MINISTERIO DE INDUSTRIA

.

Y

# ENERGIA

# INSTITUTO TECNOLOGICO GEOMINERO DE ESPAÑA

#### MAPA GEOLOGICO DE ESPAÑA

ESCALA 1:50.000

INFORME COMPLEMENTARIO SOBRE LA TECTONICA ALPINA DE LA HOJA

350 (23-14)

SORIA



J.L.Simón Gómez

(UNIVERSIDAD DE ZARAGOZA)

Noviembre-1989

# HOJA Nº 350. SORIA. <u>Tectónica alpina</u>.

1

# A.M. CASAS SAINZ y J.L. SIMON GOMEZ. Departamento de Ciencias de la Tierra. Universidad de Zaragoza.

# 1. DESCRIPCION MACROESTRUCTURAL.

La hoja de Soria se encuentra a caballo entre el límite S de las formaciones del Cretácico inferior de las sierras de Cameros (s.l.) y los materiales terciarios de la cuenca de Almazán. Aflorando en medio de estos últimos se encuentran hacia el W algunos enclaves de calizas del Cretácico Superior carbonatado marino, que forman elevaciones en torno a los 1200 m. Globalmente se pueden distinguir, pues, dos sectores: el correspondiente a las sierras de Cameros en la mitad N de la hoja y el sector S, englobado en la depresión de Almazán.

### 1.1. Sector del borde S de las Sierras de Cameros.

La estructura general del borde S de la cuenca cretácica de los Cameros es la del flanco S de un gran sinclinal, con buzamiento generalizado hacia el N. En la zona meridional de este sector afloran los materiales más antiguos, correspondientes al Jurásico, que forman una banda de dirección más o menos E-W. La estructura en detalle de la banda Jurásica no tiene directrices claras, y las orientaciones son muy variadas en los diferentes bloques o dominios limitados por fallas. Pueden distinguírse, no obstante, dos segmentos: a) uno occidental de directriz ENE, al parecer menos deformado y en buena medida cubierto por el terciario discordante; b) otro segmento oriental, con directriz ESE, cabalgante todo él hacia el Sur sobre el Cretácico y el Terciario. Este último aparece cortado asimismo por dos familias de fallas según direcciones NW y NE, que tienen el aspecto de constituír un sistema conjugado de desgarres.

(\*\*\*\*\*)

িম্বর্জা

1000

En el extremo NE de la hoja (Sierra del Almuerzo, Sierra Matute) aparece la extensión más continua de materiales del Cretácico inferior en facies Purbeck-Weald de la zona, que adopta a grandes rasgos una estructura sinclinal con orientación E-W (sinclinal de Calderuela). Hacia el W de Soria, y con poca representación dentro de la hoja, aparece otra estructura sinclinal, también E-W, dentro de los materiales del Weald (sinclinal de Canrredondo), que forma una terminación periclinal a la altura del pico Bellosillo.

Adosados al borde Jurásico por su parte meridional aparecen algunos afloramientos de Cretácico Superior: a) el extremo E de la Sierra de San Marcos, que culmina en el Alto del Santo y presenta estructuras de plegamiento de orientación NE-SW; el contacto de esta estructura con el Tercíario de la cuenca de Almazán es una falla inversa de la misma dirección; b) el alto del Tiñoso, que se continúa formando un arco con orientación NE-SW a NW-SE, y c) el extremo W de la Sierra de la Pica, estructurada en dirección NW-SE.

#### 1.2. Sector de la Cuenca de Almazán.

(1999)

La disposición general del contacto del borde Mesozoico de las Sierras de Cameros con el terciario de la Depresión de Almazán presenta orientación NE en el extremo W de la hoja, se hace E-W en la parte central, y va adoptando una disposición ibérica hacía el sector oriental. Este cambio de orientaciones se inscribe, a escala de varias decenas de Km., dentro de un marco más general de cambio de dirección en las estructuras que marcan el límite S de la cuenca cretácica de los Cameros al E de la falla de S. Leonardo. Este límite adopta una disposición E-W a NE en la zona de las Sierras de Cabrejas y S. Marcos, y dirección ibérica hacía las Sierras de La Pica y del Madero, que enlazan con las Sierras ibéricas. La hoja de Soria queda enmarcada, pues, en la zona de de tránsito espacial entre estas dos orientaciones.

Las estructuras de plegamiento situadas dentro del Terciario de la Depresión de Almazán afectan claramente al Paleógeno situado en el sector occidental de la hoja. Estos pliegues se adaptan a grandes rasgos a las orientaciones definidas por las grandes estructuras mesozoicas del borde de la cuenca de Cameros: NE-SW a E-W. Las estructuras más visibles son dos anticlinales de dirección E-W, con sus núcleos formados por materiales del Cretácico Superior, que forman dos grandes resaltes topográficos al SE de la capital soriana (anticlinal del cerro de Santa Ana y anticlinal de Los Rábanos, que forma el cerro del Picazo); en algunos puntos aparecen fallas inversas que forman el límite entre las calizas cretácicas y los conglomerados paleógenos (flanco N del anticlinal de Santa Ana). Los pliegues son de tipo flexural, y en sus flancos aparecen numerosas estrías de deslizamiento capa sobre capa. Los conglomerados paleógenos aparecen fuertemente deformados. CON buzamientos subverticales e incluso invertidos y multitud de fallas inversas en los límites de la depresión de Almazán con los mesozoicos de las Sierras de Cameros. Existen además algunos pliegues que sólo afectan al Paleógeno, sin relación con materiales mesozoicos, y con dirección E-W en el paraje de "El Censo", hacía el centro-sur de la hoja, y al S del anticlinal de los Rábanos. Los afloramientos neógenos de este sector de la hoja aparecen en general discordantes sobre todos estos pliegues, excepto guizá el situado a unos 3 Km. al W de Soria, que podría estar débilmente afectado por un sinclinal de dirección E-W, prolongación de uno de los sinclinales NE-SW de la Sierra de S. Marcos. En todo el sector suroccidental de la hoja aparece un grupo de fracturas de escaso desplazamiento, con orientación NW-SE, que cortan a los plieques.

El sector suroriental de la hoja aparece ocupado por materiales neógenos, que se sitúan discordantes sobre los mesozoicos de la cuenca de Cameros, y escasamente deformados, sin directrices estructurales claras.

#### 2. ANALISIS MICROESTRUCTURAL.

्र

15392

1000

Se han obtenido medidas de microestructuras frágiles (juntas estilolíticas y planos de falla con estrias) en cuatro estaciones situadas en la mitad norte de la hoja. Una de ellas (estación 1, cerca de la localidad de Calderuela), se localiza en las calizas del Jurásico inferior-medio situadas en el borde sur de la cuenca cretácica de los Cameros, y las otras tres en las calizas del Cretácico Superior de los flancos de los anticlinales de Santa Ana, de Los Rábanos y de la Sierra de San Marcos, los tres cerca de la ciudad de Soria. A partir del análisis de las poblaciones de microfallas mediante los métodos de ETCHECOPAR et al. (1981) y diagrama y-R (SIMON GOMEZ, 1986) se puede caracterizar el elipsoide de esfuerzos responsable de su movimiento. A continuación se describen las microestructuras y estados de esfuerzo obtenidos de ellas en las cuatro estaciones analizadas. Los resultados gráficos del análisis se recogen en la figura 2 y en los anexos 1 y 2.

La estación 1 (Calderuela) se encuentra situada en la trinchera del ferrocarril Castejón-Soria, a la altura del Km. 23.5, en las calizas del Jurásico medio que limitan por el sur la cuenca wealdiense de los Cameros. Las capas presentan una orientación 048, 28 W, y su disposición no puede relacionarse con ninguna macroestructura clara. Se han obtenido medidas de 42 microfallas, que presentan orientaciones dominantes E-W y WNW-ESE, con estrías que indican movimientos de fuerte componente direccional; también aparece un grupo de failas normales con dirección N-S a NW-SE. Al analizar la estación mediante el método de ETCHECOPAR et al. (1981) aparece una buena solución con  ${\rm O}_1'$  horizontal en dirección 014 y un valor de R=0.9, dentro del campo del *décrochement* ( $\sigma_2$  vertical), pero próximo a la distensión uniaxial. Este tensor permite explicar el 56% de la población (26 de los movimientos medidos). Las fallas explicadas presentan una desviación angular estría real-estría teórica muy baja, de unos 5°, y se agrupan muy claramente en las dos primeras clases del histograma de desviaciones. El diagrama de círculo de Mohr para estos

planos permite un movimiento óptimo para una buena parte de ellos, pero 6 se concentran en el cuadrante derecho del círculo. En el diagrama y-R (SIMON GOMEZ, 1986) puede verse que las fallas compatibles con este tensor son también compatibles con un tensor que presenta  $\sigma_1$  en dirección 150, y relación R próxima a O (compresión uniaxial); este último se aprecia mejor en el diagrama y-R elaborado tras corregir los datos de las fallas mediante el abatimiento de la estratificación a la horizontal. Nuevas pruebas mediante el método de Etchecopar permiten comprobar que existe una família de fracturas, de dirección 120-140, compatible con ambos tensores. Al final hemos optado por la primera de las soluciones, por su mayor calidad en cuanto a la solución matemática, pero no descartamos una posible solución mixta, en la que las fallas se formarian bajo un régimen de esfuerzos con  $O_1$  en dirección 150 (posición óptima en el círculo de Mohr), y podrían después rejugar sometidas a un tensor de Ol horizontal NNE, y valores de R próximos a la distensión uniaxial. Queda un resto de fallas relativamente grande (16 fracturas) que no ha podido ser asimilado a ningún otro tensor.

েজা

(1727**5**)

La estación 2 corresponde a una cantera situada sobre calizas del Cretácico superior en el flanco norte del anticinal de Santa Ana, a unos 2 Km. de la capital soriana. La orientación de la estratificación es 095, 45 N. Se han medido un total de 26 planos de falla. Los tectoglifos encontrados sobre los planos son en su mayoría de tipo estrilolítico. Existe una orientación dominante E-W de los planos de falla, y un predominio de los movimientos de componente inversa. La utilización del método de Etchecopar et al. para el análisis de esta estación ha dado como resultado la existencia de dos tensores compatibles con el movimiento de dos grupos

distintos de fallas dentro de la población:

a) Un tensor con orientación de  $O_1$  124, 31 N,  $O_2$  004, 34 S,  $O_3$  059, 35 N y valor de R=0.45 explica el 38 % de las fallas, bien separadas del resto en las dos primeras clases del histograma de desviaciones angulares; La posición de los planos dentro del círculo de Mohr es aceptable. En este caso el eje  $O_2$  es perpendicular al plano de estratificación, mientras que  $O_1$  y  $O_3$  están contenídos en el mismo; si abatimos los ejes pasando este plano a la horizontal,  $O_1$  queda en dirección 145 y  $O_2$  vertical, con lo que obtenemos un régimen de esfuerzos dentro del campo del *décrochement*, que habría actuado antes del plegamiento de las capas. Este tensor aparece también muy claramente definido en el diagrama y-R con las fallas referidas al plano de estratificación; la desviación de los valores de R es muy pequeña.

b) Un segundo tensor explica un 26 % del total de las fallas, con  $\sigma_1$ 028,44 N,  $\sigma_2$  117, 2 E y  $\sigma_3$  036, 44 W, y relación R=0.0. Los ejes  $\sigma_1$  y  $\sigma_3$ están contenidos en el plano de estratificación y, por tanto, este tensor habría actuado también antes del plegamiento, con una dirección del  $\sigma_1$ horizontal 020. La posición de los planos en el círculo de Mohr es óptima, y la desviación angular escasa -casi todas las fallas se concentran en la prímera clase del histograma de desvíaciones-. El problema de esta solución es el escaso número de fallas que explica, pero, dado que la población se compone de relativamente pocas fracturas, creemos que puede ser tenída en cuenta. En el diagrama y-R abatido según el plano de estratificación también aparece claramente reflejado este tensor.

Los dos tensores hallados tienen dos de sus ejes contenidos en el

plano de estratificación, bastante inclinado hacia el N, y el tercero de ellos perpendicular. La fracturación en esta estación se habria producido, pues, antes del plegamiento de las capas, aunque uno de los tensores es compatible con la orientación del pliegue E-W.

La <u>estación 3</u> está situada en una de las canteras cercanas a la presa del embalse de <u>Los Rábanos</u>, en el flanco norte del anticlinal de dirección ENE que forman las calizas del Cretácico superior. La estratificación presenta una orientación 048; 78 N. Se han tomado 16 medidas de picos estilolíticos, con una orientación que oscila entre NW-SE y NNW-SSE y con inmersiones muy bajas, prácticamente incluidos en el plano horizontal; esto último sugiere que se han originado después del plegamiento de las capas. Junto con los estilolitos aparecen también algunas microfalias de direcciones entre 030 y 060, generalmente inversas y con estrias de cabeceos elevados; los planos de falla son escasos y no permiten la determinación de estados de esfuerzo compatibles con ellas.

La <u>estación 4</u> se encuentra situada en la cantera abierta en las calizas del Cretácico Superior de la Sierra de San Marcos, que forman el flanco N de un anticlinal de dirección NE-SW. La estratificación presenta una orientación 055, 52 N. Se han medido algunos picos estilolíticos horizontales, cuyas direcciones oscilan entre ESE y SE, y 30 microfallas. Los planos de falla suelen presentar una pátina que hace dificil determinar su sentido de movimiento. Sólo se ha podido establecer éste con seguridad en 9 de ellas. Por ello, al analizarias, las 18 restantes se han introducido como fallas con doble sentido. Existen dos direcciones dominantes de fracturación: NE-SW, correspondiente a fallas con bajos cabeceos, y NE-SW, que agrupa también a fracturas con fuerte componente inversa.

1973

El análisis mediante el método de Etchecopar de las microfallas medidas en esta estación muestra la compatibilidad de las mismas con un tensor cuyo eje  $\sigma_1'$  se orienta según 113, 01 W, el  $\sigma_2'$  es subvertical (régimen de décrochement) y la relación R es 0.2. Las fallas explicadas constituyen el 63% de la población, y se agrupan en las tres primeras clases del histograma de desviaciones; la desviación angular media es muy baja (7°), y la posición de los planos en el círculo de Mohr indica que ha sido posíble su movimiento bajo este régimen de esfuerzos. En el diagrama y-R puede verse que existen numerosos puntos de corte entre curvas próximos a una dirección de  $O_1$  ESE y con R comprendido entre O y 1; esto corrobora que una buena parte de las fracturas son compatibles con un tensor similar al obtenido mediante el método de Etchecopar. También los estilolitos resultan compatibles con esa misma compresión. El hecho de que tanto los picos de estos como los ejes de esfuerzos obtenidos de las fallas aparezcan horizontales a pesar de que las capas presenten un fuerte buzamiento hacía el N indica que la fracturación se ha producido en una etapa posterior al plegamiento.

#### 3. INTERPRETACION TECTONICA,

12/2

িলম

Algunas de las estructuras presentes en los materiales mesozoicos de la hoja, y en concreto el sinclinal de Calderuela, pueden atribuirse en parte a la tectónica sinsedimentaria del cretácico inferior, que tuvo gran importancia en la estructuración de la cuenca Wealdiense de los Cameros (SALOMON, 1982; GUIRAUD, 1985; GUIRAUD Y SEGURET, 1986). Ella puede ser la causante de la formación de los sinclinales del N de la hoja, y, quizá

también, de una parte de las fallas que compartimentan el jurásico inferior y medio que separa las Sierras de Cameros *s. l.* de la Depresion de Almazán. Según los estudios realizados a escala de cuenca (GUIRAUD Y SEGURET, 1986), existe una tectónica transtensiva durante todo el Cretácico inferior que produce el movimiento de fallas normales de zócalo de dirección NW-SE, las cuales a su vez dan lugar a pliegues sinsedimentarios que adaptan la cobertera jurásica y los materiales cretácicos recién sedimentado a dichas fracturas del basamento.

El resto de las deformaciones observadas en la hoja pueden considerarse incluídas en la orogenia alpina *s.s.* En cuanto al plegamiento de los materiales correspondientes al Cretácico Superior y Terciario de la mitad sur de la hoja, el hecho de que en la parte E tiendan a aparecer pliegues de orientación ibérica mientras que hacia el centro adopten una disposición más E-W puede deberse a su adaptación a la estructura preexistente definida por los límites de la cuenca durante el Cretácico inferior, controlada a su vez, probablemente, por fracturas de zócalo. Este límite cambiaria de orientación desde NE-SW en la parte occidental a NW-SE en la oriental. No obstante, podría existir una cierta diacronia en el desarrollo de unas y otras direcciones de plegamiento, ya que en algunas de las hojas vecinas (y quizá también en esta, según hemos comentado en el apartado 1.2), los depósitos Neógenos aparecen solamente afectados por pliegues de dirección E-W, mientras que el Paleógeno puede observarse plegado según direcciones tanto NE-SW como E-W y NW-SE.

Las direcciones de compresión compatibles con los pliegues y cabalgamientos descritos se encuentran también reflejados a escala microestructural, aunque sus relaciones cronológicas muestran una

complejidad mayor. Los resultados obtenidos en las estaciones 2 y 3 indican la existencia de una etapa compresiva con  $0_1$  en dirección SE , que parece anterior al plegamiento de dirección E-W. Dicha compresión podría ser correlacionable con la que cita ALVARO (1975) como responsable de las estructuras de "dírección Guadarrama" en el área de Sigüenza; posteriormente ha sido detectada en otros puntos de la Rama Castellana v la Sierra de Altomíra, siempre con orientación SE (CAPOTE et al., 1982; MANERA, 1982; ALFARO, 1987). No obstante, no es seguro que puedan atribuirse a tal etapa temprana de plegamiento las estructuras NE-SW de la Sierra de San Marcos, dado que en un caso pasan a dirección E-W sin solución de continuídad y parecen afectar al Neógeno. El tensor obtenido en la estación 4 presenta el eje  $0_1'$  en dirección ESE, y en principio existe la posibilidad de considerarla dentro de una variación en las direcciones de esfuerzos de la compresión SE antes mencionada, condicionada por las macroestructuras locales. No hemos encontrado, sin embargo, una relación clara de la dirección de compresión ESE con macroestructuras que afloren próximas a la estación 4. En resumen, no se puede establecer una sucesión temporal entre las compresiones en dirección SE y N-S, pudiendo ambas. incluso, coexistir o alternarse repetidamente.

Por otra parte, no se han reconocido ni a escala macro ni microestructural indicios de la etapa compresiva principal de la cadena Ibérica, de dirección NE, que citan otros autores. Si que aparecen en cambio tensores con  $O_1$  en dirección N-S a NNE, compatibles por tanto con el plegamiento de dirección E-W. En la estación de Santa Ana la compresión es anterior al plegamiento, pero el sistema de esfuerzos es compatible con el mismo. La dirección de compresión N-S a NNE aparece en todo el

िन

27

ámbito de la Cuenca de Almazán, y es correlacionable con la citada en otras áreas relativamente próximas, como son la Depresión de Arnedo (CASAS, 1987), cerca del borde N del bloque formado por las Sierras de Cameros, y el sector occidental de la Depresión del Ebro (GRACIA Y SIMON, 1986). En ambas áreas aparece con una edad intramiocena inferior. También en la Rama Castellana de la Cordillera Ibérica se encuentra una compresión N-S de la misma edad (CAPOTE et al., 1982).

No han sido hallados dentro de esta hoja, aunque si existen a escala regional, datos acerca de movimientos tectónicos neógenos de signo distensivo. A pesar de ello, hay que decir que el estado de esfuerzos interpretado en la estación 1 (Calderuela) presenta un valor de la relación R muy cercano a 1 (R = 0.9) que supone una gran proximidad al régimen distensivo (R = 1 implica, en este caso, que  $0_2'$  vertical =  $0_1'$ ). La dirección de  $0_3$  en el elípsoide hallado (104) está, por otra parte, próxima a la dirección dominante de extensión que se registra en la región. Casos análogos se dan en otros puntos de la Cuenca de Almazán (hojas de Torrijo de la Cañada y Arcos de Jalón) y de la Depresión del Ebro (GRACIA y SIMON. 1986). Suponemos que el régimen de esfuerzos distensivo se instala después de la compresión NNE, a partir del Mioceno medio aproximadamente. Entre ambos estados de esfuerzo existiría un tránsito gradual con intercambio de los ejes  $0_1'$  y  $0_2'$ , fenómeno que parece ser la tónica común en todo el cuadrante NE de la Península (SIMON, 1984, 1986; GUIMERA, 1984; GRACIA y SIMON, 1986).

1.02

### **BIBLIOGRAFIA**

1979

Alfaro, J. A. (1987): <u>Sobre la tectónica frágil y neotectónica del NE de la</u> <u>Sierra de Albarracín</u>. Tesis Lic. Univ. Zaragoza, 120 pp.

Alvaro, M. (1975): Estilolitos tectónicos y fases de plegamiento en el área de Siguenza (borde del Sistema Central y la Cordillera Ibérica). <u>Estudios Geol.</u>, 31 (3-4), 241-247.

- Capote, R.; Díaz, M.; Gabaldón, V.; Gómez, J.J.; Sánchez de la Torre, L.; Ruíz, P.; Rosell, J.; Sopeña, A., y Yebenes, A. (1982): <u>Evolución</u> <u>sedimentológica y tectónica del Ciclo Alpino en el tercio</u> <u>noroccidental de la Rama Castellana de la Cordillera Ibérica</u>, Temas Geológico-Mineros, IGME, Madrid, 290 pp.
- Casas Sainz, A. (1987): El estado de esfuerzos durante el Terciario en la Depresión de Arnedo (La Rioja). <u>Acta Geol.Hisp.</u> (en prensa).

Etchecopar, A.; Vasseur, G. & Daignières, M. (1981): An inverse problem in microtectonics for the determination of stress tensors from fault population analysis. <u>J. Struct. Geol.</u>, 3 (1), 51-65.

Gracía Prieto, F.J. y Simón Gómez, J.L. (1986): El campo de fallas miocenas de la Bardena Negra (provs. de Navarra y Zaragoza). <u>Bol. Geol. Mín.</u>, 97(6), 693-703.

Guimerà, J. (1984): Palaeogene evolution of deformation in the northeastern Iberian Peninsula. <u>Geol. Mag</u>., 121 (5), 413-420.

Guiraud, M. (1983): <u>Evolution tectono-sedimentaire du bassin Wealdien</u> (Crétacé inferieur) en relais de décrochements de Logroño-Soria (NW Espagne). Thése Illéme cycle. U.S.T.L. Montpellier. 172 pp. (Inédito).

Guiraud, M. and Séguret, M. (1984): <u>Releasing solitary overstep model for</u> <u>the late Jurassic-early Cretaceous (Wealdien) Soria strike-slip</u> <u>basin (North Spain)</u>. Strike-slip deformation, Basin Formation and Sedimentation. SEPM Research Symposium, AAPG Convention. San Antonio.

Manera Bassa, A. (1982): Determinación de cuatro fases de deformación en el extremos suroccidental de la Sierra de Altomira. <u>Estudios</u> <u>Geol.</u>, 37, 233-243.

Salomon, J. (1982). <u>Les formations continentales du Jurassique</u> <u>supérieur-Crétacé inferieur en Espagne du Nord (Chaîne</u> <u>Cantabrique et NW Ibérique)</u>, Mem. Géol. Univ. Dijon, 6. 228 pp.

Simón Gómez, J.L. (1984): <u>Compresión y distensión alpinas en la Cadena</u> <u>Ibérica oriental</u>. Tesis Doctoral, Univ. Zaragoza. Publ. Instituto de Estudios Turolenses, Teruel, 269 pp.

Simón Gómez, J.L. (1986): Analysis of a gradual change in stress regime (example from the eastern Iberian Chain, Spain). <u>Tectonophysics</u>, 124, 37-53.



HOJA 350

• ·

Figura 1

ά.

i.

N.

**International** 

N.W.

3

in the second seco

and the second

1

1997





ا الشنينا

(internet

- জন্ম

<u> .....</u>

[1357.6

्रण

1000



2

2

R<sub>1</sub>=0.45 R<sub>2</sub>=0.0





Flgura 2

**PIES DE FIGURAS.** 

**Figura 1**. Cortes geológicos con orientación NNW-SSE realizados en el sector occidental de la hoja. Coordenadas U.T.M. de los extremos: A: 30TWM445250, A': 30TWM4465176. B:30TWM393254, B': 30TWM422141. Unidades: i: Cretácico inferior en facies Weald; u: Arenas de Utrillas; c, Cretácico superior calcáreo; t<sub>1</sub>: Paleógeno; t<sub>2</sub>: Neógeno; q: Cuaternario.

Figura 2. Representación estereográfica de los datos de microestructuras (fallas y estilolitos) tomados en las estaciones 1 a 4, y de los tensores de esfuerzos obtenidos a partir del análisis de los mismos: Estación I (Calderuela), coordenadas U.T.M. 30TWM645263. Estación 2 (Cerro de Santa Ana), 30TWM462235. Estación 3 (Embalse de Los Rábanos), Estación 4 (Sierra de San Marcos), 30TWM400215. 30TWM436179. Símbolos: 1: ciclográficas y estrías de falla; 2: polo de la estratificación; 3: eje  $0_1$ ; 4: eje  $0_2$ ; 5: eje  $0_3$ ; 6: pico estilolítico. Las flechas indican las direcciones de compresión obtenidas a partir de las microestructuras.



•

5000

800

1

in the second second

 $\square$ 

# NOTA

# A LOS ANEXOS DE RESULTADOS DEL ANALISIS DE FALLAS.

En los anexos que siguen se recogen los principales resultados que ha arrojado el análisis de fallas en aquellas estaciones en que han podido medirse planos estriados. Los documentos que se incluyen, para cada estación, son los siguientes:

(1) <u>Proyección estereográfica</u> equiangular de ciclográficas y estrías de falla, junto con proyección de polos y diagrama en rosa de las direcciones preferentes.

(2) <u>Extracto de resultados del método de ETCHECOPAR et al. (1981)</u>, Se incluyen:

(a) Listado de fallas.

(b) Resultados numéricos de la orientación de los ejes y la relación de esfuerzos R =  $(\sigma_2 - \sigma_3)/(\sigma_1 - \sigma_3)$  del tensor/es solución, junto con el valor de la función minimizada y el ángulo medio de dispersión entre estrias teóricas y reales para la solución hallada. Llamando R<sub>B</sub> a la relación de esfuerzos que se emplea en la ecuación de Bott y en el diagrama y-R, y R<sub>E</sub> a la utilizada por el método de Etchecopar, la relación existente entre ellas es la siguiente:

 $- \operatorname{Si} \, \sigma_{Z} = \sigma_{1} \text{ (régimen de distensión):} \qquad R_{B} = 1 / R_{E}.$   $- \operatorname{Si} \, \sigma_{Z} = \sigma_{2} \text{ (régimen compresivo de desgarre):} \qquad R_{B} = R_{E}.$   $- \operatorname{Si} \, \sigma_{Z} = \sigma_{3} \text{ (régimen de compresión triaxial):} \qquad R_{B} = R_{E} / (R_{E}-1).$ 

 (c) Representación de Mohr de los planos de falla en relación a los ejes de esfuerzo obtenidos.

(d) Histograma de desviaciones angulares (en radianes) entre estrias teóricas y reales, donde se sitúan todas las fallas de acuerdo con su numeración en el listado inicial.

(e) Representación estereográfica equiareal de los ejes de esfuerzo, con indicación gráfica del margen de dispersión con el que se han calculado.

(3) <u>Diagrama y-R</u> (SIMON GOMEZ, 1986) de la población de fallas. Los tensores solución vienen definidos en el mismo por las coordenadas (y,R) que corresponden a los "nudos" de máxima densidad de intersecciones de curvas. **R** representa aquí la relación de esfuerzos  $(\sigma_z - \sigma_x)/(\sigma_y - \sigma_x)$  que aparece en la ecuación de BOTT (1959):

 $tg \theta = (n/lm) [m^2 - (1-n^2)(\mathcal{O}_z - \mathcal{O}_x)/(\mathcal{O}_v - \mathcal{O}_x)]$ 

donde  $\Theta$  es el cabeceo de la estría potencial o teórica sobre el plano de falla; l, m y n son los cosenos directores de dicho plano;  $\sigma_z$  es el eje de esfuerzo vertical, y  $\sigma_y > \sigma_x$  son los ejes horizontales. El valor de **y** representa el acimut del eje  $\sigma_y$ . ANEXO 1.

- NA

93

**Figu** 

.[[10]

į

(Am)

[<sup>100</sup>

VVII

1100

1990 1

09

ESTACION 1 (CALDERUELA) RESULTADOS DEL ANALISIS DE FALLAS.



:

4

• 1

٠

Centro	de	C	álc	eul	lo	d	le	ļ	a,	Ţ	Jn	iv	rei	<u>'5</u>	id	n.c	3.	d:		Z:'	<b>i</b> • •	. i ș	;•()	Z	L				1 1.	. <sup>(</sup> •								Ċ.
ዩ 450 800	115	157	157	ι Γ Γ Γ	163	140	415 15		127	-1 10	년 - 신 - -	179	70		1) 1) 1)		• <b>(</b> •	136	1100	14 [1] [0]	100	ы ы сЛ і	0	0	ω	1 <u>.</u>	ini Fil	- 4 <sub>-10</sub> - 60 - 60	147	-11 -13	- CO O	ы () м	ا بر ۱-۱ اسع	100	ц Ч	л) О	4) () ()	<b>UNCTER</b>
0 6 1 8 1 8	88 ~	101 4 4	00 44	2 8 2 0	03	90	С С	84	8 9 9	ሱ G	80	N G	0 0 0 0	10 11 11	00 0 01 0	n v	- 4 0 0	60	ហ ហ	87	87	ហ៍ ហ	4 0	40 0	ស ហ	78	ር እ	57	м N	77	0	т Ю	44 NJ	۲. 7	77	Ч ()	~1 (4	に用てい
ທຊ	ហ	ε	Σs	Ξ Σ	ε	ល	ທ	ε	លៈ	z	ហ (	ល	ល :	2 :	z	2 2	ε ε	ິ ທ	Z	Ø	ល	0	ε.	2	£	Ø	ហ	ហ	٤	ហ	ហ	ហ	ហ	Z	():	ເງ	ល	
000	<n< th=""><th>10</th><th>ณ่า</th><th>با خ (</th><th>14</th><th>0</th><th>Q</th><th>10</th><th>0</th><th>); 4</th><th>101</th><th>73</th><th>) 4</th><th>ю,</th><th>o (</th><th>0 - 3 0</th><th>e 53 A 44</th><th>01</th><th>يم 10</th><th>រោ</th><th>ŧġ</th><th>o</th><th>N GI</th><th>ي ال</th><th></th><th></th><th></th><th>ē</th><th></th><th> 1.)2</th><th></th><th>•</th><th></th><th>44 Q</th><th>•,7</th><th></th><th>ين •</th><th></th></n<>	10	ณ่า	با خ (	14	0	Q	10	0	); 4	101	73	) 4	ю,	o (	0 - 3 0	e 53 A 44	01	يم 10	រោ	ŧġ	o	N GI	ي ال				ē		 1.)2		•		44 Q	•,7		ين •	
	εε	z	Z 2	zz	Z	'n	m	Z	n ·	2.	21	ጠ	٤١	0	ញ ដ		: 2	: 7.	5.	Į.	τ.	m	7.	Z	ë.	••:	5	Σ.	61		19	ŋ	(T)	с;	in.	-:;		
000	00	00	00	00	0	0	Q	0	0	Q	0	Q	Q (	. ت	Q	<b>ə</b> (	0 0	0	0	0	0	Q	o	0	0	Ģ	Q	¢	ः	с,	0	0	Ģ	Q	¢,	-	-	
00	90	ສຫຼ	<del>ں</del> م	ס מ	ហ	۵	۵	D	Q	ທ	D I	H	۲ ۲	Z	o (	<u>(</u> ) ⊷	-1 2	: 0	C	(î)	5	D	2.		72	·	ŋ	e:	••• ••	4	••••	•••		Ú)	÷:		<i>5</i> .	
44 4 0 4 0	46	រ ស	ω ι ν ι	រ េហ	ω 4	ພ	ល ស	ŝ	မ္မ	10 9	N)   0) -	207 7	ស ស រ	ານ : ບາ	9) (A 4 (	1) 1) 1)	) [1]  } [	) () 	<b>لم</b> ر [[	1 1) :	44 57	۲. ۲	на (1)	امر قور	ра Ці	ня Р.1	1 A 7 A	ديو درا	-4	•i;	÷		$Q_{1}^{\alpha}$	••••	· • •	54	<b>,</b>	

1

N.

. M

)

Ē

)

3

No.

T

• • • • •

.

•

оно сла ота спарата спарадара ада





#### METODO DE ETCHECOPAR ET AL. (1981).

LA FONCTION A MINIM EST EGALE A: 0.1406 POUR LES 21 PREMIERES DONNEES TRIEES FAF 123. 0735 POUR L ENSEMBLE DU PAQUET ET A \*\*\*\*\*\*\*\*\* FIN DE L ETAPE NO 2 \*\*\*\*\*\*\*\*\*DEBUT DE LA TROISIEME ETAPE REGRESSION MOINDRE CARE SUF LES 21FLUS FAIBLES ECARTS ECART MOYEN EN DEGRES 5.21289 ERR SUR DIREC 5.3 ERR SUE FEMD 15 8 COMP NO 1 ERF SUR FEND 11.7 ERR SUS FEND 7.0 COMP NO 2 ERR SUR DIREC 209.1 70 COMP NO 3 ERR SUR DIREC 5.3 ERREUR SUR R 0.165+00 CALDERUELA TENSEUR EN X Y Z NO goza DIRECTION 3.1 SIGMA(1)= 0.36730 14 3 PENDAGE SIGMA(2)= 0.26540 159.9 DIRECTION PENDAGE 86 2 2.1 SIGMA(3)= -0. 63270 DIRECTION 284.2 PENDAGE RAPPORT R = 0.90 LA FONCTION A MINIM RET STALE AND O 1406 HOUR LES 21 PREMIERES DONNEES TRIEES PAR LE ET A 122.5476 HOUR 1 DISEBULE DU PAQUET REPRESENTATION SHE SCROOL IN MORE <u>†</u> 1 11 J 101 t., 4 4 Zarageza RE O D Universidad de 4 S LE CARACTERE A CORRESPOND AUX DONNEES LE CARACTERE À CORRESPOND AUX DONNEES LE CARACTERE B CORRESPOND AUX DONNEES LE CARACTERE C CORRESPOND AUX DONNEES LE CARACTERE D CORRESPOND AUX DONNEES LE CARACTERE E CORRESPOND AUX DONNEES LE CARACTERE F CORRESPOND AUX DONNEES LE CARACTERE F CORRESPOND AUX DONNEES LE CARACTERE I CORRESPOND AUX DONNEES LE CARACTERE I CORRESPOND AUX DONNEES LE CARACTERE L CORRESPOND AUX DONNEES LE CARACTERE L CORRESPOND AUX DONNEES LE CARACTERE K CORRESPOND AUX DONNEES LE CARACTERE K CORRESPOND AUX DONNEES LE CARACTERE N CORRESPOND AUX DONNEES e 322 32 17 16 40 31 11 21 33 35 30 3 15 20 13 19 

CALDERUELA

| |

(aso

(স্পক্ষ)

1975

(777)

<u>िक्ल</u>

(-Wor

ęier)

P

)

R

CUTTLE DES VALEURS DAVE METHE GAMME GAMME NBFE е 20 32 32 13 19  $\begin{array}{c} {\rm C} & {\rm O} & {\rm O} & {\rm 1} \\ {\rm C} & {\rm 1} & {\rm O} & {\rm 2} \\ {\rm O} & {\rm 2} & {\rm O} & {\rm 3} \\ {\rm O} & {\rm 3} & {\rm O} & {\rm 4} \\ {\rm O} & {\rm 3} & {\rm O} & {\rm 3} \\ {\rm O} & {\rm 4} & {\rm O} & {\rm 5} \\ {\rm O} & {\rm 5} & {\rm O} & {\rm 6} \\ {\rm O} & {\rm 5} & {\rm O} & {\rm 6} \\ {\rm 0} & {\rm 6} & {\rm O} & {\rm 7} \\ {\rm C} & {\rm 7} & {\rm 1} & {\rm C} \\ {\rm 1} & {\rm 0} & {\rm 1} & {\rm 2} \\ {\rm 1} & {\rm 2} & {\rm 1} & {\rm 4} \\ {\rm 1} & {\rm 4} & {\rm 1} & {\rm 6} \\ {\rm 1} & {\rm 8} & {\rm 2} & {\rm O} \\ {\rm 2} & {\rm 2} & {\rm 2} & {\rm 2} \\ {\rm 2} & {\rm 2} & {\rm 2} & {\rm 2} \\ {\rm 2} & {\rm 4} & {\rm 2} & {\rm 6} \\ {\rm 2} & {\rm 6} & {\rm 2} & {\rm 0} \\ {\rm 3} & {\rm 0} & {\rm 3} & {\rm 2} \\ \end{array}$ 16 14 30 17 31 11 21 33 35 30 3 37 15 1234567890112345678901 17 4 -212222233344480000123324 1 - 7 10 Universidad do Zaragoza 37 12 22 ŧ. 25 5 933 41 28 42 14 38 08 EN 14 82 18

> T & DERROHMME DE SERVITE DES ARES DES TENSEURS (OFRESPONDANT A CHAQUE STRIE PROVECTOR

CALDERUSLA



ANASANAN METNALE

ANEXO 2.

Xer

89<u>0</u>

. Sicc

-

(\*\*\*)

l

{

Ł

ESTACION 2 (CERRO DE SANTA ANA) RESULTADOS DEL ANALISIS DE FALLAS

	CANSA	NT_ANA						
	90	84	S	33	•		-1	1
	50	78	S	4,2	E	C)	Đ	
	75	76	S	Ð	5	<u>i</u> ∖	Ē	3
	75	76	S	ę	• •	ç.	Ξ	4
	-2	80	ы	58	L.	C	Ď	¢,
	84	50	N	81	E	Ç	14	÷.
	84	50	М	85	-		Ξ	
	75	79	M	4	L:	O.	0	5
	75	89	14	40		Ċ	Ð	
	5	80	E.	<u> </u>	-	C	Ð	7 6.
	5	80	E	. 5	÷.	C	Ð	11
	101	75	S		•		1.1	11
	131	53	12	<b>a</b> 5	44	Ģ	ĩ	13
	70	έQ	N	74	i.,!	•	ī	1.4
• •	42	41	ы	83	19	0	E	15
	58	66	Ы	۶	17	C	I	15
-	110	82	М	-	Ē	C	I	17
! .	33	50	14	27	12	0	З	18
	140	50	E	90		Ċ.	11	19
•	140	50	E	$\mathcal{E}$	12	C	Ī	20
•.	140	50	£	44	N	C	N	21
	97	90	S	63	E	C	5	22
	ΞQ	64	N	50	IJ	C	D	23
<b>م</b> یں۔ 22	96	70	N	70	ε	O	I	24
	75	49	S	33	E.	Q	S	25
	20	89	ε	10	9	Ó	S	26
•	450	Q		0		0		ē.

2 all and a state

Centro de Cálenlo de la Thélymaides :

J





T

#### METODO DE ETCHECOPAR ET AL. (1981)

SIGNA(2)= -0.03000

2 SIGMA(3)= -0, 46223 DIRECTION 89 3 FENDAGE 35. C 2 RAPPORT R = 0.45 62 -1 .... LA FONOTION A UNAN EST EVALE A C 0401 POUR LES 9 PREMIERES DONNEES TRIEES PAP 10 ÷ ET A 79 7616 POUR & ENTEMBLE DU PAQUES \*\*\*\*\*\*\*\*\*\* FIN DE L ETAPE NO 2 . \*\*\*\*\*\*\*\*\*\*DEBUT DE LA TROISIENE STAPE REGRESSION MOINDRE CARR SUB LES - PPLUS FAIBLES ECARTS į, Centro ECART MOYEN EN DEGRES 5.13122 COMP NO 1 EFR SUR DIREC 3. 3 ERP SUP PEND 3.7 COMP NO 2 COMP NO 3 ERR SUR DIREC 6.4 ERR SUR PEND a. o ERP SUP PEND ERR SUR DIREC 2. 6 4. 2 ERREUR SUR R 0.588-01 CANSANT\_ANA NO TENSEUR EN X Y I SIGMA(1)= 0.51818 DIRECTION 304.0 PENDAGE 31.4 37.3 34.9 SIGHA(2)= -0.03637 DIRECTION 184. 1 FENDAGE SIGMA(3)= -0. 48182 **TENSOR DE ESFUERZOS 1** DIRECTION 59. a PENDAGE RAPPORT R = 0.45 LA FONCTION A MINIM EST EGALE A: 0.0401 POUR LES 9 PREMIERES DONNEES TRIEES PAR LE =-ET A 79.8609 POUR L ENSEMBLE DU PAQUET REPRESENTATION SUR CERCLE DE MOHR Universidad de Zacagoza H εo 1 c . . 8 

Image: Construction of the state of the 13 7 23 3 16 14 21 8 de de SAAAAAAAAAA FIN DE LETAPR NO B 0

#### CANSANT\_ANA

1971

l

(ind

[

l

, wr

1926

GAMME	NDRE	INDI	CE E	ES Y	VALEUR	S DANS	CETTE	GAMME:
1 0.0 0.	1 8	18	7	23	з	15 14	51	9
2 0.1 0.1	2 9	8						
∑≩ ≷ 3 0.20.;	3 4							
4 0.30.4	4 9							
5.5 5 0.4 0.1	59							
5 0.5 0.4	69							
7 0.6 0.1	79							
🕂 🖻 0.7 0.1	8 10	19						
8 7 0.8 0.9	910							
- E 10 0.7 1.0	0 11	5						
5 11 1.01.3	2 13	15	26					
12 1.21.4	4 13							
5 13 1.4 1.4	6 13							
. 14 1.6 1.8	8 15	10	2					
- 🖧 15 1.8 2.0	0 15							
16 2.0 2.2	2 19	24	11	12	22			
<b>U</b> 17 2.2.2.4	4 20	17		* **	4.4a			
	5 22	20	1					
19 2626	3 27	25	•					
2 20 2 8 2 1	5 <u>2</u> 5 5 24	4.7						
	7 24	1.3	,					
	1 40	4	6					
3								
R								

PROJECTION SUR DIAGRAMME DE SCHMITT DES AXES DES TENSEURS CORRESPONDANT À CHAQUE STRIE

CANSANT\_ANA

Ē



\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*FIN FINALE

فيشتأ

24.

•

Collaria de la

بينين الانترا :

and and a

۰.

SA	NTA	NACANTER	AABA1	100				
	89	51	и	43	S	0	S	1
	48	70	W	10	М	0	D	2
	73	62	W	24	S	0	D	З
	73	62	IJ	24	S	O	S	4
	90	35	ы	62	W	0	I	5
	33	10	64	30	Ε	0	D	6
	33	10	W	30	Ε	0	S	7
	95	34	14	5	W	0	D	8
•	95	44	М	6	ε	0	D	9
	12	83	E	79	S	0	N	10
	12	83	E	60	S	0	Ν	11
1	.02	60	N	70	S	0	I	12
1	27	9	N	57	W	0	I	13
	24	25	W	60	Ε	Ø	I	14
1	59	36	S	21	N	0	S	15
	28	37	W	48	ε	0	I	16
1	19	39	N	81	14	0	I	17
1	69	45	S	15	S	0	N	18
	13	33	E	14	Ν	0	S	19
	13	33	Ε	14	N	0	D	20
	13	33	ε	22	S	0	S	21
	98	45	М	65	S	0	I	22
	58	23	W	79	IJ	0	I	23
	97	25	N	72	E	0	I	24
	80	88	ы	19	Ν	0	S	25
	16	80	ω	54	S	0	Ν	26
4	150	0		0		0		0

SIGMA(1)= 0.30001 SIGMA(2)= -0.33161 esiden sum diam'r syrta DIRECTION 115.2 DIRECTION 270.4 20.4 67.7 PENDAGE **Universities** SIGMA(3)= -0. 33419 PENDAGE RAPPORT R = 0.00 LA FONCTION A MINIM EST EGALE A: 0.1328 POUR LES 8 PREMIERES DONNEES TRIEES PAR LE TE ET A 37.0903 POUR L'ENSEMBLE DU PAQUET la de ] \*\*\*\*\*\*\*\*\*\* FIN DE L ETAPE NO 2 Cálculo \*\*\*\*\*\*\*\*\*\*DEBUT DE LA TROISIEME ETAPE REGRESSION MOINDRE CARR SUR LES 8PLUS FAIBLES ECARTS <del>ې</del> Control ECART MOYEN EN DEGRES 10. 44446 COMP NO 1 ERR SUR DIREC 8.4 ERR SUR PEND 5. 9 COMP NO 2 ERR SUR PEND 444.8 ERR SUR DIREC 74.2 COMP NO 3 ERR SUR DIREC 473.6 ERR SUR PEND 411.3 ERREUR SUR R 0.57E-01 SANTANACANTERAABATIDO 340 TENSEUR EN X Y Z DANS LES AXES PRINCIPAUX \* SIGMA(1)= 0.66581 DIRECTION 22. 0 PENDAGE 8.6 **TENSOR DE ESFUERZOS 2** SIGMA(2)= -0.33161 DIRECTION 115.2 PENDAGE 20 4 SIGMA(3)= -0. 33419 DIRECTION 270.4 PENDAGE 67.7 RAPPORT R = 0.00 LA FONCTION A MINIM EST EGALE A: 0.1328 POUR LES 8 PREMIERES DONNEES TRIEES PAP LE \* ET A 37.0703 POUR L'ENSEMBLE DU PAQUET REPRESENTATION SUR CERCLE DE MOHR ··· **A** ··· ··· ··· ··· ··· ··· ··· ··· .**F**.. . C. . . . C Zaragoza ε Universidad de Ĥ C LE CARACTERE A CORRESPOND AUX DONNEES 25 LE CARACTERE B CORRESPOND AUX DONNEES 13 O LE CARACTERE C CORRESPOND AUX DONNEES 17 O LE CARACTERE D CORRESPOND AUX DONNEES 24 D LE CARACTERE E CORRESPOND AUX DONNEES 24 LE CARACTERE F CORRESPOND AUX DONNEES 12 D LE CARACTERE F CORRESPOND AUX DONNEES 22 D LE CARACTERE H CORRESPOND AUX DONNEES 24 \*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\* FIN DE L ETAPR NO 3 de 0

<b>~</b> :											
Ā		SANTA	NACANTE	RAABAT	100						
^	GAM	1E	NBRE	INDI	CE D	ES V	ALEU	RS (	DANS	CETTE	GAMME
~	1	0.00.1	6	25	13	17	19	24	12		
	(3 ) 3	0.20.3	7								
~	5	0.30.4	8	6							
_	7	0.50.6	8								
	. 5	0.70.8	8								
•	Ĉ to	0.91.0	9	5							
•	2 11 2 13	1.01.2	10	4							
•	S 13	1.4 1.6	12	10							
•	14	1.6 1.8	12								
	_ 15	1.8 2.0	13	1							
•	- 16	2.02.2	14	26							
,	-2 17	2.22.4	15	15							
	- 18 - 18	2.42.6	15								
•		2.62.8	15								
,	<u> </u>	2.8 3.0	15								
	y 21	3.03.2	17	5	20						

(ier)

[99]

[09] {

The second secon

ĺ.

l

ł

PROJECTION SUR DIAGRAMME DE SCHMITT DES AXES DES TENSEURS CORRESPONDANT A CHAQUE STRIE

SANTANACANTERAABATIDO



ANEXO 3.

ł

192

Į

20 M M

. **(** 

•

l

ر میں

1.000

l

1100

ESTACION 4 (SIERRA DE SAN MARCOS) RESULTADOS DEL ANALISIS DE FALLAS.

.

SAMMAR	CASC						
20 A 7	75	-		• •			
40	75	·			•	·	l
54 1 70	73	1 <u>.</u>	• .	•	1.1		-
120	87	5		••	$(\cdot)$	I.	3
120	87	5. Z			( )	۰.	-1
138	80	ы. Б	÷	12	0	9	5
138	80	(J	÷ _	5	()	C.	6
17	83	E		· · ·	Q	. :	
17	68	E		(	$\mathbf{O}$	1	5
133	82	S	٠	•	11		
1: 134	78	5	•.	5.4	<i>.</i>		
1.34	78		•				
152	. C . A S	5.7 1.7			х. 2 х		
- 47	70	L. 51	• •		C.		1 × .
N 47	70	1 % 8 1			1		
	70	14			7		i -
<u>cr</u> 30	80	5		1- 1-			10
E 50	86	S	•••	<b>F</b>	Q.		16
<u> </u>	82	[4]		12t	< 1	- 1	1 '
N 160	82	1.3	-	₹M.	C.	•	18
. 141	78	w		10	0	÷	19
	78	IJ		is:			20
145	78	М	<u>c</u> .	i-'	- ē		
<u> </u>	78	N	E,	į,i			
<u> </u>	75	E	ЪŌ				
·m 160	75	F	10				د بن بر ب
55 x	87	N		5	<u>,</u>	12/ 13	and the second
2 0	72	<b>F</b>	ra ng	с г	G	10 10	<u>ر</u> نگ م
.2. č	70	 	en e		19	5	<u>با</u> نت.
5 40	50	L	511 (P 19 <b>4</b> ) - <b>1</b> 4		(3	D	e. /
	20	N	//	1.	e	I	28
	37	N	55	i.	Q	I	29
	64	N	30	IJ	O	$D_{-}$	30
168	60	E	2	14	Q	5	31
<sup>168</sup> ق	60	Ε	E.	12	C	D	32
- 41	64	N	36	W.	Q	I	33
<u> </u>	86	Ε	4	6	Ø	D	34
j 31	86	Ε	4	9	0	5	29
<u>ಲ್</u> 70	80	N	4	14	ō	n	
ୁଟ 43	66	N	43	IJ	Ā	л П	د با ایت چند مدر
O 32	56	N	50	1.1	Å	5	చి. యాగు
0 135	73	C		••• • •	Š	1)	చేస్.
Ø 140	62	ູ 1.1	ುತ 18	NÝ C	U C	D E	
► 140	40	W	15	3	0	D	40
H 120	02 60	W	18	5	0	5	41
130	28	N	85	S	0	I	42
	62	N	85	W	O	I	43
Ŭ 58	52	N	74	Ε	0	1	44
- 55	£4	N	85	E	0	I	45
450	0		O		0		Q

1

त्यांख -

( [

Ć

l

¢

**C**line



# METODO DE ETCHECOPAR ET AL. (1981)



SANMARCOSC

L

اليمي المعالم

L

ΪŴΨ

100.1

GAMME NBRE INDICE DES TALECAS CARS HETTE HARBS а 16 33 37 30  $\begin{array}{c} 0, 0 & 0, 1 \\ 0, 1 & 0, 3 \\ 0, 4 & 0, 5 \\ 0, 4 & 0, 5 \\ 0, 6 & 0, 7 \\ 0, 6 & 0, 7 \\ 0, 6 & 0, 7 \\ 0, 6 & 0, 7 \\ 0, 6 & 1, 2 \\ 1, 4 & 1, 6 \\ 1, 8 & 2, 2 \\ 2, 6 \\ 2, 2 \\ 2, 6 \\ 3, 2 \\ 3, 0 \end{array}$ 29 11 29 1234567870112345678901 36 11 ÷ E a 22 23 7 20 17 12 ÷, 25 31 41 2 3a 38 1 Universidad de Zaragoza 3 32 3ſ 19 13 1E 19 Ð 24 21 27 10 3

PROJECTION 2010 DIAGRAPHIC CONTRACTOR STATEMENT OF THE STATEMENT OF THE PONDANT A CHAQUE STRIE



\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*