	545	058	4 42	033	1053	8	664	15	48	ě	1447	361	22	33	20
E.3	88	1396	409	01	31	0.29	873	7	712	13	49	ž	2065	295	2)	53	26
84	50	1696	547	-0.09	271	032	890	15	702	27	59	5	2027	405	23	53	28
85	91	2023	543	-0 02	3	0.27	1137	15	934	26	54	6	1573	262	12	53	28
56	92	1973	529	-0 48	26	0.27	1068	20	887	41	56	4	1478	369	18	5	22
87	93	333	157	0 53	5 16	0.47	77	20 15	5	40 25	99 60	7	1038 1174	148 195	44	57	35
88	95 96	796 465	231 328	0 208	3.22 11.09	0 29 0 7	409 187	7	321 20	25 17	96	6 5	1593	195 318	24 68	4 35	23 21
83 90	97	459	160	206 -006	281	0.35	222	16	164	30	65	5	665	133	28	53	2.8
91	98	345	172	0.72	4 09	05	198	15	36	31	90	Š	383	76	22	58	34
92	99	499	491	1 69	7 22	0.98	250	2	72	11	26	12	2613	217	43	16	65
93	100	285	141	0.48	3 09	0 49	90	14	34	30	£9	7	562	80	28	36	28
94	101	290	181	131	56	0 62	109	8	32	17	89	8	940	117	40	48	28
\$5	102	285	155	0.73	394	0.54	136	6	74	13 17	75 70	4	716 513	179	62 20	4.	23
96 97	103 105	493 2833	188 821	0 004	301 383	038 029	221 1693	11 8	152 1356	17	70 53	3	513 770	128 256	25 9	4 4 3	22 16
97 98	106	322	115	-02	6.26	036	61	163	1330	272	100	3	279	69	21	42	26
93	107	1206	291	-05	4.35	0.24	772	15	676	25	44	6	1337	222	18	2	35
100	198	821	328	378	5 47	04	341	23	214	51	74	4	929	232	28	35	20
101	109	329	125	0 15	4 04	0.38	117	2	54	7	84	6	834	139	42	51	29
102	110	618	169	0 45	2 98	0 27	376	19	312	28	50	5	893	178	28	35	20
103	111	342	153 102	956 -094	8 27 7 73	0.45 0.26	233 245	2 8	197 219	7 18	43 44	2	265 247	132 82	38 21	3 3	15 30
104 105	112 113	389 1110	321	-036	4 28	0 29	573	20	466	35	59	2	846	423	38	3.3	15
106	114	503	191	-0 15	3.26	038	146	32	69	66	87	5	877	175	34	48	20
107	115	496	247	-0.49	2.84	05	98	15	1	24	100	11	1728	157	31	53	26
106	115	565	251	132	5 86	0 44	287	14	178	37	69	7	638	91	16	5	32
109	117	1655	549	-0 09	3 57	0.33	687	28	479	57	72	6	1907	317	19	43	24
110	122	1709	709	98 Q.	3 43	0.41	703	18	493	36	72	4	1692	423	24	5	23
111	123	1061	521 338	-1.53	9.87 5.86	0.48	187	32 10	33	53 15	97 73	2	1215 509	607	56 15	25	13
112	124 125	833 2753	1056	0 46 -0.5	4 D4	04 038	373 1085	18	240 729	38	72 74	2	821	127 410	15 14	33 33	18 13
113	127	422	195	-0.5	52	0.46	88	23	1	45	100	3	452	150	35	js j	1.8
115	132	1206	503	0.52	96	0 42	662	10	509	16	58	2	140	70	5	2	2.0
116	133	1208	343	-0 13	374	0.28	732	13	625	21	49	4	829	207	17	35	20
117	134	336	160	1 43	734	0.48	17B	8	109	18	68	6	845	140	41	43	24
118	135	631	573	0.58	4 02	091	170	4	20	8	97	4	1303	325	51	2	25
119	136	991	354 606	-0 05 0 67	469	036	516	9	392	15	61	2	632	316 503	31	3	20
120	137	1531	\$25	-0 67	38	034	724	15	562	30	64	2	1007	503	32	2.5	17

Tabla A.25 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de San Luis Potosí (Cont').

								ESTADO: SA	N LUIS POTOSI								
m	estackyn	Кр (пт) песя апчн	fip (nam) deay atd	Hp (mm) coef asim	Hp (mm) coef, curtosis	Hp (mm) coef varieción	Hp (mm) 1er DECIL	Tr (años)	Hp (77m) más adverse	Tr (anos)	Desvisción % a la media para el año más critico	duración (años) sequia más adversa	déficit acumulado en le sequie mes lerga (mm)	intereided beguie periodo más largo (mm/slio)	% con respecto Hip media enusi	Periodicidad anual inicio sequis	Duración promedio sequia (sños)
121	138	1523	627	-0 12	3 03	0.41	703	12	507	21	67	2	1965	992	65	3	1.6
122	139	951	313	0.53	593	0 33	605	15	495	30	49	Z	595	297	36	23	1.3
123	142	457	171	-0 34	35	0.37	201	12	146	19	69	3	360	120	26	3.7	1.5
124	144	291	142	-0 59	4 08	0 49	67	15	22	22	93	3	418	139 90	47 28	5 5	1.7 1.3
125	145	321	116	-0 49	4.28	0.36	141	24	102	62	69	2	181 157	52	20 21	3.3	2.0
125	145	247	71	0.09	3 94	0.29	148	25	126 10	53	49	3	157 459	153	74	3.3	30
127	147	20 0	157	-004	4.28	076	49	7		10	96 60	3	459 169	15-3 56	20	45	17
128	148	280	89	-0 53	4.18	0.35	163	17	137	35	52 36	3	317	158	18	2.5	1.7
129	149	877	275	0.59	5 05	0.31	643	′	568 134	29		2	370	92	29	2.5	25
130	150	317	126	0.07	3 68	0.39	172	(13	58 64	#	443	110	29 38	5	2.5
131	151	287	13?	0.37	4 32	0.48	145	8	106 110	16	58	1	257	64	36 24	4	2.3
132	152	261	103	0.59	5 02	039	144	14	156	34 18	50	4	258	51	16	4,5	23
133	154	307	126	0.69	4 39	0.41	194 608	8	964	18	30 30	9	258	129	16	3	20
134	156	797	163	-0 16	6 66	0.2	203	10	175		30 46	4	249	62	19	45	2.6
135	158	320	83	-003	299	0.26 0.47	203 198	17 14	164	33 37	50 50	* 2	200	100	30	2	1.3
136	159	324	153	03 -032	5 34 5 76	034	150	23	110	43	64	Ä	311	77	25	5	25
137	160	305	104	-0 32 -0 14	3.6 3.58	032	201	4	174	11	43	7	219	109	35	3	1.3
136	182	302 291	97 76	021	5.48	0.26	207	23	184	45	37	3	198	66	22	Å	25
139	163	328	76 247	021	5.46 4.79	075	145	23	81	9	76	Ä	789	187	57	5	2.5
140 141	164	237	247 98	0.57	633	041	124	7	90	12	63	3	185	61	25	5	20
141	165 166	231 361	240	126	7.29	063	210	6	142	21	63	3	527	175	45	4	2.5
143	168	329	137	-034	687	041	141	24	100	48	70	3	111	37	ίί	6	20
144	169	410	131	-096	5.41	0.32	234	10	202	14	51	ĭ	208	208	50	ĭ	1.0
145	170	402	175	023	751	0.42	196	9	141	14	65	ż	147	73	18	3	13
145	171	509	210	0.27	977	0.41	312	ă	257	19	50	3	421	140	27	3	3.0
147	172	496	209	0.46	5 51	0.42	309	4	251	19	50	2	401	200	40	3	2.0
148	173	485	199	0.54	588	0 41	136	32	44	50	91	3	337	112	23	3.6	24
149	174	868	407	-0.34	704	0 47	467	14	375	37	57	2	848	424	48	2	20
150	175	289	72	109	6 23	0.25	183	12	164	17	44	2	200	100	34	3	1.5
151	176	290	82	0.51	879	0.23	181	17	157	33	46	3	174	58	20	5	2.0
152	177	357	213	0.25	671	06	112	17	47	33	87	4	568	142	39	4	40
153	179	318	134	0.42	7.2	0 42	221	14	192	24	40	3	278	92	28	3	3.0
154	183	330	121	0 28	5 33	031	275	17	239	35	39	4	364	91	23	7	25
155	181	395	194	0 15	4 52	0.49	204	4	148	13	63	2	403	201	50	35	13
156	182	1175	309	-0 39	661	0.26	895	4	828	6	30	1	347	347	29	1	1.0
157	183	254	150	2 34	12 57	0.59	194	2	148	7	42	4	261	65	25	35	2.0
	PROMEDIO	795	271	0 18	4 70	0 39	424	16	324	28	64	5	912	198	28	4	2

Tabla A.25 Características de las sequias en las estaciones disponibles en el estado de San Luis Potosi (Cont').

								ESTADO SO	NORA				4.0			find and a	Duración,
		Hp (ner)	Hip (mm)	Hp (mm)	Hp (tren)	Hp (mm)	Hp (mm)		HÞ (mm)		Desvisción % a la mada para el	duración (años) secula	défici acumulado en la sequia más	intensidad sequis periodo más largo	% con respecto Hip media anual	Periodicided enusir	promedic
D	ESTACION	craffia actual	dery std	coat sain	coel carposis	COST VBDSCHOOL	ter DECIL	Tr (anos)	más ádversa	Tr (shos)	eño más critico 58	mas adverse 6	larga (mm) 531	(mm/año) 88	13	irecio sequia 43	esquia (eños) 3 B
1	2	665 335	180 186	0 47 2	5 3 1 10 4	0 27 0 48	370 206	24 70	283 121	44 159	69 69	6	385	77	20	53	28
3	3	474	195	Q91	42	041	102	24	28	37	95	6	753	125	34	25	3 1
ŭ	5	427	191	-0 17	373	0.45	129	14	54	21	88	4	269	67	15	4.5	5'0
5	6	430	97	0.21	5 65	0.23	329	5	298	12	31	A.	378	94	21	45	20
6	7	501	212	1 79	9 47	0 #2	245	10	141	14	72	5	296	59	11	6	30
7	В	436	119	0.57	3 49	0.27	298	13	252	30	43 43	7 6	489 535	69 89	15 16	5 5	28 28
8	9	528 276	180 167	1 17 0 28	486 299	034 06	373 71	20 13	304 13	38 30	43 96	2	359	179	64	27	14
9.	10 11	341	16?	Ø 31	341	0.49	129	8	85	12	76	ī	256	256	75	23	10
11	12	365	137	-1 47	5.56	0.37	31	16	19	35	95	4	932	233	63	28	17
52	13	448	238	0.76	49	0.53	174	10	74	19	84	5	1227	245	54	57	3.8
13	15	552	97	1 23	7 13	0 17	457	11	422	25	24	4	139	135	24	4	23
14	16	330	132	0 64	3 38	0.4	206	6	156	13	53	6 2	498 265	63	25	53	28
15	17	622	170 103	-0 32 0 69	286 36	0 27 0 28	369 249	83 10	313 209	28 21	50 44	3	207	132 69	21 18	4 3,1	16 19
16 17	18 19	387 437	724	1 27	421	051	265	4	207	14	53	10	1302	130	29	6	38
18	21	437	136	-0 15	34	031	228	20	180	36	59	6	555	92	21	45	20
19	22	337	106	1	3 42	031	256	5	221	20	35	7	453	64	18	5.3	30
20	23	332	83	8.05	249	0 25	207	22	179	50	47	6	481	80	24	4	24
21	24	484	132	0.62	3 45	0.27	345	9	295	16	40	6	312 701	52	tQ	44	25
22	25 ~	486	152	1 11 0 79	4 27 5 38	031 049	359 53	5 18	305 19	12 39	38 69	6 5	701 297	11 6 59	23 36	53 <i>5</i>	28 28
23 24	2% 27	163 186	\$9 94	-0 19	405	0.57	44	12	15	20	91	4	224	56	33	4	20
25	26	143	60	08	4 18	0.42	82	7	59	13	59	5	299	59	41	6	30
26	23	576	192	0.84	5 34	0 34	360	10	276	20	53	5	404	80	13	36	22
27	30	71	46	0 12	638	0 65	21	7	7	13	91	2	64	32	45	4	20
28	31	568	187	0.69	4 75	0.33	303	11	226	21	61	10	967 283	96 47	16 f3	48	32 24
96) 36)	32	347 268	110 100	09 131	4.29 8.99	0 32 0 37	230 80	8 21	168 43	11 29	46 84	6 3	263	4/ 80	29	43 2	17
31	33 34	371	133	138	652	0.41	183	10	125	22	62	8	724	90	28	6	35
32	36	290	155	141	5 02	0.54	146	ii	89	42	70	10	835	83	28	63	40
33	36	242	111	-0 26	3 02	0 46	50	18	10	30	96	7	487	69	28	55	43
34	37	55	35	0.3	3 13	0.56	25	6	15	10	73	6	106	17	30	9	40
35	38	379	225	1 18	5 74	0 59	121	18	19	63 60	95 74	12 5	101 i 244	84 48	22 21	7.3 5	42 40
36 37	41 42	226 440	119 176	132 -025	62 737	0.53 0.4	106 181	17 18	61 120	24	73	4	148	40 37	₹1 8	6	2.5
38	44	284	178	2 39	11 54	0.65	155	8	72	27	75	5	391	78	27	Ă	28
36	45	463	170	-0 16	4.5	0 37	105	38	29	60	94	5	517	103	22	48	32
49	16	343	96	03	294	0 28	176	26	143	51	59	4	194	48	13	36	22
41	47	494	180	1 75	689	0.36	308	9	219	22	56	9	827	91	18	46	28
42	43 43	602 574	263 148	₹ 51 -1 18	8 62 8 9 1	0 44 0 26	295 127	a 92	162 42	12 156	74 93	9 5	1610 180	178 36	29 6	77 34	3.6 1.8
44	50	704	196	109	374	0.20	561	4	500	21	29	5	578	115	16	43	30
45	51	292	164	1 18	52	056	148	ě	96	10	71	5	324	64	21	43	22
46	52	510	137	-052	126	0 27	205	10	137	22	74	5	227	45	8	4	28
47	53	716	276	2 04	988	0.38	445	9	303	25	58	6	667	147	20	42	29
4.8	55	431	140	-0 03	4 53	0.32	153	32	88	48	80	9	1134	126	29	52	30
15 50	56 57	265 332	130 125	0 67 -D 19	5 07 2 54	0 49 0 38	86 154	8 17	26 11!	13 45	91 67	3 5	477 567	169 133	60 40	48 4	22 25
5D 51	58 58	333	160	-0 19 -Q 46	2.97	954	99	7	44	54	87	5	991	198	59	5	5.0
52	59	498	94	0.09	29	0 19	370	13	338	24	33	4	195	48	9	33	50
53	60	310	159	0.41	4 29	051	105	53	42	90	67	3	533	177	57	47	23
54	65	303	143	0.43	5 63	0.47	67	36	10	82	97	6	309	51	16	3	28
55	66	195	68	-02	304	035	79	35	54	69	73	4	211	52	26	36	18
56 57	67 69	\$13 373	140 94	058 -034	4 08 4 32	0.27 0.25	284 165	24 46	223 124	50 77	57 67	4 7	240 353	60 50	11 13	35 34	21 19
57 58	10 6a	373 91	56	0.82	787	0.25	45	49 5	30	15	68	á	335 135	90 45	49	3	30
5/9	71	51	31	0 99	8	06	14	ž	ž	13	97	6	103	17	33	6	60
60	72	191	227	2 62	11.44	1 19	105	3	Ű.	13	95	В	754	94	49	55	53

Tabla A. 26 Características de las sequias en las estaciones disponibles en el estado de Sonora.

								ESTADO 50	HORA								
		Hip (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)		Нр (гмп)		Desviación % a la media para el	duración (años) sequia	déficit acumulado en la sequia más	Intensided sequia período más largo	% con respecto Hip media anual	Periodicidad anual	Duración promedio
én.	ESTACION	media anuta	Ges: 10	स्टब्स् इडाग	coef custosis	coef variación	ter DECIL	Tr (años)	más adversa	it (suos)	año más critico	mas adversa	larga (mm)	(mm/año) 29	8	inicio sequis 38	eequia (shos) 2 f
51	73	356	102	-0.37	42	0 29	134 137	40 12	87	78	76 83	6	117 836	138	39	5	28
52	74 75	353	196 172	1 03 -0 53	4 46 5 32	0 56 0 28	185	72	62 100	29 157	84	4	905	226	37	36	21
63 64	75 76	609 63	40	095	3 73	063	21	8	5	23	93	6	191	31	49	4	23
65	77	491	176	0.02	4 25	036	133	45	43	81	91	17	1051	95	19	43	26
66	78	433	163	-0.86	5.53	034	84	32	1	47	100	3	119	39	8	32	15
67	60	71E	187	-1 84	10 19	0 26	192	1	194	474	86	4	637	159	22	3	17
દર	82	152	62	-0 11	3 02	041	49	20	26	38	83	4 6	121 1118	30 186	19 26	36 65	2 0 2.8
69	83	692	240	1 43	871	0 35 0 35	434 87	4 12	311 72	7 32	56 3	3	180	60	39	37	20
70 71	84 85	153 159	53 71	-008 -008	2 316	0.44	41	21	15	39	91	3	178	59	37	47	13
12	85	45	38	104	4 28	084	14	4	í	12	98	10	250	25	55	5	47
73	87	82	57	0.95	4 67	0.59	27	6	4	12	96	5	295	59	71	35	24
74	88	462	131	151	10	027	330	11	258	27	47	8	726	90	18	32	27
75	83	269	131	0.71	3 78	0 49	111	14	61	29	78	5	486	97	36	53	28
75	90	284	65	0 72	3 18	03	209	6	181	13	37	6 3	298 319	49 106	17 17	6 3	33 f6
77	91	595	175	0.56 0.55	4 29 4 56	0 29 0 48	419 120	9 18	365 58	19 34	39 63		354	70	21	45	24
78 79	92 33	331 238	152 92	116	4 30 5 04	039	163	4	126	11	48	ă	181	45	18	4.3	28
80	94	821	224	-0 93	65	0 27	226	51	114	80	97	9	1094	121	14	4	27
15	96	191	97	1 28	68	051	77	12	32	28	84	5	151	30	15	6	33
82	97	145	115	0 25	3 89	0.79	54	4	26	7	83	3	232	77	53	4	30
6.3	98	452	185	0 92	6 29	041	187	18	100	41	78	3	524	174	38	36	50
E4	99	583	322	0.87	6 76	0 47	185	27	23	56 92	97	6	351 301	58 50	8	5 5.3	32 28
\$5 \$5	100	648	223 141	-0.25 0.16	7 25 2 46	034 022	124 444	60 10	11 392	92 20	99 37	6 5	542	108	17	36	21
85 87	101 102	521 505	174	0.26	454	034	192	28	110	61	79	ă	438	109	21	42	25
63	103	763	101	0.57	3 35	038	125	24	86	81	68	3	365	121	46	38	23
89	104	150	124	0.6	7 37	0.83	34	7	1	12	193	3	287	95	63	3	30
60	105	554	603	3 83	20	1 09	331	7	51	131	91	15	2337	155	27	15	150
91	106	570	240	0.37	5 12	0.42	201	27	96	64	84	4	700	175	30 54	3 2	16
92	107	266	98	0 11	3 45	0 37	82	70	39 5	120 19	86 96	3	437 232	145 77	54 70	26 3	16 3,0
94 93	108 109	510 903	92 468	033 086	5 25 4 38	084 051	27 353	6 19	169	169	90 82	8	1689	281	31	3.5	25
94 9∕5	110	354	161	0.02	3 22	046	147	9	90	19	<i>1</i> 5	ă	444	111	31	47	2.3
95	115	442	138	392	4.25	031	270	ž	219	9	51	7	306	43	9	6	33
97	116	335	104	-0 02	4.1	0 31	152	27	108	56	68	6	194	32	9	5,3	33
98	117	521	170	0 46	2 59	0.33	341	8	288	16	45	5	789	157	30	5.3	5.8
99	118	101	48	0.56	3 62	0.47	54	8	37	12	64	4	190	47	46	4	23
100	121	400	209	039	476 326	0 52 0 47	100 68	16 22	6 24	32 49	98. 91	7	1210 50	172 16	43 6	48 26	26 15
101	122 123	252 831	119 283	-0 24 0 32	411	034	405	19	287	40	6 6	3	393	131	15	33	17
103	126	519	192	141	941	0 37	407	3	357	10	32	4	449	112	21	4	4.0
104	127	164	133	058	5 88	0.81	53	6	20	12	88	2	161	08	48	3	20
105	128	267	52	-0 55	7 16	0 34	148	12	124	19	54	1	143	143	53	1	1.0
106	123	165	85	1 93	12 76	0 52	115	8	91	##	45	3	146	48	29	2	20
107	130	278	433	2 03	15.85	1 56	118	3	14	10	95 45	4	760 152	190 152	68 44	1	40 10
103 109	131	341 295	118 78	-004 193	5 06 12 54	034 026	218 261	16 2	189 241	41 6	45 19	1	159	39	13	5	2.5
110	133 134	388	179	182	966	046	299	3	245	9	37	- 7	418	104	26	5	3.0
111	135	177	221	139	12 09	1.24	53	3	1	ğ	130	ž	291	145	81	ž	15
112	136	324	124	-0.02	5 83	0 38	198	6	166	11	49	3	308	102	31	3	30
113	133	238	102	0 55	45	0.43	103	15	84	33	74	3	161	53	22	3.5	18
114	139	303	87	0.93	3 91	0 29	219	В	186	17	39	6	285	47	15	5	28
115	145	433	149	-0.95	5 19	034	178	22	130	39	70	3	402	134	30 53	25	1.7
116	150	175	123 487	0 09 1 99	8 1 £ 13 07	0.7 1.08	36 170	7 11	1 33	11 14	100 93	3 3	274 793	91 264	<i>52</i> 58	3 2	30 20
117 118	151 152	450 99	43	199 056	13 U/ 6 94	1 08 0 44	62	11 5	50	14	50	3	105	264 35	35	3	30
119	154	95 72	72	145	895	1	42	ž	25	6	66	3	130	43	59	4	2.0
120	155	145	135	0.89	9 24	0 92	38	3	1	9	100	3	271	90	61	3	30

Tabla A. 26 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Sonora (Cont').

								ESTADO SO	HORA				464-8	Intensidad seguia	¥	Periodicidad	Duración
		Kp (me)	No (see)	Hp (mm)	нр (маг)	Hip (mas)	Ho (em)		Hp (mm)		Desviación % a la media para el	sequia	difficit acumulado en la saquia más	periodo más largo	We con respects	anual	promedio
	ESTACION 156	258	6457 MM	com 250m 168	coef custable 11.71	coef vertection 0.43	1st DECAL 93	Triahos) (9	inās privorsa 57	Tr (afica) 36	año más critico 81	mis adversa 1	targa (mm) 241	(mariado) 241	ŧù.	inicio sequia I	saquta (años) 1 ()
121 122	157	24	132	-154	10 66	0.54	35	18	í	28	100	2	275	137	56	4	15
123	158	106	102	1 19	10 18	095	29	2	1	ð	100 48	4	205 140	51 140	48 47	4	40 10
126 125	156 150	292 221	53 93	-0 83 0 18	9 15 12 93	0.28	136 114	8 7	152 86	14 13	46 82	j	153	51	23	ž	20
IŽ.	151	192	212	0.79	10.27	111	51	2	1	6	100	a	397	132	68	3	30
127	152	25	36	0 97 0 39	10 56 8 19	0 4 2 0 5 2	60 78	21	51 50	10 58	40 73	2 2	43 152	21 76	24 61	3	15 20
128	163 184	151 5 58	55 63	201	15.68	011	532	10	517	13	8	ã	112	28	5	4	40
130	155	130	215	178	14 31	166	50	4	1	10	100	3	390	130 78	100 43	3	30 10
131	156 173	178 172	75 102	032 034	6 9 4 12	0.42	117 50	13	190 13	24 18	44 93	3	78 149	49	28	3.5	20
133	175	387	56	0.56	4 05	0 22	308	22	285	39	27	3	215	71	18	5	25
134	176	360	195	0 15	3 45	0.29	242	å !8	212 39	14 30	42 92	5 3	412 225	82 75	22 15	6 55	30 20
135 136	178 179	473 107	247 69	-007 142	4 26 5 74	0 5.2 0 6.5	125 65	3	43	8	80 80	ě	261	32	29	11	45
137	180	417	151	0.35	3.26	0.39	260	4	212	10	50	3	526	175	41	43	18
135	181	438 341	180 136	0 52 0 15	3 84 2 63	041 04	231 195	9	167 157	20 43	62 54	3	367 260	122 130	27 38	43 37	20 15
123 145	183 183	561	229	447	319	041	234	14	166	24	31	i i	637	159	28	5.5	2.3
14 (184	541	203	441	4 65	0 37	158	21	112	38	80	4	487 405	12! 101	2? 19	43	23 23
142	185 (86	526 434	138 174	0 22 -0 47	3 51 3 37	0.26 0.36	365 255	12 9	323 205	21 14	39 58	- 1	568	139	28	i	2.5
144	189	87	54	-0.47	4 98	0.62	13	12	2	19	98	2	152	76	87	25	13
145	190	36S 228	192	0 13 0 52	4.36 4.23	052 051	162 42		112 3	17 35	70 99	2	384 289	192 72	52 31	4 33	15 FB
146	192 193	268	151	0.32	4 64	031	4 ∕	14	5	28	99	ž	350	175	65	3	1.4
148	194	230	190	1.51	8 34	0.82	75	6	1	13	100	5	518	103	44 23	6	27
143	196 197	169 292	69 207	12	4 43 5 46	0 4 1 0 7 s	164 147	14	82 79	43 11	52 73	4	162 535	133	25 45	5 5	3.3 27
151	198	547	285	0.02	3 97	0 52	251	7	184	12	87	2	540	270	49	3	1.3
152	199	461	162	145	7 63	0.35	323	12 10	265 87	60 13	43 8!	4 2	352 355	53- 177	19 40	3.5 3	3.0 1.5
153 154	200 201	442 465	221 215	0 05 -0 67	5 65 3 18	0.5 0.43	164 203	4	146	53	63	2	395	197	42	5	1.3
155	202	523	219	-0.57	460	0.42	206	19	143	23	73	4	862	215	41	4	20
156 157	210 212	529 84	334 53	-0 62 0.55	11 31 3 73	0 63 0 56	150 45	13	22 24	24 12	96 75	1	50? 161	503 40	95 42	2 7	1,0 4.0
158	213	370	505	0.47	9.31	055	73	14	5	19	99	à	439	148	39	5	2.0
159	214	445	290	0 13	3.87	9.65	100	15	17	39	97	4 2	862 231	215	48 36	8 2	25
150 551	215 223	318 416	109 124	-0 79 1.33	<i>17</i> 1 11.36	034 03	193 224	\$	(69 185	17 11	47 55	2	234	115 117	28	2	2.0 1.5
152	224	328	156	-0 45	5.7	0.51	164	\$1	58	18	63	2	325	162	48	3	20
163	227	169	246 249	2 41 -0.53	13 55 10,52	145 0.3	84 492	2 14	16 414	11 18	\$2 51	3	328 457	109 152	64 18	3	17 20
165	228 230	837 837	338	068	10.73	0.4	470	13	365	18	57	3	581	193	23	3	2.5
166	234	\$24	311	-1 19	13 2	0.59	105	13	21	18	94	2	502	251	47	3	15
157 158	235 236	427 571	95 125	0.42 -0.53	573 578	0.22 0.22	334 417	2 15	311 387	12 21	20 33	3	206 184	68 184	15 32	25	20 10
189	236	412	146	-0 14	9.21	0.35	230	51	185	23	56	4	288	72	ήŦ	4	40
170	202	645	722	.045 .042	# 6S 6 17	0 34 0 34	368 335	12 51	332 285	26 23	49 51	2 2	413 436	206 218	31 37	3	15 15
171 172	243 244	579 433	199 122	22	13 85	0.24	214	ï	182	10	57	ī	243	243	57	ä	10
173	245	404	255	-073	6 84	064	67	#1	t	13	198	1	404	404	100	2.5	10
174	248 249	363 363	154 121	0.24 0.73	8 05 7 12	0.42 0.36	195 228	4 8	150 196	5 17	59 42	3	129 201	43 87	11 20	3	2.0 2.0
176	254	#33	113	0.86	11.29	0.23	718	3	663	11	26	ž	187	83	9	ă	1.5
577	258	490	127	-031	754	0.26	335	7	299	10	34	2	90 413	45	6 78	4 2.5	15
178 179	258 260	524 444	279 15 6	420	6.39 8.97	0.53 0.35	183 273	10 8	112 227	15 14	79 49	4	413 321	413 80	18	2.5	10 40
180	251	376	113	105	13.37	03	1,86	7	154	10	60	1	222	222	59	3	1.0
185	262	569 752	140 255	40 19 4 69	8 54 7 44	0 24 0:34	407 412	11 14	369 345	23 22	36 55	1 2	200 420	200 210	35 27	2.5 4	1 0 1.5
152	263 265	752 616	302	-0.57	576	0.34	239	11	159	18	35 75	i	457	457	74	5	10
184	268	426	141	-1.54	\$1.06	0.33	205	5	166	22	62	2	285	142	33	2	1.5
185	269 271	814 581	271 186	-0 97 -1 45	6.9 10.59	0.32 0.33	430 291	11 18	353 240	16 23	57 59	t 1	461 341	451 341	56 58	25 25	10 10
156 157	277	400	84	-0 96	11.92	021	291	2	269	15	33	3	144	48	12	3	3.0
188	274	524	181	-1.28	10 18	0.34	251	7	200	10	62	2	351	175	33	4	15
	PROMEDIO	383	158	032	6.46	0 46	190	14	135	32	68	4	421	\$17	33	4	2

Tabla A. 26 Características de las sequias en las estaciones disponibles en el estado de Sonora (Cont').

						<u> </u>	STADO TABASO	:0					déficit scumulado	intensidad sequia	% con respecta	Periodicidad	Duryckin
		(Ja (ma)	12- (m-1	Hp (m/r)	Ho (mr)	Hp (mm)	Ho (mm)		Hp (mm)		Desvución % a la media para el	dureción (años) sequia	PEUCH BENUMBOO	penado más largo	No media #742al	anutai	brousege
	POGAT23	अंद्र (गारः) स्थलंग्र स्थलमं	Hp (mm) Gesy std	rap (m/r) coef asim	coef cartosis	con (mm)	1 or DECK	Tr (aftos)	más adversa	Tr (años)	año más crítico	más adversa	large (mm)	(mm/añd)	•	juyco sednia	sequia (años)
ĭ	1	1921	723	0.31	621	0 38	634	26	399	37	85	4	1349	337	17	4	22
2	2	1676	432	-0 65	2 93	0 26	999	13	867	24	49	2	1359	679	40	33	12
3	3	1886	527	-0.48	3.07	0.33	942	15	750	27	61	5	3282	656	34	8	30
4	Ł	2270	559	-0.76	6 33	0 25	901	46	613	89	73	5	1449	289	12	4.	21
5	6	1915	661	-0.41	4 42	034	896	19	645	33	67	2	1739	869	45	3.3	1.4
6	8	1*98	357	0.95	2 85	D 19	1403	13	1277	23	33	5	337	67	3	4	25
7	5	176E	426	-11	601	9 24	794	48	620	90	65	3	1858	622	35	35 45	18 18
8	10	1641	537	-0 56	3 57	0 33	616	23	418	38	75	5 3	909 3116	181	11 35	3.7	16
9	11	2943	804	-1 89	793	0.27	622	15	481	79	84 83	, 5	3267	1038 653	33	27	17
10	12	1953	618	-0.87	478	0.32	600	71 14	344 961	157 22	83 47	5	1037	207	11	47	20
11	13	1783	450	-0.53	3 4 6 06	0.25 0.43	1103 307	27	112	47	93	2	1535	767	52	27	13
12 13	14 15	1462 2265	628 504	1 21 -1 3 i	572	0.22	1038	81	838	153	64	3	750	135	5	29	13
14	15	1558	373	057	389	0.22	1082	14	938	31	40	6	1142	190	12	4	24
15	17	1915	622	-15	555	032	527	22	282	32	86	3	3410	1136	59	5	15
16	15	1834	553	-0 35	389	0.3	847	23	646	41	65	4	1270	317	17	43	23
.,	19	2387	673	-134	704	0.29	919	24	644	34	73	3	2002	667	28	33	16
18	20	1598	429	-0.83	4.4	0.27	670	40	492	76	70	4	1717	429	26	42	23
19	21	1875	445	-0 42	4 68	024	1216	45	1046	85	45	2	829	414	22	26	1.5
23	22	2843	596	-0 02	4 13	0.21	1954	14	1710	25	40	4	2076	519	18	3.3	19
21	24	2619	404	50 C	277	0 15	2103	10	1975	18	25	4	771	192	7	55	27
22	26	1931	857	-1 11	374	0 44	372	15	101	22	95	6	6429	1071	55	9	40
33	27	2741	868	-1 38	5 76	0.32	775	39	441	66	84	1	2299	2299	83 33	28	10 17
24	28	1900	531	-124	654	0.28	616	58	1148	110 102	40 50	3 2	1900 323	-633 161	33 9	3.2 2.5	13
25	29	1708	362	-1 48	5 8 5 69	021	627 939	57 č4	686 690	127	70	ž	2116	529	23	35	21
26 27	30	2285 2274	534 947	-092 225	1422	0.23 0.42	539 596	61	349	240	85	7	1358	194	Ř	4.2	25
28	31 32	2619	528	-1 56	6 45	024	1120	24	866	58	67	,	1291	645	ž	45	16
29	32	2282	362	-041	4	0 16	1555	24	1451	39	37	ā	178	194	B	36	18
30	34	1756	316	026	3 02	0 18	1351	10	1228	15	31	5	1084	216	12	43	26
31	35	2142	572	-21	9 73	927	479	2	211	4	91	2	597	298	13	35	16
32	36	1892	531	-017	408	0.28	1081	12	863	16	54	4	1367	341	18	4	25
33	37	1847	432	-1 16	7.51	0.22	754	220	544	534	73	3	1741	580	29	37	20
34	38	1884	298	-0.33	3 63	0 16	1448	15	1354	29	29	3	591	197	10	3.3	15
35	337	1848	430	-0.69	4.25	0.26	,770	72	570	159	76	5	685	137	7	4	21
36	40	1472	257	-179	9 52	0 17	697	74	565	123	62	4	1199	299	20	42	25
37	41	1440	165	-0 65	3 41	0 15	1223	10	1150	14	19	4	580	145	10		23
38	42	3437	711	-071	4.29	0.21	1841	76	1531	140	56	3	3119 2651	1039	30 53	42	20 15
39	43	2675	1056	-072	5.24	0.39	1324	11 55	1051 1329	15 103	61 63	2	263 1 198	1425 66	33 1	34	16
40	44	3527	705 405	-1.35 -1.52	63 8	02 019	1549 932	93 196	733	414	66 66	5	639	127	6	6	28
41 42	45 47	2095 1934	215	-04	377	013	1490	18	1399	31	27	Š	982	196	1G	4	28
47	48	2243	591	-1,33	5 12	076	906	26	683	41	70	4	2573	843	28	53	20
u	49	1746	703	-1 09	5 39	0.4	347	21	86	33	96	5	3544	708	40	ß	30
45	50	1653	126	-182	87	0.25	421	1	220	12	88	4	2819	704	4 f	42	20
45	52	1645	288	-1 32	8 75	0 17	1138	21	1042	32	37	2	102	51	3	35	13
47	53	1758	425	-192	9.2	0.24	455	104	260	199	88	5	2323	464	26	4	20
48	54	1607	560	-1 57	7,69	031	366	60	105	114	95	3	1822	607	33	34	16
49	55	2435	935	161	8 45	9.38	1479	ð	1067	11	56	4	2032	508	20	43	23
50	56	1770	565	-1.25	56	0 32	485	57	268	107	85	5	3649	729	41	4	23
\$1	57	1415	623	0.65	5.78	0.44	356	20	141	32	91	•	2165	541	38	5	25
52	59	1549	340	-1,81	10.28	0.22	755	74	620	123	60	3	174 985	58	3 24	23 33	14 15
53	60	1975	508	-0.48	3 15	0.26	1299	9	1157 2368	13 21	42 38	2 2	965 862	492 431	24 1f	23	14
54	61	3775	766 345	-0.48	3 43 7 23	0.2	2608 1493	f3 5	2396 1397	20	345 20	3	608	431 202	11	3	17
55 56	63 65	1729 2121	345 402	1.3 -0.09	3 32	0.2 0.19	1528	10	1510	21	29 29	2	868	434	20	3	13
57	68 68	3701	738	0 40a	332	0.2	2773	8	2540	11	32	2	1687	843	22	27	15
58 58	89	1303	514	-105	6	039	384	21	211	39	84	2	1101	550	42	3.5	17
53	70	3426	559	0.04	3 03	0 16	2775	12	2917	33	24	3	1453	484	14	3.5	17
61	76	1544	782	-073	5 99	0.51	434	15	221	26	6 6	3	1958	652	42	4	20
61	84	1290	427	0.67	10 47	0.33	759	12	650	16	50	1	640	640	49	3	10
	PROMEDIC	2077	544	-073	5 69	0.27	1949	96	M3	73	61	4	1616	507	24	4	2

Tabla A.27 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Tabasco.

								ESTADO TAM	IAULIPAS		Desvisción % a la	dureción (años)	déficit acumulado	intensidad sequia	% con respecto	Pariodicidad	Duración
		No insti	Ho (mm)	Ho (m/□)	Hρ (πm)	Hp (mm)	Hp (mm)		Hp (mm)		mediz para el	sequia	en la sequia más larga (mm)	penodo más largo (mm/año)	Ho media anual	enuzi Inicio seguta	promedio seguia (años)
_	ESTACION	media arkisi	desy sig	coef as-Ti	exef curtors	cost variación	ter DECIL	Tr (arice)	más sáversa	Tr (Mos)	año más entico 44	más adversa 7	1363	194	11	32	27
3	2	1529	351	0 33	4 02	0 21	1069	14	922	31	97	3	954	318	35	34	19
2	3	831	351	0.08	4 25	0.39	191	6	33	15	95	5	1000	200	22	55	23
3	4	888	412	-0 21	5 02	0 46	199	37	46 218	82 321	84	6	1571	261	20	48	22
4	5	1296	357	-0.54	88	0 27	412 628	122	524	524	46	Ž.	993	248	25	35	23
5	6	954	317	0.33	3 95	0 33	263	21	168	39	75	5	1455	291	44	47	23
5	7	657	223	-0 27	36 448	0 35 0 24	779	7	664	13	40	9	1775	196	17	58	28
7	8	1083	261	0 62	285	031	404	14	325	31	53	5	681	176	25	38	24
8	9	690	211 149	0 4 0 72	44	03	328	10	268	22	47	4	399	99	19	34 35	20 20
10	10	499 1459	484	0.94	5 42	033	984	9	813	19	45	4	904	226	15	42	23
11	11 12	1045	308	0 67	£ 96	0 29	514	41	352	116	67	4	1342	335	32 15	4	23
12	13	785	382	-0 26	5 59	0.49	156	18	19	24	98	5	624	124 135	3f	38	24
13	14	429	226	0.58	3 36	0.53	138	15	52	34	88	4.	880 1566	142	19	53	34
14	15	737	238	1 01	4 11	0 32	518	7	428	18	42	11 7	927	132	16	65	37
15	16	793	368	0.54	6 4 8	0.46	240	23	79	52	91	4	1321	330	42	33	19
15	19	773	290	G	4 78	0 37	173	39	33	79	96 67	8	1343	167	23	42	27
17	20	722	223	-0 12	5 3 1	0.31	216	60	100	143	67	3	518	172	26	4	18
18	21	651	233	026	3 27	0 36	309	19	216	32 88	79	3	671	223	18	36	15
19	23	1195	344	-0 85	5	0.29	405 245	51 14	253 68	21	89	2	603	301	38	2.8	14
20	24	783	350	0.54	5 36	0 44	245 519	8	397	16	57	Ã	969	242	26	4	27
21	25	908	351	0.57	401	0 39 0 35	180	70	76	170	90	5	979	195	27	47	24
22	28	<i>698</i>	235	-0 27 1 05	3 72 5 47	034	618	6	497	13	43	5	1064	212	24	53	3 3
23	29	869	293 257	0 03	3 57	0.45	193	14	88	25	85	6	1530	255	44	32	20
24	30 31	\$76 1036	367	0.85	4 94	0 35	687	7	562	14	46	2	559	279	26	25 34	19
25 26	33	708	255	0	3 13	035	358	12	262	23	63	4	1544	386	54 29	35	24
27	34	431	142	-0 19	401	0 33	157	33	96	60	78	5	631	126 172	21	17	70
28	35	803	241	0.56	4 18	03	477	24	376	30	54	9 5	1555 659	131	16	9	35
29	36	\overline{u}	316	-0.59	39	0.41	185	32	51	58	94	5 3	1034	344	44	3	1.5
30	37	779	338	-0 62	5 17	0.43	171	33	49	64	94 76	5	1876	375	41	3.5	19
31	33	896	334	-0 03	3 22	0 37	348	17	219	29 186	95	5	584	118	26	43	24
32	39	450	147	-0 47	5 03	0.33	96	81	25 120	150 255	73	ă	232	38	8	4	24
3.3	10	429	134	0 46	4 55	0 31	162	82 17	203	36	69	Š	775	155	24	47	24
34	41	538	226	0.23	293	0 35 0 26	293 641	10	541	21	42	7	952	136	14	38	28
35	42	919	243	1 12	5 2.75	022	817	15	725	26	41	4	609	152	12	35	19
36	43	1218	263 322	-0.26 -0.01	619	035	194	44	22	67	98	5	1721	344	37	46	28
37 38	44 45	920 1002	425	0 35	4 2 8	0 42	291	20	88	39	92	4	1991	497	49	39	20 30
39	45 45	1018	352	044	3 53	034	651	10	477	19	54	6	1217	203	19	58 42	23
40	47	597	242	0.21	3.22	04	222	21	126	,33	79	5	1173	234	39 33	4.2	23
41	43	704	265	0.47	3 38	0.38	333	13	229	24	68	8	1173 1568	234 196	15	5	32
42	49	1227	314	0.37	3 44	0.25	810	17	687	40	46	8 5	766	153	20	35	2.0
43	50	759	226	0 32	3 67	03	414	15	315	28	59 100	1	825	825	100	4	10
44	51	825	400	-1 \$3	10 48	0.48	115	15	0 4 172	20 21	72	3	1029	343	56	3	17
45	52	603	237	-0 09	3 35	0 39	257	14	70	57	93	5	942	188	19	5.3	23
45	53	963	326	-1 04	6 28	034	215 633	35 11	536	23	44	Ĭ.	733	183	19	42	23
47	54	950	257	0.38	3 25	0 27 0 32	279	40	168	87	79	6	1239	206	26	5.3	28
43	55	768	247	0 11 -0 45	4 77 4 39	032	205	17	109	25	84	3	727	242	37	4	18
49	56	650	254 279	-0 93	3 48	0 42	111	89	3	180	100	3	1145	381	57	4	15
50	57 58	585 822	157	0.56	3 57	0 19	813	15	550	36	34	9	928	103	12	7	43
51 52	58 59	922 911	292	40 68	3 62	0 32	265	39	168	80	82	3	1061	360	39	37 29	18 18
57 53	90 29	981	322	-0 15	2 45	0 33	470	23	359	54	64	3	313	104	10	33	21
54 54	65	630	280	0.65	3 52	044	223	22	114	54	82	6	1078	179	28 36	33	23
55	63	391	161	-0 15	3 38	0.41	95	29	30	58	93	8	1157	144 145	16	25	30
56	64	895	242	0 92	5 48	0.27	609	12	525	16	42	6	873 584	145 116	23	45	24
57	65	504	186	0.1	3 87	0 37	129	29	44	46	92	5	1165	29?	27	4	23
58	66	1075	338	0 45	478	0 31	661	10	537	19	51	4 5	685	137	23	41	24
59	67	584	379	2 17	10.79	0.65	306	4	111	9 32	51 59	6	1652	275	19	4	28
80	69	1418	368	0.05	4 14	0.26	759	20	593	32	99	0	1002	-,-		-	

Tabla A. 28 Característicfs de las sequias en las estaciones disponibles en el estado de Tamaulipas.

							i	ESTADO TAM	AULIPAS		Desylación % a la	duración (años)	deficit acumulado	intensidad sequis	% con respecto	Periodicided	Duración
					Ho (m™)	Hp (mm)	Hp (mat)		Hp (mm)		media para af	seçula	en la seguia más	periodo más largo (mm/año)	Hp media anual	anual Inicio seguia	promedio saquia (sños)
		Ho (mm)	Hp (mm) desv std.	Hp (mm)	COME COMPANYS	cost variación	1ar DECIL	Tr (años)	más adversa	Tr (años)	año más critico	mās adversa	larga (mm) 676	219	32	42	20
5	ESTACION	673	191	-0.75	5 28	0 28	176	133	66	253	68	6	312	52	9	4	24
6t	70 71	55S	155	032	5 13	0.28	239	39	160	71	72 91	5	1212	242	27	32	20
62 63	72	871	342	031	5 02	0.39	248	31	85	69 24	58	5	404	80	10	53	30
53 64	73	785	258	081	5 13	0.33	443	12	331 200	24 56	72	5	849	169	23	37	2 4
65	75	713	241	0 39	3 76	0 34	311	27 7	555	16	28	5	468	93	12	6	33 21
66	76	764	152	0.85	4 58	0.2	612 292	17	144	29	86	5	521	104	10	43 8	2.7
67	77	966	358	-02	4 02	037 025	464	41	370	74	63	4	1033	258	26 9	6	4.3
58	80	965	243	.0 92	4 83 9 59	0 28	566	7	462	17	39	6	417	69 65	11	38	27
63	81	157	215	2 02 0 71	5 39	044	146	36	32	79	95	5	325 612	153	12	3.8	22
70	82	551 1259	243 290	0.83	506	0 23	979	6	864	11	32	4 5	1108	221	30	4	21
71	83 84	735	229	-0 23	4 9?	031	248	44	133	90	3 49	4	748	187	20	42	20
72 73	<i>8</i> 5	928	169	-1 03	4 85	0 18	548	12	479	16 29	48	6	795	132	20	48	30
74	85	660	182	0.54	4 27	0.28	422	14 4	345 588	13	28	ž	620	68	10	6	43
75	87	811	206	1 47	5 53	0.26	665 441	11	294	21	69	4	354	88	9	33 29	28 19
76	88	929	405	0.56	4 15	0 43 0 45	434	9	301	17	65	5	1416	283	32 38	3,2	16
77	89	858	353	05	309 274	038	113	27	67	52	79	4	486	121	35	4	2.2
78	91	317	122	-0.29 1.09	669	05	148	13	41	21	92	4	663	165 195	25	42	19
79	93	455 771	234 287	-0 47	3 39	0.37	254	24	148	43	81	3	587 1012	126	33	3.3	32
80	94 9 5	374	171	0 12	3 32	0 46	123	11	58	17	85	5	545	109	23	46	25
81 82	96	495	154	-034	3 19	0 33	163	29	98	59	79 100	3	942	314	35	43	15
83	97	875	398	-1 38	5 79	0 45	142	7	2	43 12	47	ă	921	230	22	35	23
84	98	1026	293	0.09	4 23	0.29	651	8 7	549 82	16	84	į.	1309	327	66	46	28
85	99	495	272	111	5 26	0.55	205 147	12	37	25	92	4	970	242	55	33 33	20 21
86	100	435	224	106	63	051 063	174	8	33	19	93	4	1167	291	62 37	53	33
87	102	467	292	154	7 64 4 05	063	97	89	19	216	97	6	1132	188 183	37 41	4	27
88	103	502	207	-05 047	3 29	0.54	131	12	38	24	92	6	1102	163 196	41	4	25
83	104	436 473	235 256	055	4 04	054	133	12	23	25	96	6	1179 1189	297	62	3 1	20
90	105 106	476	243	0 24	3.28	0.51	123	12	25	22	95	1	1101	275	61	3 t	19
91 92	107	448	239	0.41	3 55	0 53	121	12	26	23	95 100	6	1015	169	35	3.1	1.9
92 93	108	473	227	-007	3 24	0.48	89	21	1	39 47	100	ă.	1126	281	27	3	18
94	111	1037	344	-051	4 17	0 33	282	30 11	132 326	24	60	6	1115	185	23	5.3	28
95	152	79 9	278	101	593	034	455 324	16	141	31	87	3	874	291	27	33	19 20
96	113	1052	522	0.09	297	Q.5 0.51	128	7	20	13	96	5	1223	244	60 18	35 47	23
97	114	402	204	1 13 0 44	7 74 4 68	039	144	15	83	29	75	4	248	62 120	15	68	38
98	115	327	127 316	0.06	3 93	0.35	271	60	130	147	86	11	1329 707	120 235	26	2.8	15
99	116 117	908 874	266	0.36	3 57	03	318	43	202	87	77	3 3	583	194	21	29	17
100 101	118	898	231	0.07	2,35	0.26	534	45	452	76	50 76	7	1496	213	25	48	28
102	119	823	314	0.54	3 97	0.38	334	16	199 447	32 33	56	ė.	1074	134	13	27	30
103	120	995	326	1 35	8 34	0.33	594	15 14	447 1	32	100	6	1271	211	54	38	26
104	121	388	222	0 64	4 95	0 57	102 382	10	291	25	53	6	1279	213	34	63 37	3.8 19
105	122	818	217	103	4 48 4,21	035 035	38£	34	99	67	85	4	535	133	20 32	35	20
106	123	659	230	-069 004	5 15	042	165	19	103	37	77	3	428	142 254	32 24	5	30
197	128	432 1068	182 398	004	5 23	038	485	20	334	38	69	4	1017 1299	254 324	40	6	3.5
108	130	1000 807	371	124	661	0.46	568	2	451	6	45	•	706	176	20	3,3	18
109 110	133 135	853	335	1 12	62	0.39	565	8	445	12	48 69	;	974	243	13	33	20
111	136	1835	496	-1	674	0 27	793	55	585 675	101 34	69 70	7	539	134	14	33	18
112	137	902	296	-0.42	5 16	033	385	23	275 616	22	50	ï	1587	226	18	2	40
113	139	1230	429		7 08	0 35	776	10 15	330	33	67	3	897	299	30	3.5	20
514	145	992	415	054	5 52	0.42 0.33	482 571	10	480	17	49	6	1376	229	24	6	6.0 4.0
115	146	930	306	0.22	3 31 4 32	033	486	28	398	60	55	7	1062	151	17 16	2 37	25
116	147	869	262	-0 12 -0 93		031	233	50	137	76	81	4	478 670	119	16 22	4	20
117	148	715 640	224 163	-0 93 -1 51	8 33	0 25	238	59	166	102	75	4	578 291	144 97	12	33	20
118	149 150	755	192	-101	4 67	025	370	69	294	121	62	3 8	1109	138	19	27	28
119 120	151	720	257	0 24	38	0.36	320	38	226	99	69	•	, 103				

Tabla A. 28 Característicfs de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Tamaulipas (Cont').

								ESTADO TAI			Detylación % s la	deración (años)	déficit acumulado en la caquia más	intensided sequis periodo más fergo	% con respecto	Periodicided	Ouración promedio
		no (~~)	Ko (me.)	Ha (men)	to incl	Hp (mm)	Hp (mm)		Kip (कता√		media para al	#equiz	large (mm)	(men/e/o)	14 1144	inicio seguia	secula (años)
	ESTACION	mpGs angel	desy std	coel talm	coef tyrissis	ocef vertectón	1et DECIL	Tr (affor)	rule odverse	ir (años)	and may critico	más adversa 6	360	60	6	5	25
121	152	674	249	-0.56	47	0 37	193	45	94	97	67	9	1159	231	22	5	23
177	154	1068	335	054	412	0.33	674	7	570	12	44	3	263	87	13	37	23
123	150	886	279	0.05	445	0.42	236	53	132	47	81	3	120	40	6	33	18
124	15*	628	274	-0.63	5 16	0 44	119	45	19	93	97	,	269	134	18	2.5	13
125	V63	769	289	038	4 69	041	427	6	351	10	51	2	614	204	30	23	18
126	154	677	278	-0 99	5 97	0.34	216	38	132	68	81	ž	706	176	42	3	20
127	172	414	244	1 17	671	0.59	229	4	148	9	65	- ;	369	369	78	4.5	10
128	176	472	168	-141	5.81	0.4	158	6	103	32	79	3	12	6	1	3	13
123	172	537	244	-0 53	3 64	0 45	217	?	145	42	73	2	373	186	50	45	17
130	123	372	176	£ Q.	2 72	0.47	134	10	95	16	78	2	154	n	14	3	13
131	163	534	200	-0 48	5 16	0 37	213	20	146	35	73	1	41	13	3	45	17
132	182	428	201	-0 67	5 37	0.47	132	11	64	15	86	ĭ	449	449	89	45	10
133	183	503	275	-074	381	0.55	132	7	54	18	90	,	723	361	55	33	13
134	124	653	296	45	3 83	0 45	214	14	123	25	82 100	2	647	323	50	5	17
135	185	645	319	-134	5 55	0.49	94	23	1	35	100 89		1110	222	63	2.5	23
136	185	351	301	0 86	3 67	0.65	123	5	41	24	25	*	196	98	16	25	13
137	158	503	172	95.0	5 71	0.2	488	7	454	11		ź	802	200	44	9	20
138	169	450	200	03	5 33	0 44	230	4	162	11	64 78	4	457	114	15	45	2.0
133	190	748	327	0.5	7 77	0 44	295	16	168	21	73	;	617	308	36	3.3	15
143	151	848	336	4	4 45	0.39	345	9	233	12	73 80	5	180	90	17	45	1.3
141	132	509	235	-05	46	0 46	180	5	103	22	62	3	133	44	8	45	17
145	193	514	142	-1 19	5 84	0.27	249	10	200	17 34	80	3	497	248	37	5	17
143	154	654	299	-0.21	3 67	0 46	235	15	137	26	92	- 7	703	703	91	2	10
144	饧	768	458	-0 13	5 03	06	207	18	66	148	92	2	170	85	12	33	1.5
145	197	704	265	-128	8 05	0.38	159	12	61	44	87	i	774	193	30	\$	2.5
146	153	643	271	ન્ગ હડ	5 83	0.42	185	24 17	90 104	30	80	3	365	121	23	3	f 5
147	193	523	213	026	4,96	0.42	182	12	508	17	28	2	275	137	19	35	17
145	202	705	141	0 37	5	02	551 485	12	454	27	24	2	166	83	13	3	20
143	264	594	314	0.78	5 13	0 19		18	453	26	54	3	£55	218	22	3	30
15C	206	973	404	051	12 68	0 41	565 104	22	16	34	98	•	579	579	97	3	1.0
151	207	5%6	288	-1 11	5 38	0 48	105	14	37	32	89	3	27	9	2	4	2.0
152	209	321	505	0.75	5 17	0 63	245	8	144	14	74	ī	407	407	73	23	10
153	210	552	300	0.5	6.54	0 54 0 45	214	ě	144	11	72	3	406	135	26	8	20
154	215	504	230	-051	4.95	041	222	16	179	53	55	2	179	89	22	3	13
155	216	356	162	0.22	4 47		137	19	70	32	87	2	186	93	18	23	13
155	217	509	203	-1.3	7 69	0.4 0.43	99	32	17	52	98	2	65	32	5	35	13
157	218	613	265	-1 92	(26)		543	13	515	19	58	3	737	245	20	5	2.0
158	219	1203	469	-0 63	4 61	0.39	324	13	208	19	65	3	778	259	44	3	25
159	550	\$82	353	16	9 42	0 52 0 37	272	23	213	35	64	2	285	142	24	35	17
160	221	542	216	-0 47	491		217	16	127	21	70	2	548	274	65	25	17
161	722	456	269	1 41	8 53	0 69	21/ 315	23	27G	56	72	á	\$22	203	29	4	2
	PROMEDIO	743	272	9 10	4.96	1.32	212	44	424	~		-					

Tabla A. 28 Característicfs de las sequias en las estaciones disponibles en el estado de Tamaulipas (Cont').

								ESTADO TU	EXCALA.		Desyración % a la	duración (años)	déficit scumulado	Intensidad Sequia	% con respecta	Periodicidad	Oursción
						Hp (mm)	Ho (mm)		Kp (mm)		media para el	seguia	en ia segula más	periodo más largo	Hp media enuat	anuai	promodio aequia (años)
	ESTACION	Hp (777) Treef a ancie!	Hip (mm) desv std	⊬≱(ಗಾಗಾ) ರಂಕ್ ≋ನೀಗಾ	Ho (mm) coef curtos⊭	coef yanación	1er DECIL	Tr (a/los)	más köyersz	Tr (años)	ano más critico	más adversa	large (nam)	(mm/año). 185	24	inicio sequia 4	17
1	1	752	176	-1 69	8 54	0.23	388	30	329	49	57	3	555 91	30	3	33	20
2	2	770	182	2 11	10 63	0 23	197	121	106	222	87	3	317	105	16	3	16
,	2	645	123	-077	4 19	0 19	404	20	354	32	46	3	357	89	13	43	28
- 1	i	692	114	0.32	2 78	0 17	549	10	515	22	25	•	45?	113	18	35	20
5	5	502	132	0 C5	2 67	0 22	437	9	390	16	36	4	540	180	29	38	18
ś	6	610	156	-1.53	694	0.25	262	34	197	51	68	3	506	126	29	4	26
7	ž	122	119	A) 09	3 47	0 28	218	22	167	44	61	**	178	89	12	4	17
8	8	713	94	-0 48	3 73	0 13	591	8	563	19	22	2	680	113	14	3 4	25
q	10	800	140	-02	4 25	0 17	497	62	434	137	46	,	216	54	A	3,6	20
10	11	617	108	-0.05	2 66	0 17	474	10	435	19	30 37	7	568	B1	10	2.5	20
ii	íž	797	1(0	Ø 12	25	D 14	626	14	585	24	27 67	ž.	366	73	10	45	24
12	13	678	152	-1 45	721	022	293	97	228	193	33	4	351	135	20	4	20
13	14	664	144	0 16	491	0 22	499	19	451	32 32	33 41	* *	728	145	19	36	2.3
14	15	729	148	-0 48	3 28	02	484	19	432			4	219	54	7	3.5	20
15	17	734	106	03:	2 83	0 14	615	8	582	16	21 18	7	215	53	7	4	22
18	19	686	88	-Ð1	2 42	0 12	594	4	567	15 40	54	7	384	96	15	53	24
17	22	618	125	-0 46	\$ 35	02	348	19	287	40 47	29	6	302	50	ĩ	35	26
18	23	688	95	-0 07	292	0 14	528	22	491	4/ B	25 24	ž	486	121	16	45	28
19	24	743	128	06	376	0 17	620	3	572	52	72	7	1136	162	25	3	23
20	25	639	177	-0 98	5 78	0 28	255	33	160	82 82	70	Ġ	933	186	23	3	24
21	26	781	183	-114	6 85	0 23	318	60	235	02 271	78	3	177	59	8	32	18
22	27	718	178	-1.25	71	0.25	244	134	158	12	18	ĭ	113	28	3	4	20
23	28	802	112	0 47	377	0 14	697	6	664 814	40	11	6	231	38	4	7	40
24	29	909	63	6.0	656	0 07	838	19		61	35	7	794	113	13	3	23
25	36	822	164	0 18	2 58	02	597	21	537 155	84	76	4	619	154	24	48	27
26	32	621	157	-071	5 43	0.25	232	49	418	40	30	6	276	46	7	38	27
27	34	583	84	0 16	4 33	0 14	456	19	274	68	57	ā	635	158	25	36	22
23	35	631	152	-0 41	3 38	0 24	335	39 24	309	68	66	ė	1300	162	18	8	9.6
29	36	889	384	083	58	0 43	442	24 24	436	36	42	á	109	27	3	5	30
30	39	742	134	-1 17	7 83	0 18	486	15	487	27	31	á	84	28	3	33	20
31	40	702	127	-0 33	3.78	0 18	528	10	449	8	33	3	99	33	4	3	53
32	41	665	144	0.92	672	022	506	:	61û	0	18	2	249	124	16	2	1.3
33	43	737	124	0 39	4 18	0 17	639	4	394	29	36	3	292	97	15	3.3	15
34	45	613	124	-047	3 73	0.2	433	15		22	35	ž	637	159	15	4.5	27
35	47	1024	260	0 61	5 13	0.25	753	10 5	558 444	9	26	Ä	353	88	14	4	40
36	51	597	140	031	6 11	0 23	479	. 9	303	19	42	3	200	66	12	6	20
37	52	514	169	0.58	531	0.33	349	. 9	453	14	41	3	463	154	20	6	20
38	53	766	267	0.84	6 85	0 35	531 467	27	412	52	42	i	427	99	14	4	2
	PROMEDIO	703	147	-0.22	4.90	021	401	Zf	414	**	-	•					

Tabla A. 29 Características de las estaciones disponibles en el estado de Tlaxcala.

								ESTADO YEI	RACRUZ			formation follows	416.4	Internated bounds	% con respecto	Period/cidad	Duración
		Pp (~~)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hip (mrti)	Hp (mm)		Họ (mm)	*	Desviación % a (a media para el año más critico	duración (sños) sequia más adversa	déficit scumulade en la sequia mès larga (mm)	(ntensidad sequia periodo más largo (mm/año)	Hp media anual	anual inicio seguia	promedio sequia (años)
`	ESTACION	media anuak 1744	desy std	cort asım -194	coef curtosus 10.25	coef vanación 0.26	for DECIL 425	Tr (años) 65	mās adversa 200	Tr (años) 193	89	5	832	166	9	5	22
1	1 2	989	453 256	02	3 82	026	601	11	492	15	5t	5	777	155	15	33	21
2	3	845	193	0.31	3 15	023	566	21	493	46	42	6	655	109	12	37	24
3	,	547	185	124	£ 35	034	96	74	14	140	98	6	1114	185	33	43	2.8
•	5	2296	480	-08	5 45	021	1325	13	1128	20	51	2	1360	660	29	26	15
ę.	6	1204	330	-0 02	291	0 27	673	17	538	36	58	4	1301	325	26	42	23
7	7	881	327	-0.5	4 51	037	214	38	71	70	92	4	1721	430	48	43	20
8	8	1283	443	-0 83	5 57	034	231	37	11	59	100	6	2963	493	38	3,5 65	2 1 3 0
9	9	1725	554	-1 15	591	0 32	442	87	203	168	89	7 3	2685	383 718	22 45	47	15
10	10	1576	638	-1 42	5 1	0.4	295	16	82	32	95 97	3	2156 1685	421	18	4	19
11	11	2285	811	-05	4 78	035	459 700	35 31	7 3 480	€0 48	73	4	768	192	10	28	17
12	12	1756 1578	482 343	-0 64 0 66	4 23 3 22	0 27 0 22	1192	10	1066	22	33	7	2042	135	8	5.5	30
13	13 14	1508	235	-0 14	371	015	1099	21	1003	40	34	i i	340	85	5	36	2.4
15	15	1245	342	-073	451	027	499	28	357	46	72	5	590	118	9	3.8	21
15	15	1267	284	0 29	4.1	9 22	795	21	559	41	48	6	760	126	9	48	28
17	17	1455	594	-091	501	041	267	38	36	70	98	12	4399	366	25	12	120
18	18	1122	323	-0.37	4 58	0.58	471	23	322	34	72	5	527	105	9	43	26
19	19	1097	389	-0 98	4 99	0 35	165	67	0.2	133	100	5	349	69	6	4	1.9
26	21	841	252	-1 03	6	03	209	30	94	49	89	2	871	435	51 8	29 7.3	1 4 6 0
21	22	2097	864	2 87	16 82	041	982	30	439	52	80 55	t0 3	1849 678	184 226	28	43	20
22	24	788	241	-0 33	3 17	03	439	15 77	360 12	26 124	35 100	3	965	321	17	33	1.8
23	25	1837 1560	528	-1 42 -1 13	9 15 4 99	0 29 0 3 f	593 335	58	143	137	91	ă	1475	368	24	4	17
24 25	26 26	1347	461 329	-1 09	635	024	539	55	396	72	71	7	955	136	10	57	33
26 26	20 29	1894	517	-11	612	027	609	17	366	29	81	5	1209	241	12	46	22
27	31	1438	606	1 99	8 39	0 42	803	31	531	159	64	8	2118	264	18	53	38
28	3.5	1895	281	-0.52	4 69	0 15	1210	78	1077	171	44	5	726	145	7	43	27
29	33	4871	681	0 29	4 11	0 15	3542	78	3217	171	32	6	3483	580	12	3.8	27
30	34	2445	446	D 99	5 54	0 18	1989	80	1781	144	28	5	1659	331	13	3	22
31	35	1239	397	-0 57	8 19	0.31	233	58	12	93	100	5 5	509 3404	101 088	8 28	53 53	34 22
32	36	2374	810	-2 19	8 76	034	321	11	1	74	100 80	5	6284	1256	20 51	5.3	20
33	37	2449	827	-13	4 ? 3 93	034 025	793 556	17 19	512 443	41 30	50 58	5	845	169	16	4.8	28
34 35	39 40	1032 1541	261 457	-02 -014	479	03	749	17	546	25	65	ă	1230	307	19	4.3	24
36	41	1924	765	185	7	039	1438	3	1136	10	41	11	4625	420	21	68	40
37	42	1872	217	0 25	4 15	0 12	1525	10	1433	14	24	7	263	37	1	4.4	3,0
36	43	1839	643	-0 26	57	0.35	446	34	126	55	94	4	2421	605	32	36	23
39	44	1294	304	-193	103	0 23	419	30	275	65	79	3	163	54	4	36	20
40	45	1084	349	-06	4 06	0 32	373	28	234	48	79	2	985	492	45	27	14
A)	46	1221	324	0 27	2.45	0.26	880	7	775	14	37	5	1074	214	17 14	7 33	38
42	47	1102	255	-021	3 07	0.23	656	26	560	50	50 33	4 5	647 675	161 135	14 9	3.4	21 25
43	48	1379	325	88 0	3 33 5 12	D 23	1047	92 9	934 165	18 239	33 84	, i	983	245	24	5	32
44 45	49	987 1122	311 323	-0 04 -1 23	754	031 029	311 181	91	16	165	99	3	646	215	19	35	2.0
45 45	50 51	985	273	115	538	028	734	7	633	13	36	4	505	126	12	3,3	24
47	52	1860	580	-0.93	5 02	031	425	13	174	39	91	9	3782	420	22	83	4.0
48	53	2726	780	-184	951	0.28	402	12	32	39	99	3	925	308	11	3.4	16
19	54	1591	389	0.97	6 28	0.24	1022	10	819	17	49	7	1911	273	17	4_	21
50	55	1287	238	06	3 36	0 18	943	23	846	57	35	7	651	93	7	37	3.1
51	56	1647	338	134	5 26	02	1308	12	1159	36	30	8	1438	179	10	4.8	37
52	57	856	128	0 17	498	0.15	738	7	702	30	19	2 7	264	132	15	3	20
53	58	1392	323	079	5 27	0.23	936	15	779	33	45 44	4	1439 748	205 187	14 20	3,8 3	29 1.8
54	59	913 963	254	01 -024	3 39 6 18	0.28 03	593 305	12 36	517 147	20 59	44 85	4 6	1333	222	20 23	i	26
55 56	60	953 1755	288 456	-0 24 -2 33	1132	03 026	305 310	36 34	147 80	59 158	96	3	311	103	5	33	15
50 57	61 62	1698	825	-109	477	048	499	5	269	31	85	ĭ	1429	1429	84	45	10
58	63	2829	1057	-1 48	5 28	0 37	577	20	202	74	93	3	4703	1567	55	5	27
59	64	2278	827	-1 98	73	0.38	324	18	18	30	100	5	5753	1150	50	36	18
60	65	1525	325	-1.4	6 75	0 21	690	184	552	479	64	3	526	175	11	38	15

Tabla A. 30 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Veracruz.

								estado . Ve	RACRUZ								
2	ESTACION	Patr (marr) marchia aurust	Hip (min) desv std	Hp (плт) coef as ⊓	Hp (men) coef durtos s	Hp (mm) coef vanación	Hp (mm) fer DECIL	Tr (años)	Hp (mm) máa adversa	Tr (años)	Desviación % a la media para el año más crítico	duración (años) sequia más adversa	déficit acumulado en la sequia más larga (mm)	intensidad segula pariodo más largo (mrváño)	% con respecto Hp media anual	Periodicided enual micro sequia	Ouración promedio sequia (eños)
51 52	55. 67	1994 1239	217 372	-106 -1	6 15	014	1239 340	43 52	1105 182	73 95	45 86	4	339 399	84 133	10	34 35	23 17
92 53	68 68	923	241	-1 -0 (S	4 56 3 22	03 026	340 549	11	162 452	95 15	52	5	239	47	5	37	21
54 54	69	1275	175	-15	7 23	032	206	132	39	272	97	ž	1909	477	37	35	22
65	70	10/3	251	0.76	3 56	0 16	1343	8	1249	17	23	5	1012	202	12	42	27
88	71	1411	382	0.77	4 87	0 27	801	17	626	27	56	6	903	150	10	42	25
53	3.5	1737	283	0.24	3 64	0.16	1251	21	1135	32	35	5	759	151	8	43	27
58	73	848	658	-0 16	187	0.78	217	5	59	7	94	7	4226	603	71	7	70
69	74	1556	334	-0 f	3 35	DŽ	1092	20	949	39	40	4	951	237	15	3	16
76	76	1056	279	-1 39	10 07	0 26	183	79	19	123	3	4	612	128	12	3?	20
71	71	1789	420	-19 -078	9 13	0.23	569	44	348 2	62	61 190	5 3	1377 579	275 193	15 14	47 35	24 17
72 73	7E 79	1367 1424	475 2 92	-078 956	6 65 4 16	035 02	230 938	46 30	801	77 49	44	7	1436	205	14	4	31
74	8)	1778	208	-038	2 68	012	1497	10	1440	16	20	2	406	203	11	3	15
75	81	1534	620	-0.82	495	034	406	36	129	61	93	5	1352	270	14	53	33
78	82	1768	451	1 02	6 99	0 26	1037	12	797	18	55	6	1191	198	11	4	25
72	83	1439	325	-14	8 39	0.23	555	69	401	121	72	4	644	161	11	38	18
78	84	803	229	80 0	293	0 28	515	13	444	34	45	2	543	271	33	23	1.5
79	85	1564	392	1 €5	9 22	025	351	22	151	44	91	4	1021	255	16	33	20
80	85	1068	434	-1 67	6 27	0 41	210	7	68	48	94	2	960	480	44	33	12
81	87 88	1292 978	234 489	-0.58 1.33	3 09 6 66	0 18 0 5	875	22 11	775 81	43 17	41 92	10 6	1571 2304	257 384	12 39	65 4	32
53 53	83	1338	336	033	358	024	320 939	15	604	30	43	12	2370	197	39 14	77	27 50
E4	90	2516	747	-0.88	521	03	894	24	557	35	78	4	3525	881	35	39	20
85	91	1312	611	-36	4 66	0.47	255	13	10	17	100	3	3638	1212	92	38	17
86	92	1317	295	0.87	6 04	0 22	842	24	697	58	48	10	1522	152	11	67	40
67	93	836	363	-0 38	35	0.43	196	21	53	37	94	5	739	147	17	35	19
83	94	1143	332	-1 15	4.77	0 29	427	30	300	48	74	6	1597	266	23	47	20
£3	95	1574	\$68	0.53	3 85	036	985	3	760	11	52	6	3308	551	35	7	33
90	96	1233	506	-1 13	5 24	0.45	337	17	168	26	87	4	2502	625	50	37	23
91	97	680	242	-1 27	526	036	105	31	1	49	100 50	3	865	288	42	38	1,9
92 93	53 99	1399 1365	410 437	0 27 -0 92	2 83 7 96	0.29 0.32	847 221	14 59	706 2	28 133	100	5 4	1383 679	276 169	19 12	7 42	40 23
94	190	703	261	0 28	4 57	037	338	5	232	8	67	3	600	200	28	33	20
95	191	1020	323	-0.06	4 23	032	477	28	340	58	67	8	1661	207	20	5	27
96	102	1483	358	-0.57	5 19	0 24	649	62	468	136	69	10	2547	254	17	54	27
27	103	941	356	-0.27	4.61	0.38	188	35	23	68	98	5	1322	264	28	4	21
\$ 6	104	1012	310	0.2	4 99	031	430	19	280	28	73	6	1503	250	24	36	26
59	105	1407	430	0.25	4 14	03	669	26	482	42	66	5	912	182	12	3	2,4
100	106	1414	298	0.54	3 68	0 21	953	15	822	44	42	5	647	129	8	34	2.5
101 102	107 108	3141 1701	2559 566	2 08 0 07	79 646	0 81 0 33	1197 489	7 31'	52 179	21 48	99 90	10 8	14704 1548	1470 206	46 12	14 5 6	73 34
103	109	1235	394	0.47	508	032	709	14	543	29	57	3	855	285	23	34	18
104	110	1380	411	-0 52	6 32	03	468	37	267	57	18	5	984	196	14	53	28
105	111	2509	779	-0.99	9.04	031	517	50	102	75	96	5	1411	282	11	63	33
106	112	984	264	101	6 23	0.27	637	13	504	24	49	5	494	98	8	43	24
107	113	2488	671	0.35	3 51	03	1321	42	1041	80	59	2	1982	991	39	29	14
103	114	1522	391	-0.87	4 15	0 26	67 î	34	504	62	67	7	3010	430	28	54	23
109	115	2504	493	99.0	7 28	02	1486	58	1202	113	\$2	4	904	226	9	3,4	2.5
110 111	116 117	957 1541	363 357	-076 -043	5 24 7 44	0 38 0 23	15 6 670	26 57	5 473	<i>38</i> 128	100 70	<i>6</i> 3	<i>157 1</i> 1200	261 400	27 25	€ 33	33
112	118	1652	376	-043	2 28	0 23	1149	10	1026	20	38	6	1262	400 210	25 12	33 5	21 26
113	(19	2350	666	47	595	023	695	24	432	63	82	3	519	173	7	36	17
114	121	1733	511	-061	462	0 35	455	121	162	245	91	5	1941	388	ż	39	20
115	122	1323	1487	3 26	16 93	1 12	733	3	1	11	100	7	5893	841	63	53	40
116	123	995	432	-0 67	4 06	0 43	187	31	9	57	100	7	2498	356	35	35	24
117	124	891	246	-0.59	4 86	0.28	299	50	190	80	79	5	742	148	16	4,8	32
511	125	1011	437	167	7 73	04	605	15	388	44	65	6	2181	363	32	58	35
119 120	126 128	1082 419	387 144	-081 -01	509 339	0,36 0,34	191 136	32 32	1 78	49 63	100 82	3 5	506 684	168	15	37	15
120	140	413	194	40 1	2 23	U 34	130	32	78	63	62	b	064	136	32	48	25

Tabla A. 30 Caracteristicas de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Veracruz (Cont').

									ESTADO VE	RACRUZ					intensidad seguia	% con respecta	Periodicidad	Duración
121 122 1312 440			Hp (mm)	Hp (mm)	Hip (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)			Hp (mm)				en la sequia más	periodo más largo		anual	promedio
193 193 193 196 172 1901 0.97 1972 198 1													más adversa			12		
191 193 193 400 022 3.44 023 1144 29 691 59 51 59 193 23 12 3.56 23 24 12 3.66 23 24 12 3.66 24 12 25 25 25 25 25 25 25													1					
122 192													5					
194													6					26
122 135													-					
126																		
126													Ţ.					
152													Ā					
150				458	6 03		031	703	8				•					
133 165 1590 474 0.08 5.01 0.02 5.01 0.02 5.01 0.02 5.01 0.02 5.01 0.02 5.01 0.02 5.01 0.02 0.0													5					
1956 1974 486													4					
155 167 1681 229 229 2217 1501 1518 150 24 8 8 85 120 8 9 5 5 136 1818 182 182 229 2217 1510 151													4					
188													ŝ					
138								623	56	517	88	60	3				35	18
193													•					
140																		
141																	-	
142																		
145													5			24		
145 157 1003 328 065 247 032 450 18 377 29 63 5 882 176 17 37 23 33 147 159 1418 461 0.8 57 032 440 42 216 81 65 2 1467 748 62 32 45 148 160 150 50 503 283 1458 044 772 56 470 16 55 2 1467 748 62 32 45 149 162 149 162 2417 653 034 35 027 1453 14 1191 25 52 6 6 2802 442 27 149 150 150 150 150 150 150 150 150 150 150		155	1858															
146																		
147																		
142																		
150 150 150 150 150 150 150 150 150 150																		
15 15 15 20 20 20 3 3 3 3				653			027			1191		52	6				5	30
152 155 963 358 4077 42 035 219 44 78 85 92 6 412 68 7 42 25 153 156 118 156 184 156 188 051 542 11 287 23 77 5 1264 252 22 53 25 154 167 2115 621 4.64 59 0.29 555 34 317 72 86 5 2820 684 22 38 221 19 38 26 189 11 1001 21 40 44 1286 321 19 38 26 189 72 40 42 325 47 138 22 88 4 1980 42 38 55 37 157 170 3731 714 0.82 807 40 1889 72 40 1899 42													•					
153																		
153													-					
155 168 1662 405 033 33 0.24 1164 10 1001 21 40 4 1286 321 19 38 26 156 169 1073 447 012 547 042 326 17 136 23 88 4 1980 422 38 55 37 157 170 3731 714 0.07 417 0.19 2178 40 1899 72 50 5 3038 607 16 44 23 159 172 2007 561 357 244 0.48 572 11 242 39 88 10 11435 23 21 35 23 150 173 2102 551 .041 474 0.28 893 31 68 49 70 4 641 160 7 36 23 151 174 1417 <													•					
157 170 3731 714 0.87 417 0.18 2178 40 1899 72 50 5 5038 607 16 44 23 158 171 1305 365 0.07 43 0.28 802 16 676 30 49 4 1135 283 21 35 23 159 172 2007 561 0.57 2.44 0.48 572 11 2.42 39 88 10 11439 1143 56 8.5 40 150 173 2122 551 0.41 474 0.26 913 31 648 49 70 4 641 160 7 3.6 2.3 151 174 174 375 0.6 4.45 0.24 857 16 714 22 52 4 1437 359 2.4 53 2.8 152 175 1492 416 0.77 7.28 0.28 420 54 196 88 87 5 885 173 11 33 2.1 153 176 1132 482 3.01 1506 0.42 940 2 709 9 38 4 1113 278 24 42 2.7 154 177 1511 557 0.91 3.95 0.36 459 11 241 45 86 6 6 20075 345 2.1 58 2.6 155 178 387 158 0.75 3.4 0.43 242 5 186 10 52 3 234 94 94 70 1436 205 13 53 34 157 180 1478 464 107 6.54 0.31 854 13 6.26 25 58 7 1436 205 13 6.3 34 158 177 180 1478 464 107 6.54 0.31 854 13 6.26 25 58 7 1436 205 13 6.3 34 159 182 1635 1451 2.49 9.83 0.89 808 6 156 27 91 9 7078 788 48 8 8 8 8 9 24 27 170 133 172 484 0.04 485 0.76 57 0.45 0.25 23 24 42 27 179 180 1478 464 107 6.54 0.31 854 13 6.26 25 58 7 1436 205 13 6.3 34 160 161 1774 455 0.39 2.85 0.28 1261 7 1113 12 38 7 1906 272 15 9 47 170 183 172 38 0.39 2.85 0.28 1261 7 1113 12 38 7 1906 272 15 9 47 170 183 172 38 0.02 316 0.21 907 18 799 31 41 41 41 42 484 121 8 3.5 20 173 184 1331 325 0.02 316 0.21 907 18 799 31 41 41 41 42 484 421 41 41 42 42 42 42										1001	21	40	4		321		3.8	
158 171 1325 355 0.07 43 0.28 802 16 676 30 49 4 1135 283 21 35 23 159 172 2007 961 0.57 244 0.48 572 11 242 39 88 10 11436 1143 56 8.5 40 150 173 2122 551 0.41 474 0.28 913 31 0.48 49 70 4 641 160 7 36 23 151 174 174 175 375 0.6 445 0.24 867 16 714 22 52 4 1437 339 24 53 28 151 174 174 175 375 0.6 445 0.24 867 16 714 22 52 4 1437 339 24 53 28 162 175 1402 416 0.077 728 0.28 420 54 196 88 87 5 866 173 11 33 21 153 176 1132 422 30 1 1506 0.42 40 0.2 709 9 3 38 4 1113 228 24 42 2.7 151 154 177 1611 587 0.91 3.96 0.36 469 11 241 46 86 6 6 2075 345 24 52 27 151 154 177 1611 587 0.91 3.96 0.36 469 11 241 46 88 6 6 2075 345 24 52 27 168 179 2025 373 0.88 77 0.18 975 68 761 113 68 179 2025 373 0.88 77 0.18 975 68 761 113 62 25 38 77 1436 2025 373 0.88 77 0.18 975 68 761 113 12 38 77 1436 2025 373 0.89 266 0.28 1261 7 1131 12 38 77 1436 2025 13 63 14 151 174 459 0.09 27 156 181 1774 459 0.09 27 156 0.28 1261 7 1131 12 38 77 100 142 1436 2025 13 63 1451 249 983 0.99 808 6 6 156 27 91 9 7078 788 48 8 8 8 6 0.0 170 132 1728 464 40 40 62 458 0.02 1261 7 1131 12 38 77 100 122 173 185 333 177 177 178 0.03 178 178 185 333 177 177 178 0.03 178 178 185 333 177 177 178 0.03 178 178 179 179 185 333 177 179 179 179 179 179 179 179 179 185 333 177 179 179 179 179 179 179 179 179 185 333 177 179 179 179 179 179 179 179 179 179													•					
179																		
160 173 2122 551 0.41 4.74 0.26 913 31 648 49 70 4 641 160 7 36 23 151 174 1471 373 0.6 4.45 0.24 567 16 714 22 52 4 1437 359 24 53 28 162 175 1492 416 0.77 728 0.28 420 54 196 88 87 5 865 173 11 33 21 163 176 1132 482 301 1506 0.42 940 2 709 9 38 4 1113 228 24 42 2.7 164 177 1611 557 .091 396 0.35 469 11 241 46 86 6 2075 345 21 58 26 155 178 307 <t< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></t<>																		
151 174 1471 375 406 445 024 887 15 714 22 52 4 1427 359 24 53 28 162 175 1492 416 0.77 728 0.28 420 54 196 88 87 5 86 173 11 33 21 163 176 1132 482 301 1506 042 940 2 709 9 38 4 1113 278 24 42 2.7 164 177 1611 587 0.91 396 0.36 469 11 241 48 86 6 6 2075 345 21 58 26 185 178 387 168 0.75 34 0.43 242 5 188 10 52 3 2 3 284 98 25 4 23 186 179 2025 373 0.88 7.7 0.18 97.5 68 761 113 63 4 164 411 20 5 5 32 167 180 1478 464 1.07 554 0.03 245 13 666 25 58 7 1436 205 13 63 34 186 181 1774 459 0.39 265 0.28 1261 7 1113 12 2 38 7 196 272 15 9 9 8 3 0.89 808 6 156 27 91 99 7078 788 48 8 8 6.0 170 183 1728 464 0.62 458 0.27 963 39 754 100 57 6 1064 177 10 42 27 171 184 1040 455 0.76 5.7 0.45 232 42 81 94 99 31 41 44 484 121 8 35 20 177 10 42 27 172 185 1351 286 0.02 316 0.21 90.7 18 79 31 41 44 484 121 8 35 20 177 10 42 27 173 186 333 177 1 17 7 36 0.99 259 8 177 10 5 17 10 4 2 27 174 187 174 187 1749 505 1.13 524 0.29 556 0.27 1021 5 89 3 3 48 9 249 276 13 5 20 177 177 19 177 178 189 209 47 179 505 1.13 524 0.29 556 0.29 670 19 517 34 62 11 3563 324 12 36 32 32 45 22 177 199 113 13 13 13 13 12 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13																		
162 175 1492 416 0.77 7.28 0.28 420 54 196 88 87 5 886 173 11 33 2.1 163 176 1132 482 3.01 1506 0.42 940 2 709 9 38 4 1113 276 24 4.2 2.7 154 177 1611 587 0.91 3.96 0.36 469 11 241 46 86 6 6 2075 345 2.1 58 26 155 178 387 168 0.75 3.4 0.43 242 5 186 10 52 3 294 96 25 4 2.3 167 180 1478 464 107 554 0.31 854 13 626 25 58 7 1436 205 13 63 34 168 181 1778 458 0.33 286 0.28 1261 7 1113 12 38<																24		
164 177 1611 587 091 396 036 469 11 241 46 86 6 2075 345 21 58 26 155 178 387 168 075 34 043 242 5 188 10 52 3 294 98 25 4 29 186 179 2025 373 0.83 77 018 975 68 761 113 63 4 164 4 11 20 5 5 2 2 1 157 180 1478 464 107 654 031 654 13 626 25 58 7 1436 205 13 63 34 166 181 1774 459 039 265 0.28 1261 7 1113 12 38 7 1906 272 15 9 47 189 182 1635 1451 249 983 0.99 808 6 156 27 91 99 100 57 6 1064 177 10 42 27 171 184 1040 465 0.76 57 045 232 42 81 84 99 47 182 1835 1351 288 0.02 316 0.21 907 18 799 31 41 14 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4			1492										~					
185 178 327 168 0.75 3.4 0.43 242 5 188 10 52 3 294 98 25 4 2.3 186 173 2025 373 0.88 77 0.18 975 68 761 113 63 4 1644 4ft 20 5 3.2 187 180 1478 484 107 654 0.31 854 13 626 25 58 7 1436 205 13 63 34 166 181 1774 459 0.39 2.86 0.28 1261 7 1113 12 38 7 1906 272 15 9 47 189 182 1635 1451 2.49 983 0.89 6 156 27 91 9 7078 788 48 8 6 170 183 163 464 4													.,					
168 179 2025 373 0.88 7.7 0.18 975 68 761 113 63 4 1644 411 20 5 32 167 180 1478 464 107 654 0.31 684 13 662 25 58 7 1436 205 13 63 34 1666 181 1774 455 0.33 266 0.28 1281 7 1113 12 38 7 1496 272 15 9 47 159 182 1635 1451 2.49 9.83 0.89 808 6 156 27 91 9 7078 788 48 8 8 6.0 170 183 1728 464 0.62 458 0.27 963 39 754 100 57 6 1004 177 10 42 27 171 184 1040 465 0.76 57 0.45 232 42 81 84 99 3 4 1629 407 39 2.5 20 172 185 1351 288 0.02 316 0.21 907 15 789 31 41 4 4 484 121 8 35 20 174 177 177 184 187 1779 505 133 524 0.28 558 27 337 41 81 81 82 5048 530 36 56 56 23 174 187 1749 505 133 524 0.28 558 27 337 41 81 81 82 5048 530 36 56 56 23 175 189 2019 471 0.08 349 0.23 150 0.23 150 0.23 150 0.23 150 0.23 150 0.23 150 0.23 150 0.23 150 0.23 150 0.23 150 0.23 150 0.23 150 0.24 150 0.25 150 0.													-					
187 180 1478 484 1 07 5 54 0 31 854 13 626 25 58 7 1436 205 13 6 3 3 4 166 181 1774 459 0 39 265 0.28 1261 7 1113 12 38 7 1906 272 15 9 47 189 182 1635 1451 2 49 983 0 89 808 6 156 27 91 9 7078 788 48 8 6,0 170 183 1728 464 0 62 458 0 27 963 39 754 100 57 6 1084 177 10 42 27 171 184 1040 455 -0.76 57 045 232 42 81 99 3 4 1629 407 39 2.5 20 172 185 1351																		
166 181 1774 458 0.39 2.65 0.28 1261 7 1113 12 38 7 1906 272 15 9 47 189 182 1635 1451 2.49 983 0.89 808 6 156 27 91 9 7078 788 48 8 6 170 183 1728 484 0.62 458 0.27 963 39 754 100 57 6 1004 177 10 42 27 171 184 1040 455 0.76 57 0.45 232 42 81 94 93 4 1629 407 39 2.5 20 172 185 1351 286 0.02 316 0.21 907 16 799 31 41 4 484 121 8 35 20 173 185 1351 286 0.02													•					
170 183 1728 464 062 458 027 963 39 754 100 57 6 1064 177 10 42 27 171 184 1040 465 0.76 6 7 045 232 42 81 84 99 4 1629 407 39 2.5 20 173 185 1351 288 002 316 021 907 18 799 31 4 1629 407 39 2.5 20 173 186 3.5 1351 28 002 316 021 907 18 799 31 41 4 4 484 121 8 3.5 20 173 186 3.5 177 1 17 7 36 039 259 8 177 12 50 4 398 99 28 48 26 174 187 1749 505 133 524 028 558 27 337 41 81 8 5046 630 36 56 23 175 189 2019 471 0.68 349 0.23 1256 17 1057 33 48 9 2499 276 13 5 30 176 191 1331 3.5 0.02 2.5 0.29 670 19 517 34 62 11 3.564 3.24 24 52 2.8 177 193 1283 351 1.83 856 0.27 1021 5 852 12 34 8 1223 152 11 54 32 178 194 1331 3.5 0.02 2.5 0.29 670 19 517 34 62 11 3.563 3.23 24 5.2 2.8 179 195 834 332 0.33 3.5 0.4 3.9 12 182 18 79 6 1036 172 2.0 46 2.2				45%	0.39	2 65	0.26	1261	7	1113	12	38	7	1906	272	15	9	
171 184 1040 465 .076 57 0.45 232 42 81 84 93 4 1629 407 39 2.5 20 172 185 1351 288 002 316 021 907 16 799 31 41 4 484 121 8 35 20 173 186 353 177 117 736 039 259 8 177 12 50 4 398 99 28 48 26 174 187 1749 505 .133 524 029 556 27 337 41 81 8 5 5046 650 38 56 23 175 189 2019 471 0.08 349 0.23 126 17 1057 33 48 9 2489 276 13 5 30 176 191 1331 385 .002 295 0.29 670 19 517 34 62 11 3564 324 24 52 28 177 193 1283 351 188 856 0.27 1021 5 852 12 34 8 1223 152 11 54 32 178 194 1331 385 .002 295 0.29 670 19 517 34 62 11 3563 323 24 52 28 179 195 834 332 .033 353 0.4 309 12 182 186 79 6 1036 172 20 46 22													•				-	
172 185 1351 288 0 0 2 3 16 0 21 907 18 799 31 41 4 484 121 8 35 20 173 186 353 177 1 17 7 36 0 39 259 8 177 12 50 4 398 99 28 48 26 174 187 1749 505 -1 33 5 24 0 29 556 27 337 41 81 8 5048 630 36 56 23 175 169 2019 471 0 08 349 0 23 1256 17 1057 33 48 9 2489 276 13 5 30 176 191 1331 385 -0 02 295 0 29 670 19 517 34 62 11 3564 324 24 52 28 177 193 1283 351 1 8 85 0 02 295 0 29 670 19 517 34 62 11 3564 324 24 52 28 178 194 1331 385 -0 02 295													-					
173 185 353 177 1 17 7 36 0 39 259 8 177 12 50 4 398 99 28 48 26 174 187 1749 505 -1 33 524 0 29 558 27 337 41 81 8 5046 530 36 56 23 175 189 2019 471 0 08 3 49 0 23 1256 17 1057 33 48 9 2489 276 13 5 30 176 191 1331 385 0 02 295 0 29 670 19 517 34 62 11 3564 324 24 52 28 177 193 1283 351 183 856 0 27 1021 5 852 12 34 8 1223 152 11 54 32 178 194 1331 385 0 02 295 0 29 670 19 517 34 62 11 3563 323 24 5 2 28 179 195 834 332 0 33 353 0 4 309 12 182 185 79 6 1036 172 20 46 22																		
174 187 1749 505 133 524 029 556 27 337 41 81 8 5046 630 36 56 23 175 189 2019 471 0.68 349 0.23 1256 17 1057 33 48 9 2489 276 13 5 30 176 191 1331 385 0.02 295 0.29 670 19 517 34 62 11 3564 324 24 52 28 177 193 1283 351 1.88 856 0.27 1021 5 852 12 34 8 1223 152 11 54 32 178 179 194 1331 385 0.02 295 0.29 670 19 517 34 62 11 3563 324 24 52 28 178 189 1331 385 0.02 295 0.29 670 19 517 34 62 11 3563 323 24 52 28 179 195 834 332 0.33 353 0.4 309 12 182 185 79 6 1036 172 20 46 22													i					
175 169 2019 471 0 08 3 49 0.23 1256 17 1057 33 48 9 2489 276 13 5 3 0 178 191 1331 385 .002 255 0 29 670 19 517 34 62 11 3564 324 24 52 28 177 193 1263 351 1 83 65 0.27 1021 5 852 12 34 8 1223 152 11 54 3 2 178 194 1331 385 .002 2 95 0 29 670 19 517 34 62 11 3563 323 152 11 54 3 2 178 194 1331 385 .002 2 95 0 29 670 19 517 34 62 11 3563 323 24 52 28 179 195 834 332 .033 3 53 0 4 309 12 182 16 79 6 1036 172 20 46 22													8					
177 193 1283 351 1 88 8 55 0 27 1021 5 852 12 34 8 1223 152 11 54 32 178 194 1331 385 0 02 2 95 0 29 6 70 19 517 34 62 11 3563 323 24 52 28 179 195 834 332 4 333 3 53 0 4 309 12 182 18 79 6 1036 172 20 46 22	175			471	0 08	3 49	0.23	1256	17	1057	33	48		2489	276	13	5	30
178 194 1331 385 002 295 029 670 19 517 34 62 11 3563 323 24 52 28 179 195 834 332 433 353 04 309 12 182 16 79 6 1036 172 20 46 22																		
179 195 854 332 433 353 04 309 12 182 16 79 6 1036 172 20 46 22													-					
													,					

Tabla A. 30 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Veracruz (Cont').

								ESTADO VE	RACRUZ								
	ESTACION	Ha (men)	Hip (mm)	Rp (mm) coef at m	Hip (men) coef curtosus	Kp (mm) coef vanación	Hp (mm) ter DEGIL	Tr (shos)	Hp (mm) más adversa	Tr (años)	Desviación % a la media para el año más crítico	duración (años) sequia más adversa	déficit acumulado en la seguia más (arga (mm)	intensidad sequia periodo mitti largo (mm/año)	% con respecto Hip media anual	Penodicioled enual inicio seguia	Duración promedio sequia (sños)
181	198	media anval 382	desv≭d 136	0 23	4 08	0.36	188	13	128	25	67	5	158	31	8	4	23
32	193	1033	334	-0.53	3 63	029	426	30	302	54	7t	3	738	246	23	33	18
183	200	2615	328	810	291	0 12	2223	8	2102	16	20	5	1244	248	9	4	30
184	251	1531	511	-0 97	5 4 4	0.33	333	75	99	146	94	3	1619	539	35	3	16
185	202	1210	473	-0.56	4 14	0.39	285	34	98	64	92	4	1419	354	29	5	28
188	203	951	334	031	4 12	0 35	547	12	434	17	55	1	517	517	54	25	10
167	27.4	2021	481	-0 16	3 48	0 24	1122	23	930	42	54	3	1244	414	20	3 1	17
158	205	1257	378	-0 92	5 12	0 29	429	56	280	110	78	3	1727	575	45	47	5.8
193	206	1552	397	-0 52	5 31	0 25	603	259	416	794	74	9	2411	267	17	6	13
190	207	1493	434 1080	0 49 -1 28	297 47	029 04	996 478	10 11	843 55	24 63	44 98	5 4	1185 2459	237 614	15 22	42 42	25 17
191 192	209 211	2699 961	224	-1 20 -0 19	38	023	598	18	497	93 34	49	Ä	766	191	19	31	19
193	212	745	185	033	3 13	025	482	15	405	32	46	4	788	197	26	4	2.5
194	213	1216	419	0.84	5 57	034	813	9	672	13	45	3	807	269	22	3.5	17
195	214	2699	503	0 29	3 73	0 19	1957	10	1747	15	36	5	2539	507	18	38	26
35	216	2214	935	2.44	13 06	0.42	1310	24	813	58	64	8	4107	513	23	53	36
197	219	2565	487	-0 65	4 57	0 19	1736	27	1569	48	39	3	1143	381	14	5	18
198	220	1092	475	-0 26	3 47	0 43	372	17	225	32	60	4	1344	336	30	45	23
199	221	1209	538	187	12 97	0 44	331	59	17	104	93	4	663	167	13	42	22
200	222	1421	352	0.91	4 77	0 25	:139	7	1026	13	28	4 7	815	203	14	13	23
201	22/3	2280 2272	810 1084	-0 62 0 89	3 83 9 97	035 048	670 1061	35 14	363 696	70 18	85 70	3	3339 2176	477 725	20 3†	6 3	28 25
202 203	224 22ê	1363	281	0.36	3 93	021	932	18	816	33	41	8	1663	207	15	85	47
204	223	1207	561	-0 35	35	046	288	18	54	33 32	96	5	3117	623	51	56	23
205	231	1447	539	-2 15	1136	037	306	1	126	1	92	š	204	68	4	7	20
206	241	987	347	-1 05	67	0.35	160	57	9	97	100	3	524	174	17	25	16
207	244	693	532	0.21	5 07	0.77	157	6	9	14	99	3	809	269	38	6	20
208	245	1215	472	975	661	039	397	20	201	27	84	3	470	156	12	33	15
209	255	519	409	-0 08	404	079	117	6	16	9	97	3	1193	397	76	4	20
210	255	1245	660	0.57	5 16	0.53	739	5	569	8	55	3	1359	453	36	2	20
211	267	787	375	-0.37	5 87	0 48 0 53	147 226	24	8 36	35	99 97	5 4	1197 855	239 213	30	6	30
212	261	1031 1578	550 493	0 02 0 51	3 19 3 8	031	1102	15 6	36 956	27 13	97 40	2	855 896	213 348	20 22	63 23	28 12
213 214	264 265	3627	1259	-09	6.43	035	1371	33	928	56	75	4	4354	1088	29 29	9	25
215	266	677	312	-071	4 99	046	123	19	2	28	100	2	752	376	55	3	15
215	267	1426	430	-1 08	7.69	03	391	56	194	B7	87	š	765	153	10	ă	18
217	268	861	318	-0.54	486	0 37	341	22 34	241	38	73	2	286	143	25	23	13
218	269	1270	448	0.72	7 02	0 35	472		305	53	76	Ž	1168	584	45	2.7	15
219	270	3996	969	-0 85	506	024	2423	12	2106	28	48	2	3077	1536	38	4	1.7
220	272	1521	716	132	809 735	0 47	264 1470	28	41 1087	47	98	1	1480	1480	97 85	23	1,0
221 222	273 274	3192 458	1372 231	-038 -121	978	0 43 0 49	126	11 2	60	17 2	66 88	1	2106 408	2105 408	65 67	25 25	10 10
223	275	1953	726	-1 43	946	037	737	2	516	3	74	2	1701	650	43	2.5	13
224	277	2855	1179	0 07	7 17	041	1503	16	1174	36	59	3	984	328	33	5	20
225	279	2854	1287	0.21	606	0.45	1505	10	1172	16	59	3	1314	438	33	Š	2.0
225	281	2946	1681	-0 93	4.47	0.57	452	37	1	54	100	2	5892	2946	33	3	13
277	<i>2</i> 82	2685	1180	0 63	10 85	0 44	1377	47	1008	156	63	4	514	128	3	5	25
223	283	3274	1603	-0 27	7 03	0 49	1320	15	873	32	74	1	2401	2401	73	25	10
229	285	314	355	0 97	7 31	0 39	524	12	398	17	57	4	931	232	25	35	20
230	267	2873	1205	0 32	5 12	0 42	1354	26	957	73	67	3	1623	607	21	35	20
231	288 289	2814	1549 1655	-0 18 0 66	8 (6 22	0 55 0 59	698 1350	34 9	448 27	56 17	85 100	2 3	2391 2157	1195 719	42. 25	5	13
232 233	269 290	2812 3165	1826	-04	6 22 7 36	0 42	1454	9 16	1092	1/ 30	100 66	3	2157 984	719 328	25 10	5 5	20 20
233	290	3590	2103	1 17	961	0 5 9	1879	8	1279	19	65	3	2329	320 176	10 21	5 5	20
235	292	3663	799	-0 33	376	022	2669	ĝ	2440	28	34	2	1959	979	26	25	13
236	293	929	289	-1 25	5 26	031	327	18	224	26	76	ē	1048	174	18	2	35
237	294	3140	1261	-1 54	6.89	04	495	8	28	49	100	1	3112	3112	99	25	10
233	295	1003	413	- 0 15	4 34	0 41	299	34	133	72	87	5	996	199	19	25	20
233	296	1999	719	-0 39	4 64	0 36	769	20	498	32	76	3	2069	689	34	33	18
243	297	989	364	0.38	4 75	0.37	484	23	344	50	66	5	1184	236	23	37	23

Tabla A. 30 Características de las sequias en las estaciones disponibles en el estado de Veracruz (Cont').

								ESTADO VE	KACRUZ		Desviscion % a la	duración (eños)	deficit ecumulado	intensidad sequia	% con respecto	Periodicided	Oureción
		Ha (mm)	Hp (mm)	HP (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)		Hp (mm)		media para el	\$4 QUIA	en ja segula más	periodo mas largo	Hp media enual	enual	promedio
~	ESTACION	med a anual	desv std	cost asm	esohus 1000	coef variation	107 DECIL	Tr (años)	más adversa	Tr (años)	año más critico	más adversa	targa (men)	(mm/año)		micio sequia	sequia (años)
241	298	3439	1258	-0 37	8 18	0.36	1848	31	1481	57	57	1	1958	1958	56	25	10
242	250	712	229	0.83	6 16	0 32	476	8	393	16	44	4	516	129	18	25	20
243	309	2393	1045	-1	9 31	0.5	567	62	284	91	87	1	1808	1808	86	2.5	10
244	302	1775	350	-0.54	4 76	0.2	1299	11	1198	16	33	2	936	468	26	6	20
245 246	304	£52	363	-0.63 0.98	4 94 8 45	0 43 0 45	327 558	12	225 275	18 229	74 82	2 2	882 1585	441 792	51 53	ງ 25	1.3 1.4
245 247	306 307	1469 879	652 505	-0 98 -0 27	3 93	0 45	506 197	88 14	215 35	23	97	2	847	792 423	53 48	25 28	1.4
248	311	1743	628	-171	96	0.36	558	5	369	7	79	2	1418	709	40	6	2.0
249	312	2714	1223	-1 07	7 18	0.45	845	13	490	21	82	2	3117	1558	57	4	15
250	313	1704	720	-0.36	61	0.42	753	12	540	22	69	2	204	102	5	25	1,3
251	314	1450	354	-0 35	86	0 24	1025	14	920	23	38	3	720	240	16	5	20
252	317	1114	384	-0.68	8 52	0 34	591	21	483	40	57	2	12	6	0	2	13
253	318	3691	1626	-1 97	12 02	0 44	738	4	229	4	94	1	3462	3452	93	6	10
254	319	947	341	1 39	1061	0.36	711	4	615	9	36	2	415	207	21	4	20
255	321	1429	466	-1 32	10 55	0 33	720	2	585	12	60	2	926	463	32	3	1.5
255	322	911	442	-071	5 74	0 48	198	16	31	25	97	3	911	303	33	6	2.3
257	323	2137	1297	-0.81	9 51	0.61	564	9	245	28	89	1	1692	1892	88	2	10
256	324	1030	724	0.47	5 82	0.7	397	3	194	18	82	3	2059	686	66	3	30
259	325	671	360	T 48	10 79	0 54	460	3	363	5	46	3	462	154	22	4	20
269	327	2321	1023	-0.31	4 41	0 44	663	39	301	B5	88	3	430	143	6	33	16
261 262	328 329	1636 843	483 516	-0 65 0 66	7 08	0 29 0 61	1004	15	874 42	29 16	47 96	2	919 1121	459	28	5	15
263	330	1850	1011	-0 94	5 57 8 53	054	<i>227</i> 439	12 12	42 157	19	92	3 2	1783	373 891	44 47	4	2.7
264	331	1268	408	-0 55	491	0 32	439 534	12 21	389	30	92 70	2 5	1551	891 3 1 0	47 24	5 7	15 35
265	332	1284	307	1.2	4 73	0 24	1089	4	995	8	23	3	597	199	15	37	25
266	335	1594	848	-0.72	4 43	053	429	11	188	17	89 89	5	2925	585	36	5	50 50
267	336	2588	1097	-0.79	7 51	0 42	683	25	298	36	89	3	3054	10.18	39	4	30
265	337	1525	511	-1 68	10 55	033	404	30	192	42	88	5	1564	312	20	3	23
269	338	1102	405	-102	6 37	0.37	343	17	187	24	64	2	104	52	4	28	14
270	339	750	326	0.58	4 47	0.43	211	17	101	28	87	1	649	649	86	28	10
271	342	1493	603	-1 52	6 88	04	300	17	92	34	94	1	1402	1402	93	33	10
272	344	1923	1124	-11	10 28	0.58	464	62	204	91	90	1	1719	1719	89	4	10
273	345	960	315	1 58	14 €7	0 33	736	4	652	9	33	2	336	168	17	3	20
274	346	891	291	-9 15	11 68	0.33	562	4	482	3	46	2	492	246	27	2	15
275	347	972	337	0 43	12 93	0.35	624	12	529	18	46	2	451	225	23	3	20
276	348	1470	945	-03	8 38	0 64	471	12	237	22	84	2	1902	951	64	2	20
277	351	1031	316	-168	994	0.31	439	25	336	97	68	3	769	256	24	4	2.0
278 279	352 353	904 847	284 449	-0 49 -0 03	7 28	031 053	541	14	464 122	24 14	49 86	3	471 622	157	17	4	20
280	355	1170	490	-13	5 39 7 67	0 42	269 272	11 25	107	97	91	3 3	1	207 0	24	5	25
281	358	1115	685	-: 3 01	6 04	0 4 2 0 6 1	272 261	25 12	38	21	91 97	3	1967	655	0	5 4	25
262	359	749	161	0.48	594	021	604	6	563	12	25	4	380	95	58 12	4	25 40
283	361	807	333	-065	806	041	243	18	119	24	86	2	723	361	12 44	2.3	13
284	362	725	481	0 17	4 57	0.66	216	6	74	17	90	2	830	415	57	2.5	13
285	363	1198	396	05	5 68	033	744	18	620	45	49	3	605	201	16	3	20
286	364	641	363	-0 21	4 52	0.57	140	12	32	19	96	4	970	242	37	2.5	2.0
287	365	1258	8,19	-0.39	3 85	0.65	268	7	32	13	98	1	1225	1225	97	27	10
288	366	296	86	0 27	8 84	0 29	188	13	159	16	47	4	177	44	14	2	25
289	367	1662	280	1 44	8 56	0 26	870	5	789	15	26	4	613	153	14	2	25
290	368	742	357	0.4	5 03	0 48	419	6	322	15	67	4	1040	260	35	4	4.0
291	370	554	157	03	7 46	0 28	371	13	321	16	43	4	413	103	18	4	4.0
292	381	1371	1244	-0 03	37	0 91	319	2	26	‡ 0	99	2	2504	1252	91	5	15
	PROMEDIO	1535	527	-0.21	5.02	Ø 35	676	27	469	54	70	4	1548	430	26	4	2

Tabla A. 30 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Veracruz (Cont').

								ESTADO YUG			Desyración % 4 la media para el	duración (años) segula	deficit seumuisco en la seguia más	intensidad sequit periodo más largo	% con respecto Hp media anual	Perodicidad anual	Duración
		Hp (mir)	Hp (mrti)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm) coef varusción	Hip (m/rr) ter DEC/L	Tr (años)	Hp (mm) màs adverse	Tr (ahos)	año más cribco	MAS BOYERS	larga (mm)	(mmisho)		Histo sequis	eequia (eños) 35
7	ESTATION	med a arrual	605Y 584 129	-0 67	poet curtosis 5.13	0.13	707	55	650	112	36	7	300	42	2	57 48	27
1	3	1004 1099	192	1 13	€ 93	0 17	868	10	774	21	30	6	139	23 176	28	3	20
2	,	622	205	073	4.86	0 33	400	11	327	18	48	3	528 823	274	27	43	23
ì	5	1001	182	-0 43	3 26	0.18	692	25	629	51	38	3	412	206	39	23	14
	?	527	157	-0 43	2 44	031	275	12	221	20	59 30	, 4	622	155	13	33	21
8	8	1142	165	-0 05	2 93	0 14	869	35	807 747	57 17	31	5	1088	217	20	57	30
7	9	1070	206	0 37	421	0 19	828	10	309	39	52	5	947	189	29	38	19
٤	10	642	180	-0.35	3 19 11 53	0 28 σ 26	372 798	21 23	524	74	49	7	1284	183	15	53	36
9	11	1215	311	2 07	3 93	0.36	182	23	83	37	88	3	779	259	37	33	1 4 2 0
10	12	683	249	-0 82 -0 32	311	0.15	632	9	780	13	26	4	701	175	16	33	50
11	13	1047 944	161 207	-0 46	3 43	0 22	553	25	467	48	51	В	1002	125	13 13	95 6	25
12 13	14 15	1010	278	0.64	33	027	679	13	578	29	43	5	845	135 252	30	38	24
14	16	817	317	-0 62	5 16	0.39	137	14	2	21	100	6	1517 1356	339	34	34	23
15	17	996	307	30.0	3 50	031	533	17	407	33	60	8	1235	154	15	43	3 4
15	18	1011	243	-0 93	5 77	024	416	36	306	58	70 51	5	1033	206	20	5	30
17	20	982	268	0.57	4 28	0 27	602	12	490 368	22 47	57	3	538	179	21	46	23
15	21	845	226	-0 19	2 77	0 27 0 15	452 738	24 16	668	35	37	4	475	118	11	4	20
16	22	1044	155	-0 23 0 43	4 11 4 52	0.34	314	11	222	16	65	4	378	94	15	33	16
20	24	624	210 247	0.78	4 44	021	952	7	878	14	26	4	460	115	9	25	23 20
21	25 27	1173 999	196	-0 19	3 27	02	695	17	625	30	38	4	576	144	14	35 3	15
23 23	28	1167	312	-09	н	027	768	9	689	15	41	2	570 528	285 105	24 19	4	25
23	29	544	202	0.72	4 48	0 37	340	7	257	14	53	5	752	188	16	38	23
25	30	1163	212	0	2 58	0 18	885	12	813	31	3 t 67	6	829	138	25	46	25
76	31	552	206	0 44	4 12	0 37	273	12	185 567	21 35	36	5	614	162	15	55	26
27	32	1033	881	-041	237	0.18	729	18 13	698 698	24	34	ě	892	223	21	6	30
38	33	1043	198	£ 13	265 369	0 19 0 23	767 765	17	667	30	46	5	687	137	11	4	37
25	34	1183	275	0 09 -0 27	401	0 22	558	40	462	86	54	5	1378	275	27	38	21
30	35	1001	219 242	0 46	46	0 23	606	30	499	64	53	5	897	179	17	58	36 27
31 32	37 38	928	237	-0 24	2 88	0 25	617	8	538	20	43	3	770	256	27	5.5 8.5	43
33	33	1172	461	0 25	38	0 39	569	10	382	18	68	9	2635 1065	292 213	24 30	4	23
34	40	708	203	-0 31	3 33	0 29	337	19	257	31	64	5 4	944	236	20	43	28
35	42	1129	279	0 26	3 64	0 25	824	8	731	16	36 36	5	333	66	6	4.4	28
36	44	954	169	20 O	3 06	0 18	681	20	617 651	38 45	46	6	428	71	5	47	26
37	45	1184	255	0.09	3 69	021	763 720	22 16	651	24	32	2	420	210	21	3	18
35	51	955	202	0.63	4 59 5 5	0 21 0 17	1028	4	964	8	19	4	531	132	11	4.5	25
33	54	1179 989	202 224	092 03	4 15	0 23	763	6	696	12	30	2	466	233	23	25	17
40	56 59	1028	210	-0 41	5 27	02	732	11	665	15	36	6	693	115	t1	8	35 35
41 42	53 60	1020	140	031	878	0 13	904	8	854	13	22	6	433	72	5 18	4	20
43	61	1044	313	-0 52	5.5	03	607	6	504	21	52	3	595 491	198 163	14	36	20
4	62	1162	154	-0 33	45	0 13	963	5	916	20	22 22	3	544	161	16	35	20
45	63	1065	218	1.18	866	0.5	907	4	840	14	34	3	470	156	14	35	20
45	64	1106	257	0 37	467	0 23	812	18	730 576	23 106	28	3	251	83	10	5	25
47	65	795	99	-1 63	9 97	0 12	609 732	1 12	690	45	22	4	264	66	7	6	25
48	66	876	127	071 -031	9 04 5 97	0 14 0 18	752 758	24	706	36	32	3	509	169	16	4	20
49	68	1036 930	189 451	-0 27	473	048	370	11	240	17	75	4	1383	345	37	4	40
50	63 71	930 804	281	067	5 39	035	496	17	413	41	49	6	858	143	17	8	60 17
51 52	72	963	373	091	696	0 39	647	12	532	26	45	2	437	218	22 B	35 4	40
53	73	1033	171	-024	8 84	0 16	823	13	772	23	26	4	344 741	86 173	1 6	5	t
~~	PROMEDIO		228	0.06	4 79	0.24	\$48	16	563	33	44	•	141	114		-	-

Tabla A.31 Características de las sequías en las estaciones disponibles en el estado de Yucatán.

								ESTADO ZA	CATEGAS								
		Hp (~~~)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm)	Hp (mm) ter DECil.	Tr (uAos)	Hip (mm) maa adversa	Tr (eňos)	Desviación % a la medua para el año más critico	duración (Años) segula más adversa	deficit acumulado en la seguia más larga (mm)	intensidad sequia periodo más largo (mm/año)	% con respecto Hp media anual	Periodicidad anual inicio seguia	Duración promedio seguia (eños)
-	ESTACION	media anuali 240	desvistd 161	coet esim 0.83	coef curtosus 3 8	coef vahación 0.67	90	7	32	17	87	9	862	95	39	3	28
2	2	400	178	0 33	3 23	0.44	81	27	12	47	97	4	652	163	40	4	17
4	3	426	142	0 17	3 41	0.35	183	21	124	46	70	6	566	94	23	5	30
Ĭ.	ě	350	221	1 45	79	0.63	155	23	71	52	60	2	385	194	55	25	16
5	5	404	123	0.34	5 42	03	243	11	194	15	52	5	208	41	10	25	22
6	6	362	103	-0 19	2 72	0 28	220	11	184	18	50	2	227	113	35	31	14
7	7	341	105	-0 14	27	0.31	196	11	162	21	53	4	433	108	31	38	20
8	9	488	150	-0.34	₹ 39	031	320	10	281	15	43	3	235	76	15	4	20
9	10	363	204	1 36	7 44	0 56	142	12	50	32	87	5	428	<i>6</i> 5	23	3.8 4.6	20
10	13	323	185	1 33	5 82	0.28	146	8	64	18	81 58	5 8	443 748	88 93	27 20	38	32 27
11	12	454	163	0 33	3 22	036 03	253	11 26	191	22 44	56 64	4	702	175	32	35	18
12	13	531	157 106	-0.83	4 53 7	039	158 90	26 13	86 59	25	78	2	317	135	50	5	15
13 14	14 15	268 316	120	137 -004	3 44	0.38	100	26	59 51	20 51	84	4	295	73	23	3 4	22
15	15	565	158	-039	34	0 28	222	40	155	68	73	7	868	124	21	32	25
.6	17	504	241	-011	4 16	04	196	13	83	22	67	4	793	198	32	4	1 9
17	18	844	1089	235	824	129	467	2	63	29	93	24	10624	442	5 2	24	24 6
18	19	716	172	-142	7 76	0 24	210	49	124	75	83	6	743	123	17	36	24
19	20	362	138	0 23	3 07	0 38	156	14	101	26	73	4	586	146	40	5	28
20	21	426	167	0	274	0.39	184	16	127	31	71	5	647	129	30	3	20
21	23	442	235	2 22	11 96	0 53	281	5	197	10	56	4	155	38	8	4	23
22	24	330	109	-0 37	4 28	0 33	115	35	69	72	80	6	609	101	30	43	20
23	26	335	215	0.7	3 89	0.64	146	4	69	10	80	3 6	545	181 179	54 38	34 37	15 23
24	27	452	444	3 87	22 27	0 96 0 42	252 84	5 16	1	1 9 31	100 95	3	1074 519	206	36 54	31	15
25 ~~	28	375	159 150	-0.54 1.31	3 65 6 78	02	363	23	22 301	69	59	5	669	133	18	4	22
26 27	29 30	729 584	178	094	631	03	366	10	278	19	53	6	829	138	23	43	26
28	32	1087	1193	451	26.6	11	851	2	186	14	83	10	4008	400	36	6	44
29	33	452	285	2 63	14 44	0 62	235	19	81	30	63	10	1252	125	27	5	28
30	34	488	133	061	4 55	0 27	329	10	275	20	44	4	423	105	21	3.5	5.5
31	36	524	604	4 55	27 02	1 15	491	2	151	10	70	5	1122	224	42	37	27
32	37	658	165	-0 26	391	0 28	287	33	207	56	69	5	712	142	21	42	21
33	38	339	174	02	296	0.51	88	16	22	32	94	6	1041	173	51	43	3.5
34	39	663	208	-0 45	3 78	031	255	43	167	69	75	5 2	632	126	19	5	25
35	40	252	107	0 41	3 75	0.42	119	9	76	14	70	7	279	139 144	55 43	28 83	14 35
36	41	330	177 163	0 26	2 74 3 39	0.54 0.33	129 201	7 22	66 137	15 38	80 73	4	1011 750	187	38	33	15
37 38	42 43	490	169	-0.55	3 72	0.33	118	12	51	20 20	73 86	- 1	281	70	19	44	22
39	45	363 263	159	0 36 -0 41	4 68	0 59	51	15	1	31	100	5	550	110	40	3	30
40	45	449	133	017	3 19	031	208	21	157	39	66	3	43	14	3	3 4	18
45	49	350	103	-0 11	3 38	0 29	164	26	121	52	66	4	266	66	18	35	24
42	50	258	148	0 15	2 51	0.57	57	14	8	30	97	6	631	105	40	4	20
43	51	359	177	-0.05	3 17	0.49	128	10	66	18	82	3	399	133	37	3	14
44	52	335	197	0 31	2 83	0.59	111	7	38	13	89	4	512	128	38	4.4	23
45	53	532	213	0.98	668	04	336	7	269	15	50	4	597	149	28	6	25
46	55	516	122	-0 14	7 65	024	369	14	334	20	36	2	241	120	23 12	3 23	15
47	56	967	148	06	472	01\$	830	6	788	11	19 100	- 1	236 639	118 639	99	23	13 10
48	57	640	465	0 19	478	073	139	8 6	1 205	10 B	43	3	586	195	38	4	20
49 50	58 61	511 295	175 145	-0 22 -1 32	3 33 10 22	034 049	337 75	14	295 34	20	89	3	311	103	34	3	30
50 51	62	1138	212	0.32	456	0 19	926	9	864	21	25	3	207	69	6	3	25
52	63	458	125	0.09	378	0 27	341	6	308	8	33	Ă	419	104	22	4	40
53	65	527	273	-0.51	5 66	052	183	4	99	20	82	2	790	395	74	2	15
54	67	641	172	-1 19	4 86	027	252	51	185	92	72	4	694	173	26	37	19
55	68	633	445	3 27	12 28	0 69	439	4	213	15	67	6	1199	199	31	5	34
56	69	262	120	0.03	4 09	0.46	81	25	33	38	88	3	408	136	51	35	20
57	70	733	231	-1 44	6 38	031	157	51	58	84	93	4	730	182	24	4	21
58	71	404	176	13	6 09	0.44	238	7	161	13	61	6	157	26	6	37	27
59	72	412	200	2 03	11 77	0 49	215	8	106	18	75	4	624	156	37	37	21
60	73	433	285	2 58	14 17	0.68	210	9	54	21	88	11	1692	153	35	68	36

Tabla A.32 Características de las sequías en las estaciones disponibles del estado de Zacatecas.

									NAS COUNTRY	CATECAS							mm_1a_a	0
Fig.			Нр (теп)			Hp (mm)	Hp (mm)					media para el	sequia	en la sequia más	periodo más largo		ancei	Promedio
17													más advérsa			8		
1.5													3			16		
24													•			53	25	13
S						-				40		87	8	624	104		24	
Fig. Property				200	0.46	32		426	6									
	66	86								-			•				-	
69 88 89 147 01 85 842 191 195 113 15 113 12 22 68 3 360 100 270 27 2 2 70 100 100 100 100 100 100 100 100 100	-	-																
Second Corp. Property Pro													•					
1													-					_
												66	4	564	141			2.0
Yes				121	0.39	6 27	0 48	69	23				3					
15	73	93											3					
177 95 95 957 154 0.19 3.96 0.45 3.96 14 41 23 18 3 337 112 33 3 18 18 177 77 77 77 510 255 0.55 0.55 3.85 65 89 22 1 31 100 2 478 239 46 3 3 3 18 3 3 78 98 445 100 -0.1 413 0.22 278 26 240 51 47 5 79 15 3 35 33 3 18 3 3 3 18 3 3 3 3 18 3 3 3 3 3 3 3 3 3													4		-		-	
177							-						•					
178													•					
19		•											-					
80 100 450 134 0.27 3.49 0.28 278 16 231 25 52 4 674 188 35 55 23 23 24 25 24 24 24 25 25 25													3		116		33	18
19				134			0.28	278	16				4					
83 103 597 147 0 24 3 364 0 28 358 10 311 19 41 4 487 121 22 37 20 38 36	81	101									-		4					
84 102 541 140 0.23 507 0.24 340 330 288 64 51 5 648 128 22 9 355 55 65 541 14 30 4 488 122 20 4 4 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 4										-		-						
Section Sect													•					
105													-					
Property						-							•				25	
68 102 437 127 041 57 03 202 4 213 14 51 4 459 114 26 33 20 50 100 294 106 0.9 627 0.35 139 14 109 25 63 2 267 133 45 3 15 91 111 50 148 .09 223 .02 33 .02 138 .01 .03					_					45		85	4	323	80	27	4	20
110 24 106 0 0 6 27 0 38 139 14 109 25 63 2 287 133 45 3 15 91 111 500 148 0 07 283 0 07 348 117 305 48 44 5 548 109 20 111 30 20 111 30 20 112 705 233 0 07 6 15 0 052 131 44 70 455 20 60 3 486 162 22 3 7 15 33 113 555 280 057 6 15 0 052 131 44 70 85 97 4 704 175 32 3 2 3 27 55 41 4 385 374 281 1374 097 287 2 152 6 6 61 10 1346 134 34 10 10 100 55 117 57 130 0 39 476 0 23 394 14 351 27 37 4 2 546 66 11 10 1346 134 34 10 10 100 97 187 188 32 188 188 188 188 188 188 188 188 188 18				127	0 41	57	03	262	4				•					
91 111 500 148 -002 283 027 346 17 305 48 44 5 5 546 109 20 11 30 99 112 705 233 054 372 033 357 10 285 20 60 3 3 466 162 22 37 15 32 3 27 34 114 355 280 057 616 052 131 44 70 65 97 4 704 1176 32 3 27 3 27 34 114 385 374 281 1374 097 287 2 152 6 6 61 10 1346 134 34 10 150 55 64 117 557 130 033 284 10 236 15 54 2 546 273 53 4 177 56 117 57 130 033 476 023 384 14 351 27 37 4 264 66 11 10 1346 134 34 10 150 150 150 150 150 150 150 150 150	83	109	473	132	0 41	3 67	0.28		12				•					
92 1172 766 233 0.64 372 0.33 357 10 285 20 60 3 466 162 22 37 15 93 113 535 280 0.57 6.15 0.52 131 44 120 85 97 4 1704 176 32 3 27 94 114 385 374 281 1374 0.97 287 2 152 6 61 10 1346 134 34 10 100 95 115 511 171 0.67 403 0.33 284 10 236 15 54 2 546 273 53 4 17 96 117 557 130 0.39 476 0.23 334 14 351 27 37 4 264 66 111 34 66 114 17 97 118 334 108 0.68 481 0.32 173 1.3 13 13 27 98 119 345 144 0.24 375 0.42 169 11 128 19 64 3 470 1166 45 0.5 25 98 120 255 179 0.55 319 0.7 80 6 43 18 84 3 141 147 57 7 3 30 100 121 256 124 0.24 227 0.42 147 7 117 10 61 3 3 441 1147 57 7 3 30 101 122 411 189 187 10 0.46 272 10 204 24 51 4 51 4 233 73 14 4 23 17 17 2 20 102 123 386 171 0.14 338 0.43 211 4 181 14 187 57 7 3 0.10 103 124 406 140 0.71 3.86 0.34 211 4 181 184 60 3 3 552 189 133 0.66 25 20 14 3 3 3 3 4 3 4 4 1 17 105 127 37 386 147 -1.23 664 0.23 374 3.8 23 8 245 22 40 3 3 176 58 14 3 25 105 127 37 3 17 2 20 105 127 386 140 0.71 3.86 0.34 211 4 181 184 60 3 3 552 180 180 180 187 1 0.0 46 272 10 204 224 51 4 20 20 50 114 3 3 4 25 104 125 551 147 -1.23 664 0.23 374 36 325 69 51 3 3 480 160 22 4 45 17 106 127 279 143 0.73 535 0.51 173 3 6 4 25 20 20 10 84 4 4 4 22 20 90 104 25 4 4 5 17 106 132 416 147 0.77 3.5 535 0.51 173 3 6 4 27 79 10 84 4 4 42 110 50 50 6 3 0.17 7 3 5 10 10 10 12 12 12 13 13 0.73 5.35 0.51 173 3 6 4 27 79 10 84 4 4 42 110 50 50 6 3 0.17 7 3 5 10 10 10 12 12 12 12 13 13 0.73 5.35 0.51 173 17 2 2 20 173 17 2 2 20 173 17 2 2 20 173 17 17 2 2 20 173 17 17 17 17 17 17 17 17 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18													-					
\$\frac{93}{93}\$ \frac{113}{113}\$ \frac{535}{535}\$ \frac{280}{280}\$ \text{0.577}\$ \text{6.15}\$ \text{0.52}\$ \text{131}\$ \text{4.4}\$ \text{70} \text{85}\$ \text{97}\$ \text{4.704}\$ \text{176}\$ \text{32}\$ \text{334}\$ \text{10}\$ \text{100}\$ \text{85}\$ \text{11}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{100}\$ \text{100}\$ \text{100}\$ \text{100}\$ \text{100}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{100}\$ \text{100}\$ \text{100}\$ \text{100}\$ \text{100}\$ \text{100}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \text{11}\$ \text{100}\$ \qua													•					
94 114 365 374 281 1374 097 287 2 152 6 61 10 1346 134 34 10 100 95 115 511 171 -047 403 033 284 10 286 15 54 2 546 273 53 53 4 17 96 117 557 130 0.39 476 0.23 394 414 351 27 37 4 264 66 11 6 30 97 118 334 108 -046 481 0.32 173 13 138 27 59 3 363 121 36 45 6 20 98 119 365 144 -0.24 375 0.42 169 11 128 19 64 3 441 147 57 7 30 98 119 365 144 -0.24 277 0.42 147 7 117 10 61 3 431 143 48 45 6 6 101 122 411 189 187 10 0.66 272 10 204 24 51 4 283 73 17 2 20 102 123 396 171 0.14 3.38 0.43 211 4 161 14 60 3 542 180 45 45 45 17 103 124 406 140 0.71 3.66 0.04 283 8 245 22 40 3 3 480 160 24 45 17 105 127 279 143 0.73 5.53 0.61 173 37 10 84 27 78 4 442 110 50 6 30 107 129 402 108 0.3 3.3 0.16 252 0.51 71 71 71 71 71 71 71																		
65 116 511 171 -067 403 033 224 10 236 15 54 2 546 273 53 4 17 96 117 557 130 039 476 023 384 14 351 27 37 4 224 66 11 6 30 93 173 130 032 27 59 3 383 121 36 45 6 20 98 19 346 144 024 375 042 169 11 128 19 64 3 470 156 45 6 25 98 120 255 179 055 379 07 042 147 7 117 10 61 3 441 147 57 7 30 100 121 286 124 024 277 042 147 7 117 10 61 3 431																		
96 117 557 130 0 39 476 0 23 384 14 361 27 37 4 264 66 11 6 30 97 118 334 108 4 96 4 91 0 32 173 13 138 27 59 3 363 121 36 45 6 25 98 119 346 144 -0.24 375 0 42 169 11 128 19 64 3 470 156 45 6 25 99 120 256 179 0.65 3.79 0.7 98 6 43 18 84 3 441 147 57 7 30 100 121 286 124 -0.24 277 0.42 147 7 117 10 61 3 441 147 57 7 30 101 122 411									_	236	15	54	2	546	273	53	4	17
98 119 346 144 -0.24 375 042 169 11 128 19 64 3 470 156 45 6 25 99 120 255 179 055 379 07 98 6 43 18 84 3 441 147 57 7 30 100 121 256 124 0.24 277 0.42 147 7 117 10 61 3 3 431 143 48 4 17 101 122 411 189 187 10 0.66 272 10 204 24 51 4 290 73 17 17 2 20 102 123 356 171 -0.14 338 0.43 211 4 151 14 60 3 5 542 180 45 4 17 103 124 406 140 0.71 3.86 0.34 281 8 245 22 40 3 3 176 58 14 3 25 104 125 851 147 -123 664 0.23 374 36 325 89 51 3 480 160 24 45 17 105 127 279 143 0.73 535 0.51 171 7 7 37 10 84 4 442 110 50 6 3 165 17 106 127 279 143 0.73 535 0.51 171 7 37 10 84 4 4 442 110 50 6 3 165 17 107 129 402 108 0 365 0.77 514 0.36 286 5 222 8 57 3 518 172 33 45 17 109 131 324 157 0.19 302 0.48 188 5 123 22 8 57 3 518 172 33 45 17 109 131 324 157 0.19 302 0.48 188 5 123 22 8 57 3 518 172 33 45 17 105 132 466 141 0.17 317 0.34 246 9 207 14 51 4 51 4 51 4 51 4 51 5 58 124 30 5 5 35 110 132 446 141 0.17 317 0.34 246 9 207 14 51 4 51 4 51 4 51 5 58 124 30 5 5 35 111 133 435 175 0.54 609 0.43 107 33 46 64 89 4 4 498 124 30 5 5 25 11 11 135 645 125 0.17 4.05 0.18 49 0.16 515 10 488 16 62 2 3 169 56 9 3 1 13 13 13 13 13 13 13 14 157 0.				130	0.39	4 76	0 23	394	54			•					-	
99 120 255 179 065 379 07 98 6 43 18 84 3 441 147 57 7 30 100 121 286 124 0.24 277 0.42 147 7 117 10 61 3 431 443 448 4 17 101 122 411 189 187 10 0.46 272 10 204 24 51 4 293 73 17 2 20 102 123 386 171 0.14 338 0.43 211 4 181 14 60 3 5 542 180 45 4 17 103 124 406 140 0.71 386 0.34 283 8 245 22 40 3 176 58 114 3 25 114 1 3 25 114 1 3 3 4 8 1 4 5 1 7 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	97											• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	-					
100 121 286 124 4024 277 042 147 7 117 10 61 3 431 443 48 4 17 101 122 411 189 187 10 0 46 272 10 204 24 51 4 293 73 17 2 20 102 123 396 171 014 338 043 211 4 181 114 60 3 3 542 180 45 4 17 103 124 406 140 071 386 034 283 8 245 22 40 3 176 58 14 3 25 104 125 651 147 -123 664 023 374 36 325 69 51 3 480 180 180 24 45 17 105 127 279 143 073 535 051 113 13 84 27 78 4 200 50 17 7 35 107 129 402 108 0 3 512 186 037 514 036 286 5 222 8 57 3 518 171 0 104 25 4 15 109 132 416 141 0 17 317 034 246 9 207 14 51 4 51 4 596 133 508 169 52 8 25 110 132 416 141 0 17 317 034 246 9 207 14 51 4 598 133 405 175 059 180 180 180 180 180 180 180 180 180 180													-				•	
101 122 411 188 187 190 046 272 10 204 24 51 4 293 73 17 2 20 102 123 386 171 0.14 33.8 0.43 211 4 181 14 60 3 542 180 45 4 17 103 124 406 140 071 3.86 0.34 283 8 245 22 40 3 176 58 14 3 25 14 1 3 25 14 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1													-					
102 123 356 171 -014 338 045 211 4 151 14 60 3 542 180 45 4 17 103 124 406 140 011 386 034 283 8 245 22 40 3 176 58 14 3 25 104 125 651 147 -123 664 023 374 36 325 69 61 3 480 169 24 45 17 105 126 219 133 -0.16 252 051 71 7 37 10 84 4 42 110 50 6 30 106 127 279 143 073 535 051 113 13 84 27 78 4 200 50 17 7 35 107 129 402 108 0 363 027 270 11 237 19 42 2 2 209 104 25 4 15 108 130 512 186 037 514 036 286 5 222 8 5 57 3 518 172 33 45 17 109 131 324 157 019 332 048 168 5 123 22 63 3 568 169 52 6 8 11 109 131 324 157 019 352 048 168 5 123 22 63 3 568 169 52 6 8 11 110 132 416 141 -017 317 034 246 9 207 14 51 4 51 4 536 134 32 2 6 3 15 111 133 405 175 454 609 043 107 33 46 64 68 69 4 4 498 124 30 5 2 5 25 111 133 405 175 454 609 043 107 33 46 64 68 69 4 4 498 124 30 5 3 35 112 135 646 125 -0.17 405 019 490 17 455 48 30 2 2 189 79 12 3 13 136 621 97 04 489 016 515 10 488 18 22 3 169 56 9 3 20 114 137 346 102 113 656 028 277 3 247 11 29 2 189 84 24 3 17 115 138 520 129 003 542 025 383 17 345 48 34 2 2 189 84 18 3 17 115 138 520 129 003 542 025 383 17 345 48 34 2 2 189 84 18 3 2 3 166 140 686 163 037 457 027 474 10 420 24 37 2 403 204 30 30 3 2 20													,					
103										161		60	3	542	180	45	4	17
105 126 219 133 0.16 252 0.51 71 7 37 10 84 4 442 110 50 6 30 106 127 279 143 0.73 5.35 0.51 113 13 84 27 78 4 200 50 177 7 35 107 129 402 108 0 363 0.27 270 11 237 19 42 2 2 209 104 25 4 15 168 130 512 186 0.37 514 0.36 286 5 222 8 57 3 518 172 33 45 17 109 131 324 157 0.19 3.32 0.48 168 5 123 22 63 3 508 169 52 8 25 110 132 416 141 0.17 3.17 0.34 246 9 207 14 51 4 536 134 32 52 5 25 111 133 405 176 0.54 6.09 0.43 107 33 46 64 89 4 498 124 30 5 35 112 135 646 125 0.17 405 0.19 490 17 455 48 30 2 189 4 498 124 30 5 31 13 13 136 621 97 0.4 489 0.16 515 10 488 18 22 3 169 56 9 3 20 144 157 38 17 346 102 113 556 0.29 277 3 247 11 29 2 169 84 28 3 17 12 3 13 15 15 15 15 15 16 48 34 22 3 169 56 9 3 20 144 15 15 15 15 15 15 16 48 34 22 3 169 56 9 3 20 144 157 345 102 113 556 102 11					035				8		22	40	3				•	
106 127 279 143 073 535 051 163 19 84 27 78 4 200 50 17 7 35 107 129 402 108 0 363 027 270 11 237 19 42 2 2 209 104 25 4 15 108 130 512 186 037 514 036 286 5 222 8 57 3 5t8 172 33 45 17 109 131 324 157 019 332 048 168 5 123 22 63 3 508 169 52 8 25 110 132 416 141 017 317 034 246 9 207 14 51 4 536 134 32 5 25 111 133 405 175 054 609 043 107 33 46 64 89 4 498 124 30 5 35 112 135 645 125 017 405 019 490 17 455 48 30 2 158 39 39 39 30 2 158 39 39 30 114 31 313 136 621 97 04 489 016 515 10 488 18 22 3 169 56 9 3 20 114 137 346 102 113 656 029 277 3 247 11 29 2 169 84 24 39 17 115 138 520 129 003 542 025 333 17 345 48 34 2 189 94 18 3 13 116 140 686 183 037 457 027 474 10 420 24 37 2 409 204 30 30 3 20	104												_					
107 129 402 108 0 363 027 270 11 237 19 42 2 209 104 25 4 15 108 130 512 186 037 514 036 286 5 222 8 57 3 518 172 33 45 17 109 131 324 157 0 19 32 0 48 168 5 123 22 63 3 568 169 52 8 25 110 132 416 141 017 317 034 246 9 207 14 51 4 536 134 32 5 25 111 133 405 175 0 54 609 0 43 107 33 46 64 89 4 498 124 30 5 35 112 135 646 125 0 17 4 05 0 19 490 17 455 48 30 2 169 79 12 3 13 113 135 621 97 0 4 489 0 16 515 10 488 18 22 3 169 56 9 3 20 114 137 346 102 1 13 656 0 29 277 3 247 11 29 2 169 84 24 3 17 115 138 520 129 0 03 542 0 25 383 17 345 48 34 2 189 94 16 3 7 13 115 140 686 183 0 37 457 0 27 474 10 420 24 37 2 409 204 30 30 3 20													4				-	
108 130 512 186 037 514 036 286 5 222 8 57 3 518 172 33 45 17 109 131 324 157 049 332 048 168 5 123 22 63 3 508 169 52 8 25 110 132 416 141 047 347 044 246 9 207 14 51 4 536 134 32 5 25 110 132 416 141 047 347 044 10 420 24 37 2 409 204 30 3 169 56 9 3 20 17 15 14 137 346 14 14 14 15 14 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15													4					
109 131 324 167 019 332 048 168 5 123 22 63 3 508 169 52 8 25 110 132 416 141 017 317 034 246 9 207 14 61 4 536 134 32 5 25 111 133 406 176 354 609 043 107 33 46 64 89 4 498 124 30 5 35 112 135 646 125 017 405 019 490 17 455 48 30 2 158 113 136 621 97 04 489 016 515 10 488 18 22 3 169 56 9 3 20 114 137 346 102 113 656 029 277 3 247 11 29 2 169 84 24 30 115 138 520 129 000 542 025 383 17 345 48 34 2 189 94 18 3 13 116 140 656 183 037 457 027 474 10 420 24 37 2 409 204 30 3 20													-					
110 132 416 141 017 317 034 246 9 207 14 51 4 536 134 32 5 25 111 133 435 175 0.54 609 0.43 107 33 46 64 89 4 498 124 30 5 35 112 135 645 125 0.17 4.05 0.19 490 17 455 48 30 2 158 79 12 3 13 13 135 621 97 0.4 489 0.16 515 10 488 18 22 3 169 56 9 3 20 114 137 346 102 113 656 0.29 277 3 247 11 29 2 169 84 24 3 17 115 138 520 129 0.03 542 0.25 383 17 345 48 34 2 189 94 18 3 13 13 156 140 686 183 0.37 457 0.27 474 10 420 24 37 2 409 204 30 3 2.0							-		-				-					
111 133 405 176 954 609 0 43 107 33 46 64 89 4 498 124 30 5 35 112 135 646 125 -0 17 405 0 19 490 17 455 48 30 2 159 79 12 3 13 113 136 621 97 0 4 489 0 16 515 10 488 18 22 3 169 56 9 3 20 114 137 346 102 1 13 656 0 29 277 3 247 11 29 2 169 84 24 3 17 115 138 520 129 005 542 025 383 17 345 48 34 2 189 94 18 3 13 116 140 686 183 0 37 4 57 0 27 474 10 420 24 37 2 409 204 30 3 2.0									•				•				-	
112 135 646 125 0 17 4 05 0 19 490 17 455 48 30 2 159 79 12 3 13 113 136 621 97 0 4 459 0 16 515 10 488 18 22 3 169 56 9 3 20 114 137 346 102 1 13 556 0 29 277 3 247 11 29 2 169 84 24 3 17 115 138 520 129 0 05 542 0 25 383 17 345 48 34 2 189 94 18 3 13 116 140 686 183 0 37 457 0 27 474 10 420 24 37 2 409 204 30 3 20													4	498	124		_	
114 137 346 102 113 656 029 277 3 247 11 29 2 169 84 24 3 17 115 138 520 129 003 542 025 383 17 345 48 34 2 189 94 18 3 13 116 140 666 183 037 457 027 474 10 420 24 37 2 409 204 30 3 20			646	125	-0 17								-				-	
t15 138 520 129 005 542 025 383 17 345 48 34 2 189 94 18 3 13 146 140 666 183 037 457 027 474 10 420 24 37 2 409 204 30 3 20																		
166 140 656 183 037 457 027 474 10 420 24 37 2 409 204 30 3 20																	•	
						_												
117 142 286 129 294 1139 045 200 5 157 12 46 3 202 67 23 35 20		140 142	666 286	183 129	204	4 57 11 39	0 27 0 45	200	10 5	420 157	12	37 46	3	202	204 67	23	35	20
promedio 452 202 033 561 049 232 14 159 28 67 4 625 138 31 4 2	141												-		•			

Tabla A.32 Características de las sequías en las estaciones disponibles del estado de Zacatecas (Cont').