

# UNIVERSIDAD NACIONAL AUTÓNOMA DE MÉXICO

## FACULTAD DE INGENIERÍA

# EXPLOTACIÓN SIMULTANEA DE YACIMIENTOS DE GAS POR UNA SOLA TUBERIA

TESIS

QUE PARA OBTENER EL TÍTULO DE:

# INGENIERO MECÁNICO ELÉCTRICISTA

# PRESENTA: MONTIEL HERNÁNDEZ, DAVID

## ASESOR: SAMANIEGO VERDUZCO, FERNANDO

Ciudad Universitaria, México, D. F.



Universidad Nacional Autónoma de México



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.

UNIVERSIDAD NACIONAL AUTONOMA DE MEXICO

FACULTAD DE INCENIERIA

DIVISION DE ESTUDIOS SUPERIORES

EXPLOTACION SIMULTANEA DE YACIMIENTOS DE GAS POR UNA SOLA

TUBERIA

TESIS

QUE PARA OBTENER EL GRADO DE MAESTRO EN INGENIERIA PETROLERA

PRESENTA

DAVID MONTTEL HERMANDEZ

MEXICO, D.F.

MAYO 1977.

Con sincero reconocimiento al Sr. Dr. Fernando Samaniego Verduzco, quien con sus atinadas observaciones y consejos hizo posible la -elaboración de este trabajo. Debo especial agradecimiento a los integrantes del H. Jurado de la prueba oral, quienes con sus valiosas indicaciones intervinieron en la presentación de este trabajo.

Presidente	Dr. Fernando Samaniego Verduzco
Secretario	Dr. Heber Cinco Ley
Vocal	Dr. Jesús Rivera Rodríguez
1er.Suplente	Dr. José Luis Bashbush Bauza
20. Suplente	M.I. Antonio Acuña Rosado

CONTENIDO

	Página
Resúmen	1
Introducción	2
Descripción del Nodelo	ų.
Método de Solución	6
Modelo de Flujo radial	7
Gasto en los yacimientos	11
Ecuación de continuidad en tuberías	12
Ecuación de Conservación de Energía	13
Análisis de mesultados	15
Conclusiones	17
Nomenclatura	18
Referencias	20
FIGURAS	
1. Descripción del modelo	
2. Diagrama de bloques	
3. Información necesaria	
4. Comportamiento de gastos	

- 5. Comportamiento de gastos
- 6. Comportamiento de producción

## APENDICES

- A. Gasto de producción o inyección
- B. Ecuación de continuidad en tuberías
- C. Número de Reynolds.

### RESUMEN

Se analiza el comportamiento de explotación de varios yacimientos produciendo simultáneamente por el mismo pozo. El estudio se efectúa con un simulador de diferencias finitas, que resuelve la ecuación de difusión de gases reales en cada uno de los estratos, los cuales son condicionados a interactuar recíprocamente entre sí, mediante las ecuaciones de continuidad, y conservación de energía en tuberías verticales. Los yacimientos -son considerados circulares, cerrados en el lindero externo, -con condiciones de frontera variables en el lindero interno, y con propiedades diferentes; asimismo, las propiedades del gas, en cada uno de los puntos de la tubería, se consideran varia--bles. Las soluciones de las ecuaciones diferenciales se efec--túan por el método completamente implícito, y aplicando la ---transformación de pseudopresión de gases reales publicada por -Al Hussainy y Ramey.

El modelo, yacimientos-tubería, permite determinar el gasto individual por yacimiento, e investigar bajo qué alternativas de explotación se presenta el fenómeno de inyección de gas de una formación a otra.

#### INTRODUCCION.

Los programas tradicionales de explotación, mediante terminaciones sencillas, dobles o a lo sumo triples, solo son apropia dos si se tienen campos; con uno, dos o tres estratos producto-res respectivamente, sin embargo, cuando se explotan áreas con un número de yacimientos mayor que el número de terminaciones -posibles por pozo, estos procedimientos de explotación resultan inadecuados, sobre todo cuando las formaciones son de baja per-meabilidad, dado que es necesario esperar largos períodos de ---tiempo hasta alcanzar el agotamiento de las reservas, en los estratos inferiores, para reparar los pozos, e iniciar la explotación en los yacimientos superiores hasta alcanzar las condicio--nes de abandono de los campos.

La producción simultánea de varios yacimientos por una mig ma tubería, promete ser una buena alternativa de explotación encaminada a reducir los tiempos y aumentar la disponibilidad de los hidrocarburos. Actualmente, en la zona noreste de Petróleos Mexicanos se ha iniciado esta nueva política de explotación a -raíz de la creciente demanda de gas en el norte de México.

Entre los problemas más difíciles asociados con este siste ma de producción está la determinación de los gastos individua-les por horizonte, los cuales son información necesaria para lle var un control de producciones y reservas, asimismo el análisis de los principales factores que intervienen en el fenómeno de in yección de gas de un yacimiento a otro.

Un gran número de modelos de diferencias finitas, se ha -desarrollado en la literatura existente, la mayoría de estos estudios, se encuentran confinados al análisis de un solo yacimien to. Crichlow y Root"1 construyeron un modelo para investigar el efecto de las técnicas de terminación sobre la disponibilidad -del gas. Russell y Truitt<sup>2</sup> desarrollaron un simulador para estudiar el efecto del fracturamiento sobre el comportamiento de la presión. Carter<sup>3</sup> presentó un modelo para optimizar la explota--ción de yacimientos de gas. Dempsey y Col. 4 desarrollaron una -técnica de evaluación y diseño de sistemas de tuberías mediante la integración de los modelos del yacimiento, tubería de producción, y sistemas de recolección. Estudios publicados por Lefkovi ts y Col.<sup>5</sup>, Raghavan y Col.<sup>6</sup> describen el comportamiento de po-zos produciendo de varias zonas, estos estudios, fueron encamina dos a pruebas en pozos de aceite y los estratos son considerados a la misma profundidad.

La finalidad del presente estudio es analizar el comportamiento de varios yacimientos de gas, con diferencias considera-bles en la profundidad, e interactuando simultáneamente por el mismo pozo.

\* Referencias y nomenclatura al final.

## BEACKIFCION BLL HODELS

Las suposiciones, más importantes, implícitas en el modelo con las siguientes:

1. Flujo puramente radial de gases reales, de "N" medios homogéneos, isotrópicos, indeformables, de espesor constante. Ce mados, con propiedades diferentes entre sí, y, condicionados e interactuar cimultáneamente en el lindero interno por medio de la tubería.

2. Las propiedades del gas, en el medio poreso, se conside ran variables dependientes de la presión.

3. Los yacimientos se encuentran conectados entre si únicamente por la tubería, la cual se considera de especificaciones y dimensiones variables en cuanto a su diámetro, tubería de re-vestimiento telescopiada.

4. Les propiedades del gas se consideran variables depandientes de la presión y temperatura en cada nodo de la tubería.

5. La interacción entre los yacimientos no es instantá--nea, es decir, se considera régimen transitorio en tuberías verticales.

8. La solución del sistema, yacimientos-tubería, se efectúa con condiciones de presión superficial constante, en el sistema de recolección. 7. Las propiedades del gas, son las mismas para cada uno de los yacimientos.

El simulador empleado en cada uno de los estratos, es un modelo unidimensional espaciado logarítmicamente en 32 celdas en su dirección radial, asimismo la tubería de producción fue subd<u>i</u> vidida verticalmente con espaciamientos no uniformes, es decir, se condicionó a tener el mismo número de nodos entre cada uno de los estratos. Un nodo imagen en el fondo fue necesario, para establecer las condiciones de cierre en su parte inferior. El núm<u>e</u> ro de nodos en la tubería es 5N + 1, donde N representa el número de horizontes en explotación. La vida productiva es similar-mente dividida en un número no uniforme de etapas de tiempo, los incrementos a condiciones transitorias son considerados más cortos, que a condiciones semiestacionarias de flujo. Un esquema r<u>e</u> presentativo del problema y su solución, se presenta en la figura 1.

El simulador emplea información de un programa preliminar, el cual realiza el cálculo de la pseudopresión de gases reales en función de la presión. El arreglo pseudopresio-presión, es ma nejado entonces en el modelo por una subrutina, la que ajusta po linomios cúbicos libremente apoyados y extrae coeficientes de -las ecuaciones. Una función de subrutina transforma, mediante in terpolación el espacio de presión a pseudopresión o bien efectúa la transformación inversa. Varias funciones de subrutina fueron elaboradas e integradas al simulador, estas calculan los siguien



DESCRIPCION DEL PROBLEMA

Descripción del modelo

MODELO DE DIFERENCIAS FINITAS

FIGURA

tes términos; Factor de desviación, a partir de la ecuación de estado propuesta por Redlich Kwong.<sup>7</sup> Compresibilidad del gas por medio de la derivada del factor de desviación con respecto a la presión. Viscosidad del gas, mediante la correlación de Lee<sup>8</sup>, y finalmente, el factor de fricción de Moody, mediante la correlación de Colebrook<sup>9</sup>. La primera y la última, de éstas, aplican -procedimientos iterativos mediante el método de Newton Raphson.

#### METODO DE SOLUCION

Dado que los gastos de flujo y las presiones deberán balan cearse en cada uno de los nodos del sistema, se seleccionó un -procedimiento iterativo en cuanto a presiones en la tubería de tal forma que se cumplieran simultáneamente las ecuaciones de di fusión en los yacimientos y las ecuaciones de continuidad y conservación de energía, en la tubería. El esquema de iteración glo bal controla todos los procesos de solución dentro de cada una de las etapas de tiempo en la simulación, las presiones fluvendo así obtenidas frente a cada una de las formaciones, son aplica-das como condiciones de frontera en la solución del problema de flujo radial, dentro de cada uno de los yacimientos, la solución del esquema global, se encuentra condicionada a tener presión su perficial constante, sin embargo, puede tratarse como una fun--ción del tiempo, si es que se desea simular el comportamiento --del sistema bajo compresión. Tanto los gastos como las presiones son calculadas implícitamente sobre el nivel de tiempo, las viscosidad, factor de desviación del gas, número de Reynolds y el -

factor de fricción de Moody, son evaluados en cada uno de los n⊙ dos de la tubería, para cada iteración global, estos valores se consideran funciones de la presión y de la temperatura. El esque ma de solución en cada uno de los estratos, comprende a su vez un proceso de iteración parcial, en el que se recalculan consecu tivamente los coeficientes de la matriz solución de la ecuación de difusión. En cada uno de los nodos del yacimiento, los valo--res de pseudopresión adimensional son transformados a términos de presión, a fin de obtener la compresibilidad y viscosidad del gas para corregir la variable de difusión adimensional. De una a tres iteraciones globales se requieren para cada nivel de tiem po, las cuales comprenden a su vez una o dos iteraciones parciales en el medio poroso, para cada uno de los yacimientos. Un dia grama generalizado de bloques se presenta en la figura 2.

#### MODELO DE FLUJO RADIAL.

La importancia de emplear la transformación publicada por Al-Hussainy y Ramey <sup>10</sup>, es simplificar el problema de una ecua-ción diferencial no lineal a una casi lineal. Una extensión de los procedimientos de solución numérica conocidos, puede aplicar se sin las suposiciones tácitas de que los gradientes de presión en el sistema de flujo, son despreciables. La función pseudopresión de los gases reales, facilita la incorporación de las varia bles dependientes de la presión a un modelo matemático del flujo de gas. Los coeficientes de las derivadas espaciales, no contie-



FIGURA 2

nen términos que son función de las propiedades de los fluidos, la ecuación de difusión en coordenadas cilíndricas es transform<u>a</u> da a la siguiente expresión:

$$\frac{\partial^2 m(p)}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial m(p)}{\partial r} = \frac{\phi U(p) C_s(p)}{k} \frac{\partial m(p)}{\partial t}$$
(1)

Donde m(p), es la función pseudopresión de los gases reales definida como:

$$m(p) = 2 \int_{P_{in}}^{P_{in}} \frac{P_{dP}}{\mathcal{U}(p)Z(p)}$$
(2)

La equación (1) puede ser transformada a:

$$\frac{\partial^2 m_D}{\partial X_D^2} = \alpha_D e^{2 \times D} \frac{\partial m_D}{\partial t_D}$$
(3)

Mediante las siguientes transformaciones adimensionales: Radio adimensional

$$\Gamma_{\rm D} = \frac{\Gamma}{\Gamma_{\rm w}}$$

Tiempo adimensional

. .

$$t_{p} = \frac{k t}{d \mathcal{V}(p_{i}) C_{g}(p_{i}) r_{w}^{2}}$$
(5)

Transformación de un sistema de solución radial, a un sistema lineal.

$$X_{\rm D} = {\rm Ln} r_{\rm D}$$
(6)

Pseudopresión adimensional

$$m_{p} = \frac{m(p)}{m(p_{l})}$$

Variable de difusión adimensional

$$\alpha_{p} = \frac{\mathcal{U}(p) C_{g}(p)}{\mathcal{U}(p_{i}) C_{g}(p_{i})}$$

La ecuación (3) expresada en diferentes finitas en forma completamente implícita es:

$$\frac{m_{\text{D}i, j-1, n+1} - 2m_{\text{D}i, j, n+1} + m_{\text{D}i, j+1, n+1}}{(\Delta X_{\text{D}})^2} = (\alpha_{\text{D}} e^{2X_{\text{D}}})_{i, j, n+1} - \frac{m_{\text{D}i, j, n+1} - m_{\text{D}i, j, n}}{\Delta t_{\text{D}}}$$
(9)

Donde

- 1 indice para el yacimiento
  - ; índice del espacio

n - indice del tiempo

Para cualquier nodo interno y para cualquier yacimiento, la ecua ción resulta:

$$m_{\text{D}i,j-1,n+1} - |2 + (\frac{\alpha_{\text{D}}}{\lambda} e^{2X_{\text{D}}})_{i,j,n+1} | m_{\text{D}i,j,n+1} + m_{\text{D}i,j+1,n+1} = -(\frac{\alpha_{\text{D}}}{\lambda} e^{2X_{\text{D}}})_{i,j,n+1} + m_{\text{D}i,j,n+1} + m_{\text{D}i,j,n+1}$$

(11)

(7)

(8)

Donde:

$$\lambda = \frac{\Delta t \, D}{(\Delta X_D)^2}$$

Si se establecen condiciones de presión variable en el lindero interno, la ecuación para el nodo 1 y para un yacimiento específico donde, i = 1 , resulta:

# $- \left| 2 + \left( \frac{\alpha_{D}}{\lambda} e^{2 \times D} \right)_{i,1,n+1} \right|_{m_{D_{i,1},n+1}} + m_{D_{i,2,n+1}}$

$$= -(\frac{\alpha n}{\lambda}e^{2 \times n})_{1,1,n+1} \quad m_{D,1,1,n} - m_{D,1,0,n+1} \quad (12)$$

El valor de pseudopresión adimensional evaluada en el pozo, nodo ; = • , es condicionada al comportamiento de los gastos y presiones de los otros yacimientos, así como a la presión superfi-cial de la tubería:

(13)

 $m_{D,1,0,n+1} = f(P_{Wh}, m_{Di,j,n+1}, \forall i \neq 1, i=1,...N, \forall i, j=1...M$ Para el inicio de las iteraciones globales, a condiciones inicia les, la pseudopresión adimensional evaluada en el pozo, es única mente una función de la presión superficial en la tubería.

$$\mathbf{m}_{\mathsf{P}+\mathsf{O}+\mathsf{n}+1} = \mathsf{f}(\mathsf{P}_{\mathsf{wh}}) \tag{14}$$

La condición de cierre a un radio igual al radio exterior de los yacimientos, nodo j = M, se obtuvo estableciendo el valor de la derivada igual a cero.

$$2m_{D_{i,M-1,n+1}} - |2 + (\frac{\alpha \langle p \rangle}{\lambda} e^{2 \langle x \rangle})_{i,M,n+1} | m_{D_{i,M,n+1}} =$$

$$= -\left(\frac{\Delta p}{\lambda}e^{2 \times p}\right)_{i,M,n+1} m_{p,i,M,n}$$
(15)

El sistema de ecuaciones resultante, se reduce a la solución de una matriz tridiagonal, el algoritmo de Thomas<sup>11</sup>, es empleado entonces repetidamente para obtener la distribución de pseudopr<u>e</u> siones, las cuales son transformadas a presiones con las que se evalua la viscosidad y compresibilidad del gas, mismas que in--tervienen en el cálculo de la variable de difusión adimensional, necesaria para recalcular los coeficientes de la matriz. El proceso es repetido hasta satisfacer el criterio de convergencia <u>Pa</u> ra cada uno de los yacimientos en una sola iteración global.

## GASTO EN LOS YACIMIENTOS.

A partir de la distribución de pseudopresiones, es posible calcular el gasto en cada uno de los horizontes, mediante la ev<u>a</u> luación de la derivada de pseudopresión adimensional con respecto a la transformación del espacio Xp . Las ecuaciones emple<u>a</u> das son las siguientes, y su desarrollo se muestra en el apéndice A.

(16)

(17)

$$Q_{ce} = \frac{Q_{p}khm(p_i)}{1.42288T}$$

Donde Q<sub>D</sub> es el gasto adimensional dado por la derivada.

$$D_{\rm D} = \frac{\partial m_{\rm D}}{\partial X_{\rm D}} = \frac{m_{\rm D};_{1,\rm D}}{\Delta X_{\rm D}} - \frac{m_{\rm D};_{1,\rm D}}{\Delta X_{\rm D}}$$

#### ECUACION DE CONTINUIDAD EN TUBERIAS.

Una de las ventajas que se tiene al utilizar un esquema de solución numérica, es la de eliminar las suposiciones tácitas de considerar el sistema con propiedades y condiciones promedio.

La ecuación diferencial de continuidad<sup>12</sup>, fue resuelta por el método de diferencias finitas para el cálculo del gasto en <u>ca</u> da uno de los nodos de la tubería. El balance de gastos másicos en régimen transitorio, es decir, incluyendo la variación de la densidad con respecto al tiempo, considera el efecto no instantá neo de la interacción entre cada uno de los yacimientos. El mode lo matemático, en su forma general, contempla además, el efecto de producción o inyección de gas, en diferentes puntos de la tubería mediante la incorporación de un término fuente o sumidero.

$$\frac{\partial(\varrho_V)}{\partial L} - \frac{w^*}{A\Delta L} = \frac{\partial \varrho}{\partial t}$$
(18)

El signo negativo del segundo tármino, indica que cuando existe inyección, gasto positivo en la formación, el sistema integrado por los nodos de la tubería, pierde masa. Para gases rea les, la ecuación 18 fue transformada a la siguiente expresión -desarrollada en el apéndice B.

$$\frac{\partial q}{\partial L} + \frac{q^{*}}{\Delta L} = \frac{0.193 D_{k}^{2}}{T} \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{P}{Z}\right)$$

(19)

Al resolver la ecuación 19, por diferencias finitas en for ma implícita para el gasto, se tomó ventaja de la condición de frontera inferior de cierre; los gastos entonces, son evaluados en forma regresiva.

$$q_{k,n+1} = \frac{0.193 D_{k}^{2}}{T_{k}} \frac{\Delta L}{\Delta t} \left( \frac{P}{Z} \right)_{k,n+1} \left( \frac{P}{Z} \right)_{k,n} \left| + q_{k,n+1}^{*} + q_{k+1,n+1} \right| (20)$$

La ecuación 20, es un balance de gastos en cada uno de los nodos de la tubería; el primer término es el cambio debido a expansión o compresión durante el intervalo de tiempo, el segundo término es el gasto introducido o perdido mediante producción o inyección de cada uno de los yacimientos -en los nodos interme-dios entre dos estratos consecutivos este término es igual a --cero, en los nodos frente a cada uno de los estratos, igual al gasto de producción de los horizontes- finalmente el último término representa el gas procedente del nodo inferior.

#### ECUACION DE CONSERVACIÓN DE ENERGIA.

El concepto de conservación de energía es usualmente la b<u>a</u> se de cualquier estudio de flujo vertical de fluidos a través de tuberías. La ecuación de R.V. Smith<sup>4</sup>, fue resuelta para pequeños segmentos de tubería, en los cuales las propiedades promedio fu<u>e</u> ron substituídas por las propiedades en cada uno de los nodos de la tubería. La ecuación para cada uno de los nodos, se presenta a continuación:

$$P_{k,n+1} = \left| \frac{SG \ \Delta L \ (e^{S} - 1)(q_{k}^{2} \ T_{k} \ Z_{k} \ f_{k})_{n+1}}{0.04 \times 10^{12} D_{k}^{5} \ s} + e^{S} \ P_{k-1,n+1}^{2} \right|^{\frac{1}{2}}$$
(21)

Donde 5 esta definido por:

$$s = .0375 \frac{SG \ \Delta L}{(T_k \ Z_k)_{n+1}}$$

El factor de fricción es calculado mediante la correlación de Colebrook<sup>9</sup>, con el método iterativo de Newton-Raphson, en fu<u>n</u> ción del número de Reynolds y de la rugosidad relativa.

$$f_{k,n+1} = f(R_{E,k,n+1}, \mathcal{E})$$
 (22)

El desarrollo de la ecuación para el cálculo del número de Reynolds se presenta en el apéndice C.

$$R_{E,k,n+1} = .0201 \frac{SG q_{k,n+1}}{D_{k} \mathcal{Y}_{k,n+1}}$$
(23)

Los valores de la presión fluyendo, en cada uno de los -nodos, son determinados en forma progresiva, tomando ventaja de la condición de presión constante en la superficie. Debido a que el cálculo de las presiones se realiza repetidamente en un esque ma de iteración global, hasta que su valor entre dos iteraciones sucesivas satisfacen el criterio de convergencia en todos los no dos, los valores de la viscosidad y factor de desviación, son -correctamente evaluados, no obstante haber sido tomados de la -iteración anterior, dado que en cada una de éstas se calculan -consecutivamente como funciones de la presión.

#### ANALISIS DE RESULTADOS.

Se efectuaron varias corridas del modelo computacional con la finalidad de analizar el sistema cuando es sometido a diferen tes alternativas de explotación. Se consideró un sistema integra do por tres yacimientos de propiedades diferentes y abiertos a producción mediante una tubería de revestimiento telescopiada, los datos son presentados en la figura 3, los valores del arre-glo presión-pseudopresión, fueron obtenidos del programa prelimi nar. El listado del programa principal y del programa preliminar se presenta en el apéndice C.

En la primer corrida, se consideró que el sistema descarga a una línea de alta presión, (1500 psia), por los resultados obtenidos se observa que los efectos transitorios de flujo en la tubería sólo son de importancia para tiempos demasiados cortos, del orden de horas, este efecto es notado en la distribución de gastos presentada en la tabla I, para tiempos mayores un régimen de tipo permanente es alcanzado como se muestra en la distribu-ción de gastos en la tuberia,mostrada en la tabla II. La figura 4 muestra el comportamiento de los gastos individuales como frag ción del gasto total, se observa que existe inyección del yaci-miento 1 hacia el yacimiento 3, llegando a ser del 35%, el yacimiento 2 prácticamente permanece inactivo. Una etapa de propor-ción constante es alcanzada después de los efectos transitorios en la tubería. La segunda simulación fue llevada a cabo reducien do a 1000 psia la presión superficial, los resultados se mues---



INFORMACION GENERAL

PRESION	SUPERFICIAL	FLUYENDO	1000	PSIA
PRESION	SUPERFICIAL	CERRADO	2400	PSIA
GRADIEN	TE GEOTERN	1100	0.016	46 %
RUGOSID	AD RELATI	V A	2500	
NUMERO	DE YACIMI	IENTOS	3	
NUMERO	PUNTOS ARR	EGLO SPLINES	6	
NUMERO	NODOS MODE	ELO RADIAL	32	

#### PROPIEDADES DE LOS YACIMIENTOS

°R/p

1	PRO P	PI Psia	PER md	РНІ	R W P	R E p	н p
1	656 C	3000	1.0	. 2.4	.5573	2000	30
2	8200	2000	0.1	. 2 0	.3177	2624	30
3	8856	1500	0.5	, 2, 2	1667	1500	40



tran gráficamente en la figura 5, en este caso, los tres yaci--mientos producen simultáneamente. La figura 6 muestra el comportamiento de producción para estas dos alternativas, por los re-sultados obtenidos se observa que al aumentar la presión superfi cial, la disponibilidad del gas se reduce por efecto de una me-nor caida de presión en el yacimiento -menor gasto- y por el --efecto de la inyección de gas de un yacimiento a otro. La explotación simultánea de varios yacimientos por un mismo pozo, puede ser desventajosa bajo ciertas condiciones de presión superficial. Una tercer corrida se efectuó suponiendo que el yacimiento 3 se encontraba depresionado a 1000 psia, nuevamente se presentó la inversión de flujo del yacimiento 1 hacia el yacimiento 3, estos resultados se presentan en la tabla III.

La cuarta simulación se hizo considerando dos yacimientos vecinos de propiedades idénticas, con excepción de la permeabil<u>i</u> dad, la cual fue considerada diez veces mayor en el yacimiento -1 que en el yacimiento 2, se observa que durante las condiciones transitorias en los mismos, estos producen simultáneamente en -forma proporcional a su permeabilidad. La tabla IV muestra el -comportamiento de explotación a tiempos cortos, tiempos mayores no fueron investigados.

El análisis de resultados en pozos abiertos a producción por la tubería de revestimiento, muestra que los efectos de fric ción son prácticamente despreciables cuando se explotan arenas de baja permeabilidad.





1	PRESION	SUPERFICIAL	1500	PSIA	CON INVECTION
2	PRESION	SUPERFICIAL	1500	PSIA	SIN INVECCION
3	PRESION	SUPERFICIAL	1000	PSIA	

#### CONCLUSIONES.

- 1.- Es posible describir el comportamiento individual de "N" yacimientos explotados simultáneamente por el mismo pozo.
- 2.- Mayor disponibilidad de hidrocarburos puede ser obtenida, me diante un sistema de explotación cimultánea.
- 3.- La explotación simultánea de varios yacimientos por un mismo pozo, bajo ciertas condiciones de presión superficial, puede provocar la inyección de gas de un yacimiento a otro, redu-ciendo la disponibilidad del gas y aumentando los tiempos de explotación.
- 4.- La duración de los efectos transitorios en la tubería de pro ducción, son del orden de horas.
- 5.- Es conveniente abrir los intervalos a explotación, por la -tubería de revestimiento,debido a que los efectos de fricción son reducidos considerablemente.

## NOMENCLATURA

Cg	Compresibilidad del gas. 1/psia
D	Diámetro del pozo. pg
f	Factor de fricción.
h	Espesor. p. Espesor p. Espesor between the second sec
k	Permeabilidad. Md
	Profundidad. p.
m	Pseudopresión de gases reales. psia <sup>2</sup> /cp
Μ	Peso molecular. lb/lb-mol.
m	Pseudopresión adimensional
Ρ	Presión. psia
Pi	Presión inicial. psia
Pwh	Presión superficial. psia
Qce	Gasto en el yacimiento. SCF/D
QD	Gasto adimensional
q	Gasto en tubería SCF/D
٩ *	Gasto fuente en tubería SCF/D
Re	Número de Reynolds
Г	Radio. p.
r <sub>D</sub>	Radio adimensional
ſw	Radio del pozo. p.
SG	Densidad relativa
Т	Temperatura °R
t	Tiempo D
t <sub>D</sub>	Tiempo adimensional
V	Velocidad p/D
	1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 -

W	Gasto másico. 1b/D	
ХD	Distancia adimensional.	
Z	Factor de desviación	
$\propto_{\rm D}$	Variable de difusión adimensional	
E	Rugosidad relativa	
6	Densidad 1b/p <sup>3</sup>	,
μ	Viscosidad cp	
ø	Porosidad	

SUBINDICES

- Número de yacimiento
- ; Nodo en yacimiento
- \* nodo en tubería

i

- n Nivel de tiempo
- ce Condiciones estandar
- D Sin dimensiones

#### REFERENCIAS.

- Crichlow H.B., Root P.J. "The Use of an R-Z Model to Study the effect of completion technique on gas well deliverability" SPE 2809 Symposium on numerical simulation Dallas Tex Feb 5-6, 1970.
- Russell D.G., Truitt N.E. "Transient Pressure Behavior in a vertically fractured Reservoir", Houston Tex, Oct. 11-14-1964.
- 3. Carter P.D. "Performance Predictions for Gas Reservoir Considering two-Dimensional Unsteady-State Flow", SPE 1310 Gas --Technology Symposium, Shreveport, La, Nov. 11-12, 1965.
- 4. Dempsey J.R., Patterson J.K., Coats K.H., Brill J.P., "An -Efficient Model for Evaluating Gas Field Gathering System Design", SPE 3161, Central Plains Regional Meeting, Amarillo, Tex. Nov. 15-17, 1970.
- 5. Lefkovits H.C., Hazebroek P., Allen E.E., Matthews C.S. --"A Study of the Behavior of Bounded Reservoirs composed of Stratified Layers", 34 th Annual Fall Meeting of SPE Oct. 4-7 1959, Dallas Tex.
- 6. Raghavan R., Topaloglu H.N., Coob W.N., Ramey. H.J. "Well-Test Analysis for wells Producing from two Commingled Zones of Unequal Thickness", SPE 4559 48th Annual Fall Meeting, --Las Vegas Nev., Sep. 30-Oct. 3, 1973.
- 7. Aguirre F. "Termodinámica del Equilibrio", Editorial Inter-Americana, México, D.F.

- 8.- Lee A. L., González M.H., Eakin B.E. "The Viscosity of Natural Gases". J. Pet Tech (Aug 1966) 997-1000 Trans AIME --Vol 237.
- 9. Aziz K., "Calculation of Bottom Hole Pressure in Gas ----Wells" SPE 1676 AIME, 1967.
- 10. Al Hussainy R., Ramey H.J., Crawford P.B. "The Flow of Real Gases Through Porous Media" SPE 1243 Annual Fall Meeting, -Denver Colo, Oct. 3-6, 1965.
- Farouq Ali, "Numerical Reservaoir Simulation", Copyright
   1970 by S.M. Farouq Ali. Penn State University.
- 12. Bird R.B., stewart W.E., Lightfoot E.N., "Transport Phenomena, Editorial Reverte, S.A.

Gasto de producción o inyección

# A PENDICE B

Ecuación de continuidad en tuberias

ENTONCES

LA ECUACION DIFERENCIAL DE CONTINUIDAD  
INCLUYENDO UN TERMINO FUENTE O SUMIDERO  
$$-\frac{\partial(\varrho_V)}{\partial L} = \frac{\partial \varrho}{\partial t}$$

EL DEGUNDO TERMINO CORRESPONDE A LA MANA INTRODUCIDA O PERDIDA EN LA TUBERIA, POR PRODUCCION O INYECCION EN CADA YACIMIENTO. LA VELOCIDAD ES EXPRESADA EN FUN--CION DEL GASTO MASICO.

$$V = \frac{W}{eA} \frac{(1b/D)}{(1b/P^3)(P^2)}$$

EL GASTO MASICO , EN FUNCION DEL GASTO A CONDICIONES ESTANDAR Y DEL VOLUMEN MOLAR

$$W = \frac{q M}{V_M} \frac{(SCF/D)((b/lb-mol))}{(SCF/lb-mol)}$$

Y LA DENSIDAD, DE LA ECUACION DE ESTADO

$$e = \frac{PM}{ZRT}$$

SUBSTITUYENDO LAS RELACIONES ANTERIORES EN LA ECUACION DIFERENCIAL

$$-\frac{\partial W}{\partial L} - \frac{W^{*}}{\Delta L} = A \frac{\partial \varrho}{\partial t}$$
$$-\frac{\partial}{\partial L} \left(\frac{q}{V_{M}}\right) - \frac{q^{*}M}{V_{M}\Delta L} = A \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{p}{ZRT}\right)$$
$$EL VALOR DE LA CONSTANTE R$$
$$R = \frac{P_{CE} V_{M}}{T_{CE}}$$

$$\frac{M}{V_{M}} \left( \frac{\partial q}{\partial L} \right) - \frac{M}{V_{N}} \left( \frac{q^{*}}{\Delta L} \right) - \frac{T_{CE}MA}{V_{M}P_{CE}} \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{P}{ZT} \right)$$
EL AREA
$$A = \frac{\Pi D^{2}}{4 \times 144}$$
LUEGO
$$- \frac{\partial q}{\partial L} - \frac{q^{*}}{\Delta L} = \frac{\Pi D^{2}T_{CE}}{4 \times 144} \frac{\partial}{P_{CE}} \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{P}{ZT} \right)$$
FINALMENTE EN UNIDADES PRACTICAS

$$-\frac{\partial q}{\partial L} - \frac{q^*}{\Delta L} = \frac{0.193 D^2}{T} \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{P}{Z}\right)$$

# Número de Reynolds

EL NUMERO DE REYNOLDS

$$R_E = \frac{DVP}{DV}$$

LA VELOCIDAD, PUEDE EXPRESARSE EN FUNCION DEL GASTO MASICO

$$v = \frac{W}{A e}$$

EL AREA MEDIANTE

$$A = \frac{TT D^2}{4}$$

LUEGO ENTONCES

$$R_{E} = \frac{4W}{\pi D \mu}$$

EL GASTO MASICO ES FUNCION DEL GASTO A CONDICIONES ESTANDAR

$$W = \frac{q M}{V_M}$$

EL PESO MOLECULAR

M = 28.97 SG

FINALMENTE EN UNIDADES PRACTICAS

$$R_E = 0.0201 \frac{SG q}{D \mu}$$

# APENDICE D

Contraction of the

1

# Listado del programa

<b>sec</b> tió - :			112		<b></b>	nat a right a saint y size -	ursee- 14.47.	alaminista antanista 1	1944 - C. S.	-maiptaine.	مرد معدید مرد م	···· - •·íaoene.		n na ana sag	ومرعبه ومتر		بهد وی است میں دی						يدي وسيو من ا	
			17	TNY	¥ Ť Y	17								el de la composition Nota de la composition de la compositio	한 문서									
			ית יים	110	19.4 C. 19.6 C	201 7 V P 7	1. t		*** ** *									n an le sta An an Le sean						n. Ang
			г. -		547	7140	2,21	N11	ARE A	L DE F					1977	i fire S						이번 2013년 2013년 1월 19일		in an
			1	ILE !	235	IYP3	3+1	NIT	\$P R I	N TE	R										an an an an An an an an an		1. mar 1973	
			-54	MMAR	IZE.	ALL															1.55			
			C	P	HHF		p	RES	<b>T</b> คม	EN	1 à	subs	τα r	010	61.1	1.55.57.51	0 C . D	el e e e e				en de la la composición de la composicinde la composición de la composición de la composición de la co		-11 
5.	tan a tan ar		C	p.	UH S		0	083	тлм тлм	10.54 711 x	3473 1 - 8	307.0	. NC 1	1. 1. î.	- F.L. U	1 ( ); IX	[0,1,1]	S JA						
		- 1. F.		7	101 U 11 M		1 7	(N.L. 0) (M.L. 0)	TON .	CB	LA	5486		018	CE I	1 F A C	0 25	T A						
			. 2	1	1.61 .		t	I E M	PU (	.IM )	TE.	PREC	) I C C	TEA	DIA	5								3 <u>1</u> .
- <b>14</b>		- S-S	U	. (1)	G		Û	RA0	LEN 1	FE G	eer	ERMT	ſ. []	11 6 7	p									
			С	P	C		P	RES	TON	CRE	TTC	7 03	1.4	·•: • ·	•	12.20								
			С	T	٢		Т	E MO	£ 07.1	110	- 40 - 20	- 1 - 1 - 1 - 1 - 7 - 7 - 7 - 7	1303 13 8	<i>r</i> •										
			ć	Ê	0 5 1			5100 A	40 (1.24) (C. 3. (C. 4	0.000	i (, 19 1 m i - 1	111	$_{2}A = 0$	11							1.2			
******			~ ~.	ا مد . ح			(1	0.00	3164	11 1	u.L.A	1 j A a	t TU	H (, fi	14 3	771								
				31	G		[	DENS	10 A E	1 2日	LAT	IV A	DEL	GA	S									
Sex-		+ 2	- C	N	)		Ň	IUME	F0 (	)E Y	ACT	NYFT	105									1.0		
			С	¥		• •	1	UME	50 r	F F	5 1 H T	CC A	005	ri n	ner	- 100 C	0.000	-						
			- C	N	N E		Ł	H SPE	en r	λ‴ ι	- 0-0-5 - 0-0-0-	- 4-0 - 19 10 - 19 10	1101.	43 La La	្រែដ្	ι υų L	P.BES	1(N-	PRES	ICN	· · · ·			1 <sup>0</sup>
			r.	r. (	00 Y	<b>.</b> .	IN	1.U : I C.	р.J. (. 	PL 19	սես	5 L. <sup>n</sup>	¥ (; л	l) à	AVC I	MIE	NTO							
Sites			ن م	ri	RUL	1)	1	ACE	LADI	, LA I	i (; ?	11 YA	1 Û Î M	TEN	T ÛS	р								
			U	p	1(]	)	f	શ્વેદ ક	ION	151	C TA	LES	N U Y	ACT	MIFA	The	Pc 1	Λ ·						
	•	1.1	.C	р	ER(	I)	(:	1E R.M.	FART	I T P	13 P.C	્ર પ્રા			* 2, 4, t	· · · · · )	101	-1						9 12
1. 1. 1.			r	P	нтг	13	;-		やいひま	ليانية المحاد ما حد مر	en te la		ł							n saint an is				
Since-			č		***	اه ند	l'	UnU	211.9	UES										e koží Poslava				
			ر د	Н	(1)		Ē	SPE.	SORE	ËS F	2					•							5 M 12	
			C,	. R	W(I	)	5	ADY.	ES F	·FFN	TF	021	Y 5 C	1 1 1	ENTO	'c c							11.00	
1			C	F	ECT	)	5	7 A 7: T	0 2 3	/TEC	100	- 6	14.0		L. P [ X	- J ["					· · · ·			
1			С	р	111	3	C	100 C ~	100	** 1.2 ji 	1104	i An an an a												1.1
			ĉ	,	~~ ~ £		1	NL 3	1014	1. M	4.14	2011	) S P	LIV	E PS	IA								
			C.	A	ML	[]	ŀ	5 E. U	0065	tes i	[0]	Eh A	RRE	GLC	SPL	INF	PS 1	1220	ρ					
STREE:			С	. Q	(K)		6	AST	15 3	GEF 1	0						• // 1	14 + 6						
i i			C	Pl	WF(	<b>K)</b>	ç	RES	THM	EN	169	A C P	V (° r	οc.	THOR	" C" Y A	0.			* <sub>1</sub> , 1				
<b>M</b>			C	A	MEC	1.0	ų (	1322	00.0	un Fore	- 14 14 14 17 17 17	i Nuc	160	171. 	TUBE	L P I A	P5 1.	A						
	0.001	3			PTH	5 1 C T	· · · ·	0.00	00 -	- 44 <u>(</u>	F L L II m	I A 91	e e e n	15 I Ç	HAL.	1?N	0.YA	Co .	J?N	010	YAC.	•	- <sup>1</sup>	
<b>P</b>	2003				L IN	LKCL	ίĥ	문헌	(5)	•FI(	D))	PEE(	(5),	PHI	(5);	11(5	1,24	(5).	RE (5	). VI	(= ).	. n n t	1=1	
				A	, C)	C(5)	γÂi	11(5	121	) / ( 🧐	5) . 1	0(5)	) r 6 P	(5)			.,			· · · .	~~ * P	. U U I		
10	) 002	)			0 IM	ENST	CN	ANT	tin	PLC	61.	Sec.	5. CT	11	0.00									
	5 66 3	$\langle \rangle$			D T M	ENSY	6.5	- VO 7	5 1	n n ha k Na na sa	- 4. J. F - 1. F 1	0101 2010	# 2 G X	019	6(0)	ł						1. 	4	
Ы.	1 60 1	1			0.111	2 8 C 4 7 68 C 1	UH E	- 2 L C	ांग दे। जन्म र	C J & A	un la C	28.29	2) sA	LEA	(5)3	52-3 e	а ирс	(5+3	3.(5)	15,32	2)			<u>1</u> 2.
	1 60 1	* 2		i	U L H	ERSI	LΛ	A A (	(2)	- 8A (	35)	r () A (	(32)	1 0 W (	32);	GC3	232A	MIAC	321		**			
	) (0 5	))			0 I M	ENSI	CN.	5 23	7 (25	5 ) e ĭ	(25	1,78	0.25	1.0	WS C 2	25.1.	7 4C 7	251	NET C	~~~ ~ ~			1.1	
				n	ZWF	(23)	11	17(2)	5),;	)( )==	() . F	ENCS	251.	0.00	2770	 	2411	6	A V V	()175	ar (	(25)	p	
	1006	; }		1	Fro	VETT	155 5					1.17.1		1 41 1	M ( 2. 5	ໄ∦ະໂ	11/20	}						
1	1003	, <u>,</u>		3	Cru Cru	06 I V 03 5 Z	्र : - उत्त ::	. / • *} : •	5															
į.	1001			<u>د</u>	r Un	6410	21.7	;																1
i i	1001	)			FCR	MA I (	10X	(*?Y	ACIN	I I EN	16?	2X5 «	120	5%,	F12.	.15	,							
	008	)		4	FCR	MATE	10X	115	, 2F 1	2.2	.01	6.61	)		1 10 12 -	/								
100 C	> 61 0	)		5	FCR.	MATC	163	(.15	571	A B		,								:		÷.,		
	1011	)		С	fro	VA TC	-4-0-7 -4-0-4	+ 2   10	1 1 L A	i si ni G Ciritti	 		*1											
Ň	1011	- '		·:	1 LK	1993 X.	1 [1]	1310	A 2 4	i it s	14	ste.	5 \$ 5 9	X x ?	EIAS	5102	×10X	ADER	STO	DE PF	arna	CC T	C N	
				* <u>.</u>	361	(07)													-	- 11			GW	
	012	)		7	F CR I	MAT(	10X	. 20	0420	) ET A	MIF	NTE	FN	ĮΛ	THAC	ST A	9.9.	174	PRIF	n cz				
				\$ (	5X.	12 R.F	Str	`	11 Y .	, se A	STO	51	·= 11	·	• V U G	. U 1 /A	5 F I F	rəx	PINL	U U V Z P 🕅	5X 🔊 🕄	?P R 0	F?,	
ET.	1/1	1)		Q	¢ no	いい いん おきてく	100	an i P Conn	an an Saidh Tha tha th	1997 - 1977 -		i di												
				<b>.</b> ,	1 UN 0000	1374 I L 1176 - 117	108	12 1 L	ていれて	1 (* 1 A	1111	.≊ }€	Ľ. F	¥ A (	IMIE	:NTC	5 ? / ?	* 13	X, ?N	0007	<u>بر</u> ۲.	200	FIN	
	ł			*	ĻΡŔ	L3 IU	N Å	(i) IN	ENSI	UNA.	(1)									•	י איז איי	• • •	1. 4. £.	
1	:014	)		530 1	REA	G ( 3)	1)8	AHR (	AP 111	15,1	100	63 28	C ot	CFF	ES T.	•56							`*	
Ap.	: 01 <sup>r</sup>	i )			IFC	PWHS	)1 i	19 C -	10.00	) . 1 .		1		•• • ·	- 0 1 7	111								\$7. S
	610	3		1 ()	CE 4	617	21.	 	n v svis tikt															
	. UI (	, , , ,		7.9	1144	レビッド	1. 16	177	8 12 13 8 12 13	<b>.</b>														
Ŷ	01	1			REA	してうり	1){	P 51)	$(1)_{\beta}$	1?1	≯NY	)												00) 1943 - 1
r.	>01.8	)		i	REA.	0(3)	1)(	P4(	[ ) r ]	71,0	NY)				,									
	61 <	))			REA	D ( ).	1)(	250	(1)	121	, K.V	' <b>`</b>												Č,
	0.00	1			06 1	P 7 7 1	1 .	014.0	11.	. 1999 . 1999	 													
90°	። እርጉ ነ ረርጉ ቀ	· /			れにれった。	5 ( 4 M 0 7 M		117	11)/	1 i i	. жың Ұ 	,												新要
4	021	, <b>)</b>			KLA	してきゃ	1)(	HU	) • [ ]	(1 ) (	Υ)					. • •	· ·						an shi ka Maraka	
8	022	).		1	REA	0(3)	1)(	R k (	1) + 1	21,	NY)				e de la composition de la comp		es e fest							
	02	3)			REA	0(3,	1)(	RE (	1),1	11.	AYI									n ta			•	
E	. 621	1			D F A		1.17	p1 /	5 N . T	1.1	51.5					n de la com								
i.	VCA	₩. •			17 L. H	υτιγ	* 1 \	I L C	1151	?	9)			·										
en	ľ																	4 C - C						
	ŀ															. ji				, t	14			
	1																an tha star an							1
1																								1 M.

÷

THE REAL PROPERTY OF

	5.19	1. 1. S.	5.5	1.4	a an eastaire a tha	and the second se
	0.0	25)		in t		READ(3,1)(AML(1),191,1)
			:	а. 2	CALC	ULA CCEFICIENTES POLINOMIC INTERPRIACION
	00	26)				CALL SPLINE(M, PL, ANL, H, C, N)
			Ę.	;	CALC	ULA MALLA PARA COL DE LOS YACIMIENTES
1	0 0	27)				DC 20 1:1, NY
, i	0 0	28)				ROMTRE(I)TRN(I)
1	) ()	53)				XON PALOG (RON)
	0 C	30)			20	DXD(I)3X04344 (I) Control Cont
			(	, 1	GENE	RA COEFICIENTES ?A? MATRIZ DE SELLCIEN ALGORITMO PE THOMAS
Į (	) ()	31)				DC 30 J?1. NN
	00	32)				IF(L=NN)4(0,50,50
	00	33)			40	AA(.) 1.0
ŕ.	)0	34)				GC TO 30 CONTRACTOR STREAM
1 8 - 1 6	0.0	35)			50	AA(J) 22.0
	0 0	36)			30	CCNTINUE (1) I I I I I I I I I I I I I I I I I I I
			Ę	)	ESTA	BLECE CONDICIENES INICIALES CAU VACIMIENTOS
i. Q	30	37)				DC 60 ITLANY
í	) ()	38)				DC 60 J91, NN
ŝ	) C	39)				>DC(1,~):OXO(1)*J
	0.0	4())				AMD(I,J)?1.0
į.	)0	41)				ALFA(Isu)?1.)
	36	42)			60	AMDC(I,J)?1.3
	00	43)				DE 70 ISL, NY
	. ) C	44)				S?PI(I)
			(	2	IN TE	RPOLACIEN POLINOHID PSEUDEPRESIEN FUNCTION PRESIEN
	0 0	45)				AMI(I)? SEVAL (M, S, FL, AML, D, C, D)
2 (; ;	0.0	46)			70	CONTINUE
			(	2	CALC	ULA PESICION DE LES NEDOS EN LA TUBERTA
	) C	47)				K ?L
	0 0	4 ĉ )				DC SO ITLANY
	) ()	49)				IF(I.LE.1)ar TO 90
2	) (	51)				A1?PRC(1~1)
	)0	52)				GC TO 100
	30	53)			90	A1?C.C
	id ()	54)			160	B1?(PRO(1)-A1)?5.
5	) ()	55)				UC 110 J?1,5
ţ.	30	56)				PROF(K)?A1+J×B1
	0.0	57)			110	K 2K +1
	) (	5E)			60	CCNTINUE CONTRACTOR AND A
20 C	) ()	59)				PROF(N)?A1+6+*B1
	3.0	60)				NNT?5*NY+1
			Į	2	ESTA	BLECE CONDICIONES INICIALES EN LA TUBERIA DE LA CONSTRUCTION DE LA CONSTRUCTICA CONSTRUCTION DE LA CONSTRUCTICA CONSTRUCTICA CO
	) C	61)				0C 1EC J?1,2
	) Ç	62)				IF(J-1)130,130,140
	0 C	63)			1 30	PWH?PWHS
	0.0	64)				GC TO 150
	) (	65)			140	PWHIPWHF
	30	66)			15)	PWHN?PMH
	ĴÜ	67)				DO 1EC K?1.NNT
	) ()	68)				1(K)752C.+3G*PROF(K)
Ser.	)0	69)				TE?T(K)
9			(	2	CALC	ULA FACTOR DE DESVIACIÓN ECUACIÓN DE REDLICH-KWENG
	) C	76)				Z?RKW(PKHN,TE,PC,TC)
2			. (	2	CALC	LLA VISCOSIDAD CORRELACIÓN CE LEE
	) 0	71)			ŕ	V?BEE(PWHN »TE»SG > 2)
5 <sup>94</sup> .	30	72)				7P(K) ?Z
		· •• •				
PARTY A						
Average and a						der son für der Berner von der Berne Berner Berner von der Berner von Berner von Berner von der Berner von der Berner von der Berner von der Berner v

()073)			ST & 77 0 A
(3076)	÷.,		
(3075)			
(0076)			SIM 2? SUM 2+2P(J)
()077)		170	SUMT?SUMT+T(1)
3678)			ZAV 1S UM Z 1N
30791			TAV 2SLMT?K
() (8 ()			P hHN? P HH +E XP (C.OLE75*SG +P TEF (K) T(ZAV +TAV))
1081)		1 03	- 1 F(コー1)1902130213021000111111111111111111111111
10021		1 60	PWSTAJZPNEN PWSTAJZPNEN
00037			AFG(KJOA) TARCKYAAA
0.0047			「「「「「「」」」」「「」」」」」」「「」」」」」」」「「」」」」」」」」」
1086)		1.96	PWFEK32PUHN
)087)			ZWF(K)??P(K)
(3830)			VWF(K)?V
(2089)		160	CONTINUE
(0 90 5)			TIATO.O
()091)			1190.C42
(3092)			L20
1 	C	V 150	COSIDAD Y COMPRESIBILITAD INICIALES C?U YACIMIENTAS
() (9 3)			OC 200 171-NY
() () () () () () () () () () () () () (			DACID?C.C.
()095>	,		PY?PI(I) Spectrum and the second seco
3096)			TE?T(5*1)
00977			2?R KW(PY, TE, PC, TC) - ( ) -
100 C)			V20EE(PY»(E>SG>Z)
() 1 V9 9 ) () 1 N A N			
1013		203	CUTCUPUTTP [C + TC + TC + TC + 2]
	Ĉ	MEDE	$\frac{1}{1} \int \frac{1}{1} \int \frac{1}$
2 2	C	DIS	REALETENS AND THE DITERCHART TRATAS
()102)		4 80	DE 21 C 191.NY
) 10 3)			10(1)7.006323*PER(1)*T1?(PHI(1)*VI(1)*CG((1)*FU(1)**2)
)1)4)			ALAM?()C(I)-TCA(I))?DXO(I)**2
	С	PSEI	LDEPRESIEN ADIVENSIONAL EN EL LINDERO INTERNO
3 10 5 )			PF?PWF(5+1)
0106)			AME 7SEVAL (NoPE, PL, APL, P, C, D)
) 10 7 )			AMD F2 AM F2 AM F2 AM I (1)
2	Ç	- GE NE	RA COLFICIENTES ?? ??? MATRIZ DE SOLUCION ALGERITMO DE THOMAS
(3108)		5 747	UU CCU LYIANN Tealt Tait Instruct Constants
* J1097			ΓΥΝΔΕΝΥΣΕΛΕΣΑΓΕΔο «ΑΠΕΣΕΟΣ) (ΑΕΛΡ Ο δ.Σ. ΝΟΦΕΟ - ΕΕΝ
31111			3F(
1112)	,	230	$DA(.)$ $f \sim F \times A + C(1 \cdot 1) \sim A + A + D = C + C + C + C + C + C + C + C + C + C$
() 11 <del>-</del> ()		L 20	nr To 220
- 11 k )		240	DA(1) = 0 (1.1)
3119)		220	CONTINUE.
in the property of the second se	С	APL	ICA ALGORITME DE THOMAS
) 116)			OC 250 J?1>NN
)117)			IF(J-1)260,260,270
3118)		260	W(J)?1.78A(J)
0119)			G(J)?CA(J)?BA(J)
) 120)		,	GO TO 250
)121)		270	IF(J~NN)280,290,293
3122)		280	W(J)21_1(3A(J)*AA(J)*#(J*1)) = (**********************************
- 1			
		1.1.1	

1	1		n in the second se			
å	[ . )	12	3)	· · · · ·	20	
12 12	5	12	4)		25	$\begin{array}{c} 0 & (J) & (J) & (J) & (J-1) \\ 0 & (J-1) & (J-1) \\ \end{array}$
		4.95	r ,		C Ć,	LC LLA PSELD CPRESION ADIVENSIONAL EX CARA MOOD
U.	ן ) ז	121	ン子 らり			DC 30C KY1.NN
ř	Ĵ	12	7)			
	0	12	(3			IF(J-NN)310, 320, 320
Υ.	<u>)</u>	12	9)		- 32	0 ANCC(IAJ)?G(J)
Ē	). .)	151 131	)) 1)		7.1	GG TO 300
	Ĵ.	132	2)		3.0 3.0	O FONTENHE $(J \neq J) \approx W(J) \approx A \times DC (I \neq J \neq 1)$
				i	C CF	ITERIC DE CONVERGENCIA DARA DERNIA
	01	133	\$)			TOLER 20.001
	ג כ ד (	L 3 4 1 て 5	+ ) 5			DC 23C J21 <sub>PNN</sub>
	) 1	.36	)			VALYA BS(AMOC(I,J)-AMOA(J))
	) 1	37	)		33(	CENTINHF
	0-1	38	)		4 A.	GC TO 350
61	、 <i>.</i>	7.0		C	RE	CALCULA VARIABLE DE DIFISION ADIM. FUNCTON DE
	31	59	1.5 3		344	CALL SPLINE(MAAMLAPLABACAD)
	$\frac{1}{01}$	41	;			- DU SEC - 21 ANN - S2ANDCCT - NAA Artema
i N	) 1	42	)			$P(I_{FJ})$ ? SEVAL (M. C. ANU D.
	)1	43	)			$S?P(I \neq J)$
- - -	21	44	)			TE?T(5+1)
K	)1	40 46	) )			2?RKN(S, TE, PC, TC)
	)10	47	)			V = $C$ =
	)1	48	)		360	$ALFA(I_{A}J) 2V + CG2(VI(I) + CGI(I))$
	) 14	49	)			GC TO 370
1	) 11	5 C .	)	<u> </u>	350	GD?(AMDC(I_))~AMDF)?DXD(I)
9	) 15	517	}	Ċ.	UAL	CHEL GASTO EN CADA YACIMIENTE
4 2000	) 15	252	)			CALL SPLTNE(N-DL AND NO
ř.	)15	532	)		210	CONTINUE
Ę				C,	APL	ICA ECLACION DE CONTINUIDAD EN TUBERIA. GASTO EN COM MORTO
	נגי 15 (	14) 15)				NENSNY 41 NOT CHURCH COURSES
	15	6)				KAN 25
	15	7)				C(NN1)?C.O
.,	15	(b)	р			DI(NNT)?6. * RH(NY)
	15	91				FFM(NNT)? 0.0
0	16	1)	••			KONFIMETAI
)	16	2)				IF(KAN-5) 39 0, 400, 400
)	16	3)			390	QE?C.C
) )	16	4) 5)				KAN?KAN+1
)	16	5) 6)			400	KI9K95
)	16	7)			4.90	GEROP(K1)
)	16	(3				KAN?1
)	16	9)				KEN %KEN-1
) )	17	1) 1)			4 1 Ņ	DI(K) 76. * RN(KEN) C(K) 705 AO(KA1) + 0.2 + D. A(K) = -
,	ат. -	4)				w(N) / WE * W(N * L) * * L93*01(K) * * 2*(PFCF(K+1) * PROF(K))?(T(K)*(TI*TTA))
				C	CALC	ULA EL NUMERO DE REYNCLOS

None and N

1.11 -	ىرى بولوك بورۇمۇ ئا مىلىر				
·					CRASSED ACR
- <b>.</b> ∦. 1	121		C	rafe	NENYABD'.(CC) 40(N )486 ((D)((X ) *VMF(N)))
1	73)		1.4	1, /1 2, 1	FE2BOLDY (EPSI-PEN)
))	[74]				IF (Q ( K ) ) 300, 6.2 ( a.6.11 )
0	175)			411	FF?-FF
)	176)			3 80	FFM(K)?FF
		1	C -	A PL	ICA ECUACIUM DE CONSERVACION DE ENERGIA? R.V. SMITH, PFESION C?U N.
)]	(77)				DC 420 N71, NAT - CONTRACTOR
- 0 ; - 1 1	17 6 J 17 6 1			1. 20	- 1としい * 1)430ヵ430ヵ440
51	1777 801			4 30	- A #F PUT(A) - P12PBUF
1	81)				GC TO 450
0 1	(82)			440	X ?P FOF(K) ~P ROF(K - 1)
) !	(83)				P1?PHF(K-1)
. ) 1	84)			450	PWFA(K) ?PWF(K)
.) 1	(85)				S?.C375*SG «X?( F(K)) AZH F(K))
)	186)				PWF(K)? (Q(K) = 2 + SG = T(K) = 2 WF(K) = FFM(K) = X = (EXP(S) = 1.) ?(.0.4*)
•					<pre>*DI(K)**5*\$*10.**12)*P1**2*EXP(\$))**.5</pre>
21	[87]				PWF3PFE(K)
	(33)				
· ) .	1892				
· ) !	1297 1011				「サイゼにとして対抗」(ビッジロップ)」
j. S A S	1921			620	THE FEE YOU THE
<b>.</b>			С	CFT	TERTE DE CONVERGENCIA SISTEMA THEFETANYACINTENTOS
ጋ1	(93)		-		IOLER 21.
. 3 :	(94)				DC 470 K?1,NNT
0	195)			,	VAL TABS(PHF(K)-PWFA(K))
) :	196)				IF(VAL-TOLES)470,480,480
. 01	(97)			470	CONTINUE
) ]	(3 8]				WRITE(5, E)T1
	199)				OC 490 ITINY
) 2	20 0 1			1.00	
1 10	20 I J 50 9 5			490	
10 Ja 10	(J Z J 23 Z J				BC 500 kol, Mart
3:	20 L)				WRITE(SJANG PROFIKA, PAFIKA, PAFIKA, ANKA
1	205)				PWS(K)?PWF(K)
l ):	206)				2 × S ( K )? 2 × F ( K )
) 2	207)			500	VWS(K)?VWF(K)
) 2	(3-6)				DO 51 C 191 NY
) /	?09)				DC 510 .21, NN
) (	21()			510	ARO(I,J)?AMEC(I,J)
10	211)	,			
	(512)			001	UL D24 J24 FNN Homen (Compared to the test and the second
. J <i>u</i>	(13)		c	529 180	CEMENTA CL HENEL OF TIMOO
1 1	21 7 7		L.	TWC	THEST I CONTRACT OF THEM OF A REPORT OF
	21 97 21 5 1				10:114 19141
	216)				TIPE >P(122.)
( ig	217)				IF(TI-TIM)480,480,530
	21 8)		1	.9.69	CALL EXIT
<sup>624</sup> )	219)				STOP
). m:).	220)				END at the second se
					가는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것은 것이 있는 것이 같은 것이 같은 것이 있는 것
<b>R</b>					
					이는 것은 것 같은 것은
				анан 1	
÷.,					医水口 医上颌 医马克尔氏 化二氟化合物 化分子分离分子 法公司 法保证书 医乙烯酸盐 医输出中的 化氟化合物 化乙烯酸乙烯

	(2001)		SUB 601 TI	NE SOLTATE	1		
	6 9 00 D -	A D D	LC LLA CCEF	ICIENTES LE F	$^{1}$ ( $IN(M TOS CHO$		
	1(JUJZ) 1(JUJZ)		DIMENSIC	N X(6)+Y(6)+8	(6) ·C (6) ·D( 6)	TOTO CIENENENTE	: AFOYACOS
	2004)		NM1 7N~1 NM2 7N~2	•		a da ana ang ang ang ang ang ang ang ang an	
	0.005)	1	D(1)?X(2	) - X(1)			
	10065)		C(2)?(Y(	2)-Y(1))?C(1)			
	(300E)		00 10 12	En NML			
	()009)		B(I)?2. »	*1)*X([) (D(I*!)*D(r>>			
93.4	)010)		C(I +1 )?(	Y(I+1)~Y(I)))	Γετ		
	(3011)	10	1)39(1)3	+1)-C(1)			
	)013)	1.1	CUNTINUE				
	)014)		$C(N)?G_{n}$				
	() (15)		SC 20 13	3 NM1			
Υ.	) (16)		120(1-1):	?B(I-1)			
1	- J017) 3018)		B(I)?B(I)	)** (n()(1**1)			
ŧ.	· ) (1 9)	20	- C(I)?C(I) - C(NI)NUE	) - [*C([-[-]			
	0020)	· · ·		NMINEDIEN			
ter.	)021)		DG 30 I8?	25°NA5			
ľ	)022)		I?N-IB				
in the second	- 20237	30	1)3)?([])3	)~D(I)*C(I+1	)) 78(I)		
1	) (25)	3.4	- CCATINUE BCND2CYCN	Day CAULTA SAR			
	0026 <b>)</b>		D(N)?C.	· • / / / / / / / / / / / / / / / / / /	141)+D(NM1)*C(	NM1)	
j,	)027)		DE 40 I71	p 1441			
н 1. 40	10261		B(I)?(Y(I	+1)~Y(I))?D(I	()-D(I)×(C(I+1	$)+2-\kappa\Gamma(T,\lambda)$	
	0030)		- D(1)?{( <u>)</u> - f(1)?? * *0	+1)~C(1))?D(1	De serve d'al la		
9	0031)	40	CENTINUE				
2	)032)		RETURN		n an an an tha tha tha <b>X</b> u An an 1997 - An		
	10331		ενσ				
						and the second	
	3:04:77	` E:00	1 P.M.	XFORTN COMPT	1ER (75 21/0)		
	ELEASE I	NUMBER:	155 = "				
	LAPSEL	$\mathbf{I} \rightarrow \mathbf{M} + \mathbf{L}$	HON DOD	UFLAGS	U EFRERS		
	0 MM E.N. ?	i i nic C	17 SECS	U FEAGS 34 CARD	0 EFRERS S AT 120 C.P.	an a	
	OMMEN ? OEE ?	5680 C	17 SECS DATA 9 CIGITS	U FEAGS 34 CARD 96 TEMPC	G EFRERS S AT 120 C.P. RARIES 1 7	M •	
1	OMMEN ? OEE ?	5680 C	17 SECS DATA 9 EIGITS	U FEAGS 34 CARD 96 TEMPC	Ó EFRERS S AT 120 C.P. RARIES 4 7	Ч <b>о</b>	
Sector 1 Sector 1	OMMEN ? OEE ?	5680	17 SECS DATA 9 CIGITS	U FEAGS 34 CARD 96 TEMPC	Ó EFRERS S AT 120 C.P. RARIES 4 7	M •	
	OMMEN ? DEE ?	568Q	17 SECS DATA 9 EIGITS	U FEAGS 34 CARD 96 TEMPC	0 EFRERS S AT 120 C.P. RARIES 1 7	M <b>•</b>	
	OMMEN ? OEE ?	5680 	17 SECS DATA 9 EIGITS	U FEAGS 34 CARD 96 TEMPC	O EFRERS S AT 120 C.P. RARIES 1 7	M •	
	OMMEN ? DEE ?	568Q	AGR 5.6 17 SECS DATA 9 EIGITS	U FEAGS 34 CARD 96 TEMPC	0 EFRERS S AT 120 C.P. RARIES 1 7	M •	
	OMMEN ? DEE ?	5680 	AGR 3.6 17 SECS DATA 9 EIGITS	U FEAGS 34 CARD 96 TEMPC	O EFRERS S AT 120 C.P. RARIES 1 7	M •	
	OMMEN ? DEE ?	5680 	ASR 3.6 17 SECS DATA ? CIGITS	U FEAGS 34 CARD 96 TEMPC	O EFRERS S AT 120 C.P. RARIES 1 7	M •	
	OMMEN ? OEE ?		ASR 3.6 17 SECS DATA ? EIGITS	U FEAGS 34 CARD 96 TEMPC	O EFRERS S AT 120 C.P. RARIES 1 7	M <b>o</b>	
	OMMEN ? OEE ?		ASR 3.6 17 SECS DATA ? CIGITS	U FEAGS 34 CARD 96 TEMPC	O EFRERS S AT 120 C.P. RARIES 1 7	4	
	OMMEN ? OEE ?		ASR 3.6 17 SECS DATA ? EIGITS	U PEAGS 34 CARD 96 TEMPC	O EFRERS S AT 120 C.P. RARIES 1 7	4	
	OMMEN ? OEE ?	<b>5680</b>	ASR 3.6 17 SECS DATA ? CIGITS	U FEAGS 34 CARD 96 TEMPC	O EFRERS S AT 120 C.P. RARIES 1 7	4	
	OMMEN ? OEE ?	<b>5680</b>	ASR 3.6 17 SECS DATA ? CIGITS	U PEAGS 34 CARD 96 TEMPC	O EFRERS S AT 120 C.P. RARIES 1 7	4	
	OMMEN ? OEE ?		ASR 3.6 17 SECS DATA ? EIGITS	U FEAGS 34 CARD 96 TEMPC	O EFRERS S AT 120 C.P. RARIES 1 7	N . 4	
	OMMEN ? OEE ?	<b>5680</b>	ASR 3.6 17 SECS DATA 2 EIGITS	U PEAGS 34 CARD 96 TEMPC	O EFRERS S AT 120 C.P. RARIES 1 7	4	
	OMMEN ? OEE ?	<b>5680</b>	ASR 3.6 17 SECS DATA ? EIGITS	U PEAGS 34 CARD 96 TEMPC	O EFRERS S AT 120 C.P. RARIES 1 7	4	

1	545. BA			مۇرىيە بە	• • • • • •	••••••••										•••••••		÷	•••••			*****												
	0.0	01	)``.				i la	FU	NC	TI	0 N	SE	V Å	1	M.	- L.	έX	. Y	12	-	. 61	•									7	***	•••• 	
	5	n m	2. 1		C	I N	1 <u>TE</u>	. RP	0L)	Ą	C ()	N P	G	. 11	ς. Ο	4 I.	05	CU	រ ជ រ មិ	IC	<u>р</u> о 05	1	T E	161	- М.	F K	тε	٨	Di	ιV 6				
	$\frac{0}{0}0$	)3	, )						ME I TA	NS. R	JU	N X S	( )	:),	Υ	(6	<b>)</b>	3 (	5)	эC	(6)	},	Ô č	6	}	9 <del>9</del> 944 2			e l'ét	13 P	េប្ប	2		
3	) 0 (	) 4	) -					I F	(K.	• G (	: . : E . N	r J DK	91																					
	0 0 0	) 6	) <sup>1</sup> .,		•			LF	(ε,	G	E., )	KC K	),	ΑN	10		.1	F - Y	100	Kīta	f - 1 -		n e		· ·			÷.,						
	0.00	) 8	)					IF	(ξ,	u G	i a j	K 1	))	5	Ū.	T	j.,,	201	N 4. 1	арана 1. – С. –	4.1.	1	u (		b J	4						- 		
li.	)03 301	. U ) 1 1	)					SEN	VAL	1.	111	) (-	8 (	1)	* (	t.	×X	(1)	Ś		• •		1.4 1911											
() 	$\frac{1}{2.01}$	22	)			20	<u>)</u> .	КЕ. Т 97	ի և հ Դ	(1)														lar Geo										
	001	3)	)				~	12	., N # 1															in s State					- 1 - -					
	) (1	4)	ł .,			30	)	K?	(1+	· ., )	22														,ť			ti e ti etti			 			
1	) (1 ) (1	5)		-		1.2	'n	IF	( L ~~	X(	[Κ <b>)</b>	<b>}</b> 4	0  e	50	÷ 6	0																		
	01	7)				4	و	421 с.с.	۱ To	. 7																								
3	01	8)				5:	)	a c SEV	1 U 7 A I	C ∃ Y ?	т. Г																							
5	) 01	9)					•	RE -	ELR	'N	2.13	/										• •									•		1	
) )	02	ij)				6 C	)	1 78	ζ.														n Na Maria					•	Si s					
)	02	1)						IF(	1.	LT	، را		)	60	Y	С.	30						 											
ຸ ၂ 1	102	5)				70	) [	ОХ? сс.	۲ <b>۱</b>	Χ.(	K)																							
)	02	5)					;	3 E 7 7 F 7	14 110	2 Y M	(K	)+[	) X	∧ ( j	3 (	K)	+ ()	Χ.	( (	ĊK	)+	ĽΧ	( 1	07	K )	))		1			، بندر ۱۰ - ۱۰			
)	02	6)					1	END		14																		e.		•				
		•																													•			e set s L
			-																															n y s Congraf
ర	10 1 7	42 801	77	N: 11	ع ديدا	:0	0	Ρ.	Ма	-		λF	0	a Th	1	00	MP	111	ER	(	75	71	40	; ;										
L.	AP.	S F	L D	N U T T	мв мр	ĽΚ	÷	A5 11	Р. С.	5.	ő			Ç	)	FL	AG	S		Э	E	RR	CF	łS										
0	MM	0 L . G N .	?				ŝ	T T	51	にし	5 1		ć	2	3.	C	A Ŕ	ES	Ą	T	1	25	(	ł	3 n	М.,								
Q	3 3	?		1	75	ε		Ų.	DIC	GL	IS		-	<u>)</u> 4ş			ΜP	LH/	ł R	1E	S	7			61	)								,
			•																													i i		a.
																															•			
								· ·				e de														7 - 73								
			•								res di San	·			٠î.		÷.																	
			. '		•		4.				· • · ·																							
												н К						- 272	· 	•				·						i i i i i i i i	÷	A		
						, <sup>1</sup> .			( [													ан 1917 - 1917 1917 - 1917	·		2									
											lar Maria																							
		. İs		÷.,			- 1					ens Visita																						
				• •		1.1		÷											ана. Н						÷.,	1								
			. •							۰.																								
	:								n Ngang				. 1																			an an An an		
										÷.																	•. •				en de la composition br>La composition de la c			
												··· .			ile.		1	a di sana Sana sana sana sana sana sana sana sana						<sup>1</sup> -									and in Tur	n ja
			•										•			· • · ·											•		ч. °.			1998) 1990		
																•												 						
										e Lizio		•			e de e		- - 1 - 11 - 1	1914 - 1		gen.					s <sup>1</sup> . ar a					د . مر				
. : . :																																	gan. Ngang	
۰,									nji na st N			· . ·			••• •								'			ۍ د ا	•				· · ·	· .		
									• •	· .					-																. *	2		
5					 		، م فرید				. :: .				. <u>.</u>				; ; ; ;	2 											۲۰ ۱۹۰۱ - ۲۰			
in 1911 -	·			н.,						: 					•													n n Na Santa Na Santa						
		5	10					4							1.5			12	- 11					- 11							27191	1. 14	8 W	

	()	001	)			F	ENC	ቸ ታጠ	1 M	<u></u>	(*) *	ز. ندر بر ام		**************************************		*******		·			بال ويتراجرتين» و								W fay to Para . East	-1997 -1997 -1997 -1997 -1997
	. ()	00.2	)	C	CAL 7	C UI	UA CRM	EL AT(	FA 101	301 C]]  X ⊮ (	004 CR 2 M C	08 08 200	PS1 EF ONV	1 # 1 R 1 ( 7 E R	記す 10-1 16-F	0 A R F	ME E O D S	) [A]	N TE	E	CUA	C I	ON	DE	C ()	- E B	R 00	iK		
	() () ()	00-3 00-4 00-5	) ) )		40	L 1 - F 1 - A 8	21 721 724	<ul><li>↓ 1 (</li><li>↓ ↑ ∧</li></ul>	14. 1 M	*A E C 1 /	.00	110	([])	°5 I	) ÷	2 • 2	8)4	142												
	() () ()	30 6 00 7	) ) )			*?[ IC IF	EF n ILE f F ( AE	≠ • 5 R 70 3 S (	• 0 ( A F	01. ),1	. E .	r G TE		12 . 10	-23 r -	°°. Г.П.	*A 1 1 A	.(G:	10 (	1.0	÷4	67×	×ЕР	S 17	• ( <sub>R</sub> )	E+F	}• <b>†</b> ₹	. 5 )	)-1	Ð
	<0( ()(	209 )10	)		20	IF AP	(L- 'F?/	- 40 4 = 0	)2( 56)	0 2 3 6 2	10 » 1 # E	30 PS;	17(		ι. • 4 <i>ι</i>	4.6	10 7 *E	2S 1	12.01	ر ب ب	F.F.	<b>35</b> - 4	2011 2012 2013	1. A				~		
	() () () ()	11	)			FF L2	? (2 ? F f L + 1	2* F ** A	FF⇒ F?≬	4 ≈ 1 4 ≈ 1	9 <del>-</del>	)		-										3 A K	<b>L</b> * †		* ] •	<b>))</b> +		
54 (1)	100 100 100	13. 14: 15:	) ) )		30 10	G C WR B C	TC ITE CDY	) 4) E(5) (2E)	() # 7 ) F	)									•			 								
	0 C 0 C	16) 17)	) an star Ng shiat Ng			re Eni	T L R D	N																						
	37	0.42	77		6:0]	ιp	• * •			XF	n e -	Υ M	C C I	vits						-2 -		14 1								
	REL. .leai .om	E A S P S E 4 C N	EN ET	I ME	3ER:	AS 38	SF BS	5.6 E C S	$\hat{\mathbf{b}}$		о (. р ( .	0 19	FL7	AG S AR D	s S S	н ( О АТ	75 E I	71 4) FR C 30	6) RS C.P	• M .			· · ·		· · · · ·					
	:0 C I	E ?	•	129	2	i (	L U L U	F 1 GIT	: TS		24 (	-	TEN	4P (	CRA	RIE	S ·	1	1	16										
																		- - 	•			ntan t Natara Natara Natara Natara								
			· · ·										 	•.																
									- - 1.5 - 1.5															· · · · ·				i Natara		
		· · · ·		in si																										
													e a Réfera							•	ی د د ۲۰۰۰ پرسخت	en en en Segunde Segunde		•• • • •						
				۰ ۲ ۱۹۹۹ - ۲	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			••••••	*							··· .														10 - 10 - 10 - 10
															n a gaa Google Google															
	-			· · ·													jaha.						ne da Esta Porta						n 1995 - Santa 1995 - Santa 1995 - Santa	
									•																					
						n fi Setis		a an									i da u Galeria Galeria Alguna Galeria			in La la La la										
							ut Kurtu Line t		•		 	· ··· ·	an di Ka Marat												1 1 (2) 2 (2)			194 201 2014 - 2014 2014 - 2014 2014 - 2014		
													 1919 - 19	د. بور د <del>رر</del> در	en e		•			÷						1				

(JOUI) FLUCTION REWER FLORE, FTC)
(3032) 5 FORMAT(40X 2NG CONVEDED IN MEDIANTE LA ECUACION DE REDLICH KHONG
1 (3 00 3) A2(C. 4278?PPC) **0.5*(FTC?L) **1 25
$(JUU4) \qquad B = 0.0 (E7*PTC?(PPC*T))$
()005) ZRKSLO EL METODO INTERATIVE DE NEHTON RAPHSON HASTA FITICHETA 60
()006) CC 50 121,40
( $0 \ C0 \ 7$ ) F ?1.0 ?(1.0-B*P?ZRK)-A**2 = P?(ZEK*(T) O + D + D + D + D + D + D + D + D + D +
(J 00 8) R KW 12 KK (D 00 9) JOHD KA
$(0.010) \qquad \qquad \text{IULER } (0.001) \qquad \qquad \text{IVER } (0.001) \qquad \qquad \qquad \qquad \qquad \text{IVER } (0.001) \qquad
() 012) $DE RFZ ?4 = 2 = P?(7.8K = 2) = (1 - 0) = 0.025 F = 0.025$
**(1.0~3*P?ZAKJ**2)=1.0
(JOLA) SO ZRK 22 BK ~ F2DERFZ
$(0.015) \qquad
(3016) END
에는 것은 것은 것을 가지 않는다. 이렇게 가지 않는 것은 것은 것은 것을 가지 않는다. 이렇게 가지 않는다. 이렇게 가지 않는다. 가지 않는다. 가지 않는다. 가지 않는다. 가지 않는다. 가지 않는 같은 것은
BELEASE NUMBER. ASE C (XFOFTN COMPILER (75 149)
ELAPSEC TIME 7 SECS 10 CARDON DEFRERS
COMMEN? O DATA? 258 TEMPERARTER C. 100
CODE ? 1562 EIGITS JUNE CANALCS : 120 CONTRACTOR CONTRA
에는 것은
에는 것은
에,
그는 그가 그 것 같은 것
그는 사람이 있는 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 아이는 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 한 것

() CO 1) FUNCTION HEF (P.T. SC	7 r. r
C CALCULA LA VISCOSTDAD DE	
() (0 CO 2) AMN 725 (2 CO C)	L AAS CEN LA CORRELACION DE LEE
(0003) X23,54985 00710 04.1	
() () () () () () () () () () () () () (	
(2005) AK2(9 640 20.0000 -	
(0.006) 8 CG 20 0 6 7 2 8 CG 10 8 C	*1.57(209.0.19.0*AHN+T)
(0007) VISSAKAD 71 60 00	
(0.008) OFFSUTE	R [G * * Y ] 12 00:00 .0
(3039) RETURN	이 이 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 한 ? 한 것 같아요. 한 것 ? 한 것 같아요. 한 ? ? ? ? ? ? ? ? ? ? ? ? ? ? ? ? ? ?
(2010) END	가지 않는 것은 것을 가지 않는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있다. 1995년 1월 20일 - 1995년 1월 20일 - 1997년 1
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
3504277 6.02 0 4	그는 것이 있는 것이 같은 것이 같은 것이 같이 할 수 없다.
PELEASE NUMBERS AND A STORIN CONF	'ILER (75 (1 40)
TLADED TIME ASK 5.6 0 FLAG	S B F FRIRE
CONTRACT INT 23 SECS 11 CAP	$\frac{2}{\sqrt{1-2}} = \frac{2}{\sqrt{1-2}} \frac{1}{\sqrt{1-2}} \frac$
CUMPLEN Y U DATA 2 240 TEMP	PERABTES S CARACTER STREET
COLE ? 752 CIGITS	(A) A definition of the second s second second sec second second sec

			••••••		<b></b>								entran is			An in the second					********											****					a pilad A	
	Ç	) ()	01	)		• •				FU	NC	TI	0 M	C!	ÛМ	(Р.	۶Ĩ	лPI	э С	ь ( <sup>с</sup>	ŶС	07	igeti R K	<b>,</b>							موجد مادرین						يندونيون . ويروني الرونيوني	<b>ئىرەت</b> 1.02
Estr-	{	3 O	32	• >	÷		C :	C A	£Ç,	UL) Mizi	A:∷ r )	L A 1. 12	°С тс	0M1	P ß	ĘS	Ιd	ΙL	ĩC	A C	R	0.2	Ĩ Å	٨Ţ	Ę	DE I	R I I	LAD	Â	RE.	-RE	Й	TCF	<u>к</u> -1	A D M	ů.		
日月	<	ΰ¢	03	; ;					í	3 20	) . !	4 4 ) E	rс 67	61*1 * (?	rt. TC	) * ?()	p p	⊃ ¥ Ç X	(Р. Т.)	TC.	? T	) *	ń:	•2:	Ĵ.,	•							* * *					
243	(	0.0	$\mathfrak{I}_{1}$	)						D-21	RKI	P :	ZR	< ?	( P	÷ (	1.	) **	63	A [*	22	RK	) a	ê 2 <sup>°</sup>	). }.a	ч S (	2.0	(].	: 0+	8**	2-7-7	ык	). }	- 	in a sa NG jing			
									л. •	*83 *87	2 ⊋1: × P ≤	7 K: 2 T	ся 2 дн	2~## ≮ ≩1	र्दे अ स्वास	82. 34	*( 1	1 .	<u>)</u> ••	}_⊎}	3	ZR	()	₩ \$°	2.1	((1	. v I.	33	яP	2Z I	₹Ķ.)	7.Z	RKE	4 2				
品質	. ( .	0	0 5	)			•		. (	CGi	21.4	. 0 '	sbr Sbr	• D Z	E Ri	( p	2 2 1 7 2 1	-215-																				
	- ( ) - ( )	) () ) ()	06 17	) }					{	C C K	120	0.6											۱. ۱	es e t														
	$\langle 0 \rangle$	00	) 8	)					- I	ENC	i Cr ]	414																										
																							• .					×				- 1-2 			i dina Nafiri			
	2	5 70	) 4	?7	77.	. '	6	10	12	ρ,	м.			Ņ		i Tirri	т.). Т.).:			· · ·	- ·																	
<b>NAME</b>	Rf	L	ΞĂ	S E		٧L	MB	ΕF	?:	٨S	F.	5.	. 6		4 F 1	J (1	1 IN - 0	- U U - F I	4 M I. 3 A	' 11 : S	. E I	3 ( 1	. 7 :	5 11 7 6 6	. 40 1 5 5	) - - e			an li Bailte									
* 6 70	EL	AF	° S	ΕC	)	ΓI	ME		· _	57	S	E (	25				11	. (	CAF	, ? C S	1	۱۳		$\frac{11}{11}$	х ц Р (	50 1. 2	. M			· . · ·			an Meran An					
		) P(P ) [] {	16	N ?		1	6.8	0	Ç	D	AT	í A Licit	. ? . r c		i	. 20	)	TE	. M F	9 ( F	SV I	RIE	S	r 1		j.	32				·				· · · · · ·		e e je	
總				•		*	τų	Ŷ			01	. G <u>I</u>	. 1 3	<b>)</b>																								
邊								-															e Al se					÷ ti										
																				•	:												erte Antonio A					
29 20 20.																							- -															
- Contraction					с. "м		i.									·							- 							an an an San an								÷.,
國										n Na Star								· · · ·									•											
				•.													a i di Tira					i sis Lecis		tory tor A														
										•	÷.,																						n Ager S	n da Series			urrji k a	
																													1									•
																					- 1 <u>-</u> 1-1 - 1		11 			••••						• • •				- 7.,		
									eta dej						· · ·	ui al aire									• •								tit €erre					4
a																	· .		1.			14 14 - 14 14 - 14																
									1.5											1121		· · · ·																
																		· · .																				
													, , ,																									
																									. K.					an an an An Anna Anna An Anna Anna								
9																					-		•							•								
																											•								s e sperio			
-																																		95 S		ela Rigela		-
									e e Atu																													
Į.			•.																													in di su A su						
•																						et di j G																•
:			• • •							ad a	- - - -				i en el como de la como Como de la como de la co			se e		· - ' '							14 F -								2		·	
		· .								i in										 ,			an Arta	N. Í								2		ata Alata				
								•				1.23	: .				÷ .	•													1 C.							
										•														•					•			-			•			
				1							بہ بر 10 م و	in in Saidh		•						· · · ·																		
												- <u>-</u>														a di L										din Depi		
		•		 	e ta Ta				· · ·	an si Ang									· · ·				: · ·	•														
							÷ .					•	. •																	· · · · · ·	n an stat A the A state	e na						
		,		. •					• • •										- 1			:  										an s Second						
•		tur Ur F				.,•		•						÷.,													er George Jeres							n in the Anna an the				
	$+10^{11}$	6 S. 1						÷ *,			с с. <sub>с</sub> .																	14 J. (		11.00			an ta de	171				공유

POLICE AND

A DESCRIPTION

Schulter!

Non of the local division of the local divis

**Manual** 

		I CI E LI DI
CGRAP DM 73/72 CPT=1	2+74297	76/08/1
PROGRAM DM (INFUT.OUTPUT.TAPEZ=INFUT.TAPES=CUTPUT)		
C ESTE PROGRAMA CALCULA FACTOR DE DESVIACIÓN. VISCOSIDAD.CO	MPRESIBILIDA	)
C NOMENCEATURA		
C PI PRESTON LIMITE DE INTEGRACION PSIA		
C PM PRESIGN BASE FARA INICIC OF INTEGRACION RSIA		
C TEMPERATURA YACIMIENTO GRADOS RANKINE A LA L		
C PTC - PSEUDOTEMPERATURA CRITICA GRADOS RANKINE	신 이가는 것 것 같은 것 같은 것 한 것 같은 것 같은 것 같은 것 같은 것 같은 것 같은 것 같은 것	
C DO DENDIDAD RELATIVA C R CONSTANTE DE LOS GASOS LA 70 - 1000 - 1000 - 1000 - 1000 - 1000 - 1000 - 1000 - 1000 - 1000 - 1000 - 1000 -		
C N NUMERO DE INTERVALOS DE INTEGRACION ENTRE DOS		
C NA CLAVE NA=0 CALCULA UNICAMENTE ZRK, VIS, CG, AMP		
C PCE - PRESTON CONDICESTANDAR MSCEZDIA		
C TCE TEMPERATURA COND ESTANDAR GRADIR.		
C PER PERMEABILIDAD PD		
C ESP ESPESOR P.		
COZPK RACTOR DE DESVIACIÓN DE LA CARACIA A CONTRACTOR		
C CG COMPRESTRILIPAD 12457		
CLAMP PSEUDO PRESICO PSIZZCP. A desta Parte and A desta A desta Parte a		
C P PRESION PSIA	e en la forte de la contra forte de la serie El contra de la contr El contra de la contra	
C ALFA: VARIABLE DE DIFUSION ADIMENSIONAL		
C GD GASTC ADIMENSICMAL		
DIMENSION AMPI(25) +VIST(25) +CGI(25)		
2 FORMAT (1H1, 20%, "NUMERO", 5%, "PRESIGN", 2%, "FACTOR DE"	2X,"VISCOSIC	۸.
*D"+5X; "CZMPRESIBILIDAD", 7X; "PSEUDOPRESION", 41X; "DE	SVIACION")	
	X, IPE16.6) OF DIFUSIONN	<b>,</b>
#X # "GASTO" # / * 33X * "ADIMENSICNAL" • 5X * "ADIMENSICNAL" • 8X *	ADIMENSIONAL	
◆) ち F () 行因ん手 (ノッ24×ッ1 2ヵ2F 20、6)	an an an th' an an th' an	
6 FORMAT(40X."NC CONVERGE FACIOR DESVIACION")		
200 READ (201) PLOPPOPECOTOPICOSCORONONA		
READ (2, 1) QCE +FCE + TCE + PER + PHI + ESP		
10 IF (T) 300, 300, 20		
M = 24N + 1 $M = 24N + 1$		
F3=0.0		
$\Delta M^{2} = 0 \circ 0$		
WRITE(2:5)		
C CALCULA EL FACTOR DE DESVIACIÓN MEDIANTE LA ECUACIÓN DE P	REDLICH KWONG	
A=(0.42/8/PPC)**0.5*(P1C/1)**1.25 B=0.0867#P1C/(PPC*T)		
M = 150 K = 1  M		
P = PM * (K - 1) * t		
C EMPLEANDO EL METCOC INTERATIVO DE NEWTON RAPHSON HASTA E	FIQUETA 60	
30 ZRK = 1.000		
40 DO 50 $I=1*40$ F=1.0/(1.0+B*F/2RK)-A**2*P/(2RK*(1.0+B*P/2RK))-2RK		
<u>মন্তৰ্চায়কৰ বিবিধিনি হৈ গিৰাল বিবিধিন বিধিন বিবিধিন বিবিধিন বিবিধিন বিবিধিন বিবিধিন বিবিধিন বিবিধিন বিবিধিন ব</u>	123156010	1-131-171-17

হাৰহানিয়ানন	5 5 7 8 9 10	অন্যন্দ্র নির্বায় বি	मार्गमार्गमार्ग					210 1121214 (8) 61773
GRAP DP		73/72	0+1=1			FIN 4.	-2+74297	76/08,
	ТОН							
	10L1	ARS(E).	FITCHERROR					
	DERF	Z=A++2+	E2 (2 KK # # 2 #	(1, 0,040,2	A State A state of A states			
	**(],	0-H#P/Z	RK1##21-1.	()	1218 1 30 30 Z 1 40 19 50	HY (ZHK##S		
	50. ZRK:	=ZRK-EZD	ERFZ					
	 	UF (5×6) -						
i c c	ALCULA	LA VISC	CSTEAR BEL	a see a see a see				
	60 AMW=	-28,97#S	G -	GAS CON L	A CORRELAC	ION DE LEE		
3	Х=З.	5+986.0	/1+0.01*AM	W				
	Y=2,	4-0.2#X				的复数形式		가 같은 것이 가 있는 것은 한 일도 같은 것은 것은 것은 것은 것을 것을 했다.
		$9_{4}4+(1_{4}0)$	24416(1414)3143	1.5/ (209.0	+19.0*AMM+	1)		
		- U = 1) (L - 1 3 H ) - A K & O - M 3 H )	56*FZ (ZRK* 0 )0) 2 *** 5 ***	1)				
C IM	VTEGEA	NUMERICI	OZULYY(XYR Amfrit men	CG##Y)/100 TANTE	00.0			
	F₽=2	.0*P/(V)	ISAZER)	TVINE LU R	LGLA DE SI	MPSON		
	- 1F-(L	~1)70,80	0 + 70					
-	70 F2≕F	þ		÷				이 모양 것이라.
	L=1 CO <sup>1</sup> T	0 100						
8	10 F1=F	3	8 1 <sup>1</sup>					
	FB=F	4						
	IF (K	-1)90.99(	) • 1 () ()					
С,	=9MA 04	00					the second states of the	같이 있는 것을 통하는 것을 가지 않는다. 이 같이 있는 것은 가지 않는 것을 가지 않는다. 같이 있는 것은 것은 것을 알려졌는다.
10	t Ve) sitan ne	6 []() 8-08761.						
C CA	L C UL A	EA COMPR	(4) + 2 + + 3) / ( (FSTRTETONE)	Ball) No menerita da ceres	fra 200 and an an an an an			
	AMP=	AMP+DELF	·····································	A MERIANIE.	UERIVADA (	DE REDLICH H	SWONG	
11	0 DZRK	P=ZRK/(P	; + ( ) 。 () … (月34	·/ZRK) **21.	**2/(1).0+1			
	**872	RK ##2=A#	*2*(1.0-83	PIZER)**2	»((]。()+H*Р/	/ZRK)//RK##2	<b>)</b>	
	negary.	/(/尺尺) 単常 ハノロ・ロフレ	(3)))					
en e	T = f K	◎ U/ビーUZ R + 1 1 ノン	IN PZZRK					
	AMPT	(T) = AMP						
	VISI	(1) = VIS					l An antiparte and a first	
	C61 ()	l)=(G					1월 21일 - 20일 (1993) 1	
	WPITE	E(5+3)1+	F,ZRK,VIS,	CGOAMP				
10	、 七三乙 ハー た(1回日)	C 5 3 47						
1.4	U CONTI TETNZ	UNUE VERGE ONG	0 10 200					
	WRITE	(5.4)	G = 10 - 200					
	NP1=h	+]						
	() () 14	HO J=1+K	P1					
	AMPSE	)=护FR4151	Рятсен (Амр	1 (N+1) - AMP	PI(J))/(503.	33.240CE#PC	E*T)	
1	- ALEA# 	:VISI(A≁	1)*CG1(N*1 CEADAC*TA	)/(VISI(J)	<pre>%CGI(J))</pre>			
3.41	1 wR716	133366461	ORMACLEMIZE ANGSOLALEA	PER*ESP*1C	E*AMP1 (NP1	)))		
	60 10	- 200 - 2007097	MEL DO MUL H	9,141,1				
300	CALL	FXIT						
	END. C						a di Kanas	
•	:		1	1			· 전철 문화적 변화 - 전철 문화	
n an	2		an a	an An an an An An A	al de la companya de La companya de la comp			
		an an an Anna Anna An					an a	
		a a fair an ann an t- agus anns an t- agus an t-anns						
	-		4					

بو مربوع مربوع مربوع المراجع. مربع مربوع مربوع مربوع مربوع المربوع ال			n manana panjanana	and a second and a second a s	nder Statistica E			e de care a care					
N 41 814 17 14 81	<u>9112141415161719171</u>	न्यमग्रद्धाः	NELLIN .	ये जिल्ला राजा र जिल्ला	Tratereratera	[8][4][4]	112131215	e Torarate	Linterstation	2		·····	1
	TIEMPO	2.0042	HEAS.				and the second	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1945141	14121411	11121134134	111121	
	GASTO DE	PREDICC	ICN SC	fi en					ТΛ	DIA	7		
	YACIMIEN YACIMIEN	LC L		4 20 35 75	• ]				1 8~~	DLA			
	YACI4IEN	ru j Tor k	•	- 1890/22	• 3								
- 14 - 14 - 14 - 14 - 14 - 14 - 14 - 14	COMPORIA	IENTE E	N LAT	ロションタン33 11月日 月日 A									
	NODO	PRE		PRESI(N		1. 1	ា ស្រុក នា ស្ល <b>ំត</b>			1943년 11년 1947년 - 1947년 11년 11년 11년 11년 11년 11년 11년 11년 11년 1			
• • • • • • • • • •	fer en se statistica en se	1.1.2.01		1051.11	an the second	ិត ខ្មែរ ខ្មែរ ខ្មែរ	17646	11 7	legela Meg				
	3	- 4024.00 - 3936.00	ł	1196.67	14 () 4 ()	723	25610	;					
	4	5248.00	)	本 米科 C 古沙科 1 (G C 二)二		医脊骨	82849	7					
	5	E560.00	)	1242 . 37	() () () () () () () () () () () () () (	金.15月 6-17月	イスセキル Poによる	7					
	¢ 7	7017	)	1258.71	11 . 2	55£)	リスト・キョー リラド きかい	/ / 5					
	8	7546.01		1264.53	i n ly	4 54	BE to	5	an a		an a		
	3	7872.00		지지 한 #영 : ] [교육 관 : 도시	) de Di	294	33E 4 01	5					
	10	1.6204.00	د و	233353	ု ပိုရှင်) ဂြိုရင်	1 2 1 : 5 4 : -	168×03	5					
1	11	6331.20	1	302 . 75	(1 + 2)	イビ は . 3 ボイン	/ 乙二キ(43) - 入口・(43)	<b>)</b>					
	12	8462.40	1	. 376 + 98	0.*53	) 74:1	DE HUS	)					
	14	2,40993459) 3798° 03	1	311.19	1.23	934	E 4 O A	,	n an				
	15	- 8 855 .00	1	315.43	C = 31	127	148+00	1	ud Marshi t				
	16	8987.23	1	- コルブ + コメ, - トラム - ハベ	030	- 31.6	Ω E + 06	) ··· }					
	COMPORTAM	IENTO EN	YACIN	JENICS	9		リモナのJ						
	NUDU	93200 A 1967 A	CREESI	EN A E	MEAS IUMA	L		÷					
	2	♀♀ 200237) 白。36596 で	14600 5463 - 166	0.57	15-36E + (n)		014	41158	+01	12.0	an a		
	3	C.425320	C ¥ 00 E ★ 00	12 #0 4. 	36021+00 17565100		1) = 14	0483E	* 01				
n an	4	5.484167	5400	1.2721	17,200,1000 (86.2874.00	-	- 6 - 13 - 9 - 19	58572	+ 92				
	2	0.542311( 	€ + 9 <b>0</b>	0.772	791E+00		0.12	3645E 9646E	+ () <u>1</u> + ()1				
	7	ひゅつダ タケどらけ 白 しちちち アタン・	: <u>+0</u> 0	n j F	4378+00		0.12	5 Å 7 BE	+ 11			<u>)</u>	
	a i	0.709376		- 住いと行い ニート・ディン	17248 +00 19175 - 55	į	0.*15	2551;E	4 Qi				
	9	0.7610635	4.00	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	(DILDE TO)/ (D24ビインへ		12011 13 9 4	909年月 ヴァノログ	+ 01	er af	1999 - 1999 1997 - 1999 1997 - 1999		
	10	1. 60 94 552	+ (3.5	0 + 257	2288+0)		0.1:	⊇7 4,2日 2号 //년리	+()1 . 				
i i	17	ノッマン 10411 リーブダマモンス:	. * J.j.	9.976	1358+00		0.16	956ZE	+ 61				
	101- <b>13</b> -1-16	2 • 1 - 1 - 1 - 01 2 • 9 2 5 5 9 3 5	- キ ひひ 「 本 街 代	- 민교호영영 - 전 1974년	5950 Kon Siloson		0.110	5894 E	+ 01				相違
	14	. 95 332 6E	¥ ))	- 5.999 S	2490 400 6275 401		1) a 1() : - () = 1 - ()	4612日	+01				
	15 (	. 97 31 2 8F	(+, CD	0.979	592E+03	÷	- 9 • 1 3 2 - 9 • 1 3 1	1696F.	4 () [. 4 () [				
	16	14988379E 100711-0	*(z)()	0	9535465	•	0.10(	3677E	+ 01				
	18 0	/ * 72 41 105 - 199 79 0 75	-∳-')j 2):	- එදෙහිනීහ - පරාවන්න	9958400		0.105	247 E	+ 61				
	19 0	5999432E	+ (0)	- 90179 - 01179	よらまた モロモー さられて x らす		0.1200	1759 E.	+61				節
	20 0	. 92 29 855	103	1 13 0.	)0001-001 )0015×01		-9 =233 -0 1100	1914年 2月内のの2	+ ()] + ()]				
	21 10	· 99.99.341	*(9.)	12 a 2 Hat	NU12 +9t		1.1.30	1992E4	· () [	1			Real Fil
	23 5	<ul> <li>● 99 99 982</li> <li>■ 100 0000</li> </ul>	÷	0.1101	200E-401		0.200	09,E+	۲U <u>۱</u>				
	24 10	<ul> <li>1 (a) (b) (b) (b)</li> <li>1 (b) (b) (b) (b) (b)</li> </ul>	tran <u>i</u> ani t	i alto A anno	1008401 1008401		9.190	000E+	-01				
	25	.1010000E	* 62	్ స్.శి.ఎంటిర్లు - రైక్ క్ కిందింగి	7 2 3 11 平均ない 1 0 7 日本 11 日		1-2-3-6 1-1-4-4-6	001E4 2017E4	01		an An Antonio		
	2.E Ç	.1909098	i () }.	1.1.1	1016433	1	0,4230	いいのにす つわつどう	- 514 - 515 - C 1				
	27110	<ul> <li>10€0€0€</li> </ul>	+ 11	0.41202	10+305	:	0.100	CODE	01				
	20 11	+170000E 17 100E	4 J.	0.1000	199E + 01 -		0.200	000 E+	01				
	30 6	• #********* • 1069001		- V. e (2.20) - U. a (1.175)	19日本19月一 19月前日本19月一		0.100 autor	93)E4 Nenim 4	( <u>1</u>				
	31 24	.100000E	41 ( <u>)</u>	0.1300	032+01		01130	19년도 4 9년 <b>기도</b> 4	리다. 리다				
	32 0	.100000E.	+ 01	0.10.00	690 +91	* 1	0.100	00)E+	01				
			5										
						-	-						
19171=1910 117	13 415 6 7 18 2 19 1 17	12141212121212	<u>in mari</u> s	สายของคุณ	अस्टरन	ন্যায়	311516171		1415 617	310101111	21.512.0		
						L		l.	1		<u>-1-15[6]2[0</u> <u>-</u> <u>B</u>	10 12	
C. THE MAN AND AND AND AND AND AND AND AND AND A	A STORT MYREEMAN	and the second secon					f Phane and			e L'Alteres			

4487.1.00       PACHONNELL       3167177.1       TABLA       TI         Activity Internell       109221.0       10921.0       10921.0       10921.0         Activity Internell       109221.0       10921.0       10921.0       10921.0         Activity Internell       109221.0       10921.0       10921.0       10921.0         Activity Internell       10921.0       10921.0       10921.0       10921.0         Activity Internell       10921.0       10921.0       10921.0       10921.0         Activity Internell       10921.0       1092.0       1092.0       1092.0       1092.0         Activity Internell       100.0       1092.0       109.0       1092.0       109.0       100.0       109.0 <th></th> <th>NIEHPO</th> <th>· 12640 - 111 AT -</th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th>		NIEHPO	· 12640 - 111 AT -					
$\begin{array}{c} YAC1+1EATC & 1 &+, ST 18.1 \\ YAC1+1EATC & 1 &+, ST 18.1 \\ YAC1ATEATC & 1 &+, ST 18.1 \\ CUPPEDEATA 11.141C & YACA THEORY \\ CUPPEDEATA 11.141C & YACA THEORY \\ 1 & 3242 + 20 & 1049 + 71 &, 22 Y 766 E + 47 \\ 2 & 3574 + 37 & 17 + 52 &, 22 Y 766 E + 47 \\ 2 & 3574 + 37 & 17 + 52 &, 22 Y 766 E + 47 \\ 3 & 3574 + 37 & 17 + 52 &, 22 Y 766 E + 47 \\ 4 & 2026 + 17 & 124 + 46 &, 22 Y 776 E + 47 \\ 5 & 3656 + 17 & 17 + 61 &, 22 Y 776 E + 47 \\ 5 & 3656 + 17 & 17 + 61 &, 22 Y 776 E + 47 \\ 5 & 3656 + 17 & 17 + 61 &, 22 Y 776 E + 47 \\ 6 & 1164 + 128 & 17 + 61 &, 22 Y 776 E + 47 \\ 7 & 771 + 20 & 129 + 40 &, 22 Y 776 E + 47 \\ 7 & 771 + 20 &, 22 + 20 &, 20 + 20 + 20 + 20 \\ 7 & 771 + 20 &, 22 + 20 + 20 + 20 + 20 + 20 + 20 \\ 7 & 771 + 20 &, 22 + 20 + 20 + 20 + 20 + 20 + 20 + 20 $	a a a a a a a a a a a a a a a a a a a	SASTU DE	PACODOCEONING				TABLA	<b>TT</b>
$\begin{array}{c} \mathbf{Y}_{A}\mathbf{G} \left(\mathbf{Y}_{A}^{A}\mathbf{G}\right) \mathbf{Z}_{A}^{A}\mathbf{G} \left(\mathbf{Z}_{A}^{A}\mathbf{G}\right) \mathbf{Z}_{A}^{A}\mathbf{G} \left(\mathbf{Z}_{A}^{$		YACIALEN		306717811				
$\begin{array}{c} response = $		YAC MILEN:		* 109925.0. C				
$\begin{array}{c}                                      $		YACIMIEN		19.2229 24				
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	•	C GMPURIAA	LISHIC EN LA T	UBERIA				
$\begin{array}{c} 1 & 1 & 1 & 2 & 2 & 2 & 3 & 3 & 3 & 3 & 2 & 3 & 2 & 3 & 2 & 3 & 2 & 3 & 2 & 3 & 2 & 3 & 3$		14000	E PROFESSION	PPESICH		ISASTO		
$\begin{array}{c} c & c & c & c & c & c & c & c & c & c$		nan an <mark>b</mark> aranan. Zar	i suk daad jaakig soor soo Soord dig talaha		· 9 629 73	(84E+07		
$ \begin{array}{c} 1 & 2 & 2 & 2 & 2 & 2 & 7 & 7 & 2 & 2 & 2$			5 60689603 1 7.675 - 685 - 1	1/77693 *	19 .29 74	184 和中分的		
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		$L_{\rm L}$	n dradana N Silan Logi	1.2.3.4 a 2.3.5 m 1.5.3.4 a 2.3.5 m	10 x29 77	82E + 07		
$ \begin{array}{c} 6 & ( \ t \ t \ t \ t \ t \ t \ t \ t \ t \$		5	6560.00	1236.145	「いっこう」とと > 行一つの ワッ	9611とキリア - 2013 グラング 4 0 フ	nder en statiske på stør Na statiske statiske som	
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			E 688.00 .	1247.42	14 41 41 41 14 64 64	1955 197 1955 1965		
$ \begin{array}{c} 6 & 754.4.77 \\ 9 & 7472.403 & 1280.492 \\ 9 & 7472.403 & 1280.492 \\ 12 & 9462.49 \\ 12 & 1462.49 \\ 13 & 1295.41 \\ 14 & 1231.23 \\ 12 & 1295.41 \\ 14 & 1224.41 \\ 15 & 1255.4 \\ 15 & 1255.4 \\ 14 & 1224.41 \\ 1224.41 \\ 15 & 1255.4 \\ 15 & 1255.4 \\ 16 & 1232.424 \\ 16 & 1292.27424 \\ 17 & 1292.27424 \\ 18 & 1292.274$		7	7216.04	1252 8 344	e e e e e e E la MA-tali	17 위원 기위로, 3111 8호슈란 속감독		
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		a c <sub>y</sub>	7 54 4 . 19	1262.67	6 . 87 41	13 4F 4 3 5		
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	. 7	3	7672.00	1280.02	0.89.40	51 E +05		
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		3.3	9500.00	1291.98	0 - 87 40	695415		
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		11	8331.20	1296 - 31	0.1993	1246+05		
$ \begin{array}{c} 1 \\ 0 \\ 1 \\ 0 \\ 1 \\ 0 \\ 1 \\ 0 \\ 1 \\ 0 \\ 1 \\ 0 \\ 1 \\ 0 \\ 1 \\ 0 \\ 0$	r = - i	12	8462 + 40	1320 .62	1.1998	222E+08		
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			8323.50	1304,94	0.1993	122E+06		
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	•	24	0124.03	2. 53 9 - 2. 40	1 12.02	222节 H () 所	and the second	
$\begin{array}{c} 1.9 & 2.67 \times c_{1} & 1.317 \times s_{3} & 0.0000000000000000000000000000000000$		20 	1 4 83 3 a 1 3 A 6 4 5 A 6	1313,55,	1.1997	2225+0511		
$ \begin{array}{c} \text{W3B0} \qquad & \Delta \in \text{Color} 1 \leq 51 \leq 4 \leq 51 \leq 4 \leq 51 \leq 51 \leq 51 \leq 51$		29. 1010-140	- のタビナルビリー	4317453	9,90.00	002 <b>* 00</b> 1 1		
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		- いい トロ氏 157 20日月日	(1447年) 二字 美语创业 《二字》的1941年(1447年) 《	- パイビンス 15 - アイビン・ションアートのシャ	τ			
$ \begin{array}{c} c & 0 + 1 + 3 + 2 + 2 + 2 + 0 + 0 + 2 + 2 + 2 + 0 + 1 + 4 + 4 + 4 + 4 + 4 + 4 + 4 + 4 + 4$		194000 -		100 00000000	NIGNAL.			i di tana ang
$\begin{array}{c} 5 & 0 + 1 + 1 + 1 + 2 + 2 + 2 + 2 + 2 + 2 + 2$		2 L	- ゆぁようなひて SE やっり。 - どう 24 - 55 - 59ようどう	- ジョウなたりと 有所 - ショウス かいろう	E A A A	0-144443	后十章[1]	
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		ін. Д	ションエン・アウロキンボー 同日 昭等 7月時代のよらい	けんじくなび (水) し、 にん アルビッ	11. 米尼山 1前11. 小山	· 0.142955	5 * 9 <u>1</u>	an an Arran an Arra Arra an Arra an Arra Arra an Arra an Arra
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		-	10	マックごさえぬす (5) こ モタムキロ	にすなけ	14119999999999999999999999999999999999	に十五日 EFA Ana	
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		5	1	した。 ひまんがない 19月1日 - 19月1日 -	gen en prins son Difficienza sono	○ ごんたびすうたく; ○ 二、二、二、二、二、二、二、二、二、二、二、二、二、二、二、二、二、二、二、	如果 1511 群体的 -	د از معلم میرد. ۱۹۹۹ - از از معطول محمد کار
7 $0 + 50.71816 \pm 0.3$ $0 + 7277975 \pm 66$ $0 + 13001952 \pm 01$ 9 $0 - 5020912(0)$ $0 + 7495157(0)$ $0 + 1273222 \pm 01$ 9 $0 - 5020912(0)$ $0 + 7495157(0)$ $0 + 1273222 \pm 01$ 9 $0 - 5020912(0)$ $0 + 7495157(0)$ $0 + 1273222 \pm 01$ 10 $0 - 50520912(0)$ $0 + 1295157(0)$ $0 + 12545724(0)$ 11 $0 - 6505662(0)$ $0 + 372532(0)$ $0 - 1207152(0)$ 12 $0 - 6505612(0)$ $0 + 9272632(0)$ $0 - 11674132(0)$ 13 $C - 7356352(0)$ $0 + 9272632(0)$ $0 - 11674132(0)$ 14 $0 - 76555612(0)$ $0 + 9272632(0)$ $0 - 11674132(0)$ 15 $0 - 8118532(0)$ $0 + 9272632(0)$ $0 - 11674132(0)$ 16 $0 - 82379362(0)$ $0 + 9272632(0)$ $0 - 11674132(0)$ 17 $0 + 865362(0)$ $0 - 99772632(0)$ $0 - 11674132(0)$ 16 $0 - 82379362(0)$ $0 - 99772632(0)$ $0 - 11674132(0)$ 17 $0 - 86339362(0)$ $0 - 99772632(0)$ $0 - 1107432(0)$ 18 $0 - 82379362(0)$ $0 - 997972632(0)$ $0 - 1057352(0)$ 19 $0 - 9248945(0)$ $0 - 9996726(0)$ $0 - 110357352(0)$ 19 $0 - 9248945(0)$ $0 - 9296726(0)$ $0 - 110357352(0)$ 19 $0 - 9248945(0)$ $0 - 9296726(0)$ $0 - 110357352(0)$ 21 $0 - 949775(0)$ $0 - 9296726(0)$ $0 - 1001532(0)$ 22 $0 - 940775(0)$ $0 - 1209972(0)$ $0 - 1000035(0)$ 23 $0 - 97975415(0)$ $0 - 1209972(0)$ $0 - 1200035(0)$ 2		õ	\$ . 489681E+00	- ションラはエンス によらり汚得者の	42 1 22 45 4 8 3	. U * 1000045 0 1172532	5 - 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	:	7	-0% 50 P1 818 + 80	0.729393	¶ + ()/.	0.136105		
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			12 - 34 - 6572 + 59	75 94 14	1. a *	0.127322	en en ser i El 4 9,4	tur (
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		ò.	& +562191E (G)	0 • 1895 ks		0,125451	S+Ci - Ci	
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		10	9.6194521×39	特别为 <b>t</b> 变变得这	10.14 (1) 5	0.12308)	មុខស្រុះ ខ	
1 4 $0 + 64 + 37 \pm 54 + 94$ $0 + 676 + 1927 \pm 464$ $0 + 11 + 93597 \pm 401$ 1 3 $0 + 7665 + 502 + 969$ $0 + 927 + 266 \pm 605$ $0 + 116 + 132 \pm 811$ 1 4 $0 + 7665 + 502 + 969$ $0 + 927 + 266 \pm 605$ $0 + 116 + 132 \pm 811$ 1 5 $0 + 691 + 85 + 32 \pm 409$ $0 + 927 + 266 \pm 603$ $0 + 116 + 132 \pm 811$ 1 5 $0 + 691 + 85 + 32 \pm 409$ $0 + 927 + 266 \pm 603$ $0 + 116 + 132 \pm 811$ 1 6 $0 + 691 + 85 + 61 + 0 + 866 + 61 + 0 + 866 + 61 + 0 + 195 + 515 \pm 611$ $0 + 192 + 515 \pm 611$ 1 6 $0 + 262 + 22 \pm 4 + 6 + 0 + 0 + 949 + 635 \pm 409$ $0 + 1195 + 515 \pm 611$ 1 7 $0 + 864 + 26 + 6 + 0 + 0 + 949 + 635 \pm 409$ $0 + 1195 + 515 \pm 611$ 1 6 $0 + 264 + 72 + 809 + 0 + 294 + 264 + 661 + 0 + 119 + 235 \pm 611$ 2 0 $0 + 94 + 72 + 809 + 0 + 294 + 264 + 61 + 0 + 119 + 235 \pm 611$ 2 1 $0 + 96 + 72 + 809 + 0 + 294 + 264 + 610 + 0 + 119 + 235 \pm 611$ 2 2 $0 + 76 + 72 + 809 + 0 + 294 + 264 + 610 + 0 + 119 + 235 \pm 611$ 2 3 $0 + 94 + 72 + 809 + 0 + 294 + 264 + 610 + 0 + 119 + 235 \pm 611$ 2 4 $0 + 95 + 23 \pm 164 + 0 + 0 + 294 + 264 + 610 + 0 + 119 + 205 \pm 1611$ 2 4 $0 + 97 + 37 + 264 + 263 + 0 + 119 + 204 + 264 + 611 + 0 + 119 + 204 + 264 + 611 + 0 + 119 + 204 + 264 + 611 + 0 + 119 + 204 + 264 + 611 + 0 + 119 + 204 + 264 + 611 + 0 + 119 + 204 + 264 + 611 + 0 + 119 + 204 + 264 + 611 + 0 + 119 + 264 + 611 + 0 + 119 + 264 + 611 + 0 + 119 + 264 + 611 + 0 + 119 + 264 + 611 + 0 + 119 + 264 + 611 + 0 + 119 + 264 + 611 + 0 + 119 + 264 + 611 + 0 + 119 + 264 + 611 + 0 + 119 + 264 + 611 + 0 + 119 + 264 + 611 + 0 + 119 + 264 + 611 + 0 + 119 + 264 + 611 + 0 + 119 + 264 + 611 + 0 + 119 + 264 + 611 + 0 + 119 +$			0.0566882440	· 418323	1.1.12	0.120715	E + C1	n na shekara ta 11 yang yang kanala. Manana sa
13 $(-, r) = 0 - 30 + 6 - 7 - 2 + 6 - 7 - 2 + 3 - 6 - 7 - 2 + 3 - 6 - 7 - 2 + 3 - 5 - 6 - 7 - 2 + 3 - 5 - 6 - 7 - 2 + 3 - 7 - 7 - 5 - 5 - 6 - 7 - 7 - 7 - 5 - 6 - 7 - 7 - 7 - 5 - 6 - 7 - 7 - 7 - 5 - 6 - 7 - 7 - 7 - 7 - 7 - 7 - 7 - 7 - 7$		12	U. 59 37 1 58 + 190 -	2 876 193	E + G +	3 - 11 9 3 59	E+01-	
140.700000000000000000000000000000000000		13	(ねる子きしたいが) 利益ける 「お」 うるにたちかり、 トリー		相差殺罪。 1日の人間の	0.116713	E #010	
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		土砖 文仪	(りゅうなびひつつはきに)けっ - おこぶらうりかつかってい	1 - 1 - 1 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2 -	211年後月 1日 日本での	0.11.37.07	七年1月1日 - 51月18日 -	
2.5 $9.005, 1.400, 0.000$		1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1	్లైతా కరై ఓటలై ఎటైశ్లలై - ్షిని పైరాజులు కొందిని శారంగా	1 • V • V + 11 2 2 0 2 • * * * * * * * *	ML Y JUL SELEXIV	- 1+111443 	147 <u>11</u> 7.61	
180.100000000.900000000.10000000000.1000000000190.900000000000.90000000000.10000000000.1000000000200.9000000000000.90000000000.10000000000.1000000000210.900000000000000.90000000000.100000000000.1000000000220.90000000000000000.9000000000000.100000000000000.100000000000000230.900000000000000000000000000000000000		17	いいん むかびか ひらに 利得がら 「そこ」を長足さき かだえ からい	したい いいしん ひんしょう ひんしょう ひんしゅう ひんしゅう ひんしん ひんしん ひんしん ひんしん ひんしん ひんしん ひんしん ひんし	しまいました。	1 11 01 J 7 23 3	こ <i>キい</i> は: デキロ1	
19 $0.52489400000000000000000000000000000000000$	i.	4 1 1 2	(1)、19で1270~445~		en e	- シャステナガンチー きょうりち スチボ	441-174 昇手です。	
$\begin{array}{c} 20 \\ 0.9478478478490 \\ 0.9984338400 \\ 0.9999364338400 \\ 0.9999268400 \\ 0.9999268400 \\ 0.9999268401 \\ 0.9999268401 \\ 0.9999268401 \\ 0.9999268400 \\ 0.99992686400 \\ 0.99992686400 \\ 0.99992686400 \\ 0.99992686400 \\ 0.99992686400 \\ 0.99992686400 \\ 0.99992686400 \\ 0.99992686400 \\ 0.99992686600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.99992686600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999268600 \\ 0.9999266000 \\ 0.999926600 \\ 0.999926600 \\ 0.9999266000 \\ 0.999926600 \\ 0.9999266000 \\ 0.9999266000 \\ 0.999926600 \\ 0.999926600 \\ 0.999926600 \\ 0.9999266$		19	10 a 9248945 40 + 07	្រុះ ម្នុះជាអ្នះជា ប៉ុន្ត្នាមអ្នះជា	化十分。		こうによ。 日本 611 - 111 - 111	
21 $6 \cdot 9664 33! + 60$ $0 \cdot 999936! 26! 60$ $0 \cdot 131312! + 61$ 22 $6 \cdot 96036! 1 + 60$ $0 \cdot 5999926! + 60$ $0 \cdot 1313533! + 61$ 23 $6 \cdot 9533! 1 + 61$ $0 \cdot 139992! + 1$ $0 \cdot 130296! + 61$ 24 $6 \cdot 59552! 1! + 61$ $0 \cdot 139992! + 11$ $0 \cdot 13091! + 61$ 25 $1 \cdot 9743! + 103$ $0 \cdot 1313! + 61$ $0 \cdot 1300! + 61$ 26 $0 \cdot 99990! + 103$ $0 \cdot 1300! + 61$ $0 \cdot 1300! + 61$ 27 $0 \cdot 99990! + 103$ $0 \cdot 1300! + 61$ $0 \cdot 1300! + 61$ 28 $0 \cdot 5999! + 62$ $0 \cdot 130! + 61$ $0 \cdot 130! + 61$ 29 $0 \cdot 5999! + 63$ $0 \cdot 130! + 61$ $0 \cdot 100! + 61$ 30 $0 \cdot 100! + 61$ $0 \cdot 130! + 61$ $0 \cdot 100! + 61$ 31 $0 \cdot 100! + 61$ $0 \cdot 130! + 61$ $0 \cdot 100! + 61$ 32 $0 \cdot 100! + 61$ $0 \cdot 130! + 61$ $0 \cdot 100! + 61$ 32 $0 \cdot 100! + 61$ $0 \cdot 100! + 61$ $0 \cdot 100! + 61$	•	20	1 94784 TE 400	く ディンパン ひとつ	走きむよ	3.112325	F. + P.	n an
22 $6.7803875+80$ $0.5299825E+00$ $0.1305373E+01$ $23$ $0.237377E+83$ $7.722991E+1$ $3.130385E+01$ $24$ $0.595523E+0$ $0.1399972E+75$ $3.130185E+01$ $25$ $0.6783E+2+03$ $0.1399972E+75$ $0.130718E+01$ $26$ $0.779541E+03$ $0.139002E+01$ $0.139902E+01$ $27$ $0.999703E+03$ $0.130002E+01$ $0.130002E+01$ $28$ $0.59998EE+03$ $0.130002E+01$ $0.130002E+01$ $29$ $0.59998EE+03$ $0.130002E+01$ $0.10002E+01$ $29$ $0.999703E+03$ $0.130002E+01$ $0.10002E+01$ $30$ $0.190002E+01$ $0.130002E+01$ $0.130002E+01$ $31$ $0.100002E+01$ $0.130002E+01$ $32$ $0.100002E+01$ $0.130002E+01$ $32$ $0.100002E+01$ $0.130002E+01$ $32$ $0.100002E+01$ $0.100002E+01$ $32$ $0.100002E+01$ $0.100002E+01$ $32$ $0.100002E+01$ $0.100002E+01$ $32$ $0.100002E+01$ $0.100002E+01$		21	19.9664338+60	Q. 43934343	2E A GA	4.111312	£ + 01	
23       0.9693735103       9.799991Ex.       0.100285Ex01         24       0.9995523Ex0       0.099992Ex3       0.100385Ex01         25       0.9783ExEx03       0.133002Ex01       0.100318Ex01         26       0.979541Ex03       0.10003Ex01       0.100003Ex01         27       0.999903Ex03       0.100003Ex01       0.100003Ex01         20       0.999903Ex03       0.1100002Ex01       0.100003Ex01         29       0.999903Ex03       0.1100002Ex01       0.100002Ex01         30       0.100002Ex01       0.100002Ex01       0.100002Ex01         31       0.100002Ex01       0.100002Ex01       0.100002Ex01         32       0.100002Ex01       0.100002Ex01       0.100002Ex01		2.2	0.9803875+00	6.590925	E e O O	0	Z+01 ()	ter and the second s
24       6.595523040       0.00000000000000000000000000000000000		23	No 2573755 193	1. 19 99 91	E F	1.11.1255	E + 01	in the second
25       0.978353545+03       0.100005+01       0.1000035+01         26       0.9795415+03       0.100005+01       0.1000035+01         27       0.9992035+03       0.100005+01       0.100005+01         28       0.59929855+03       0.100005+01       0.100005+01         29       0.59929855+03       0.100005+01       0.100005+01         29       0.59929855+03       0.100005+01       0.100005+01         30       0.100005+01       0.100005+01       0.100005+01         31       0.100005+01       0.100005+01       0.100005+01         32       0.100005+01       0.100005+01       0.100005+01         32       0.100005+01       0.100005+01       0.100005+01		24	6.50552 H + C -	3.JA9053	11 4 M.	1.136383	C+91	•
26       0.979541E+53       0.10000F+C1       0.100005E+01         27       0.999903E+00       0.10000E+01       0.100005E+01         28       0.599986E+00       0.10000E+01       0.100005E+01         29       0.599986E+00       0.100005E+01       0.100005E+01         30       0.100005E+01       0.100005E+01       0.100005E+01         31       0.100005E+01       0.100005E+01       0.100005E+01         32       0.100005E+01       0.100005E+01       0.100005E+01         32       0.100005E+01       0.100005E+01       0.100005E+01		25	0.0783832403	4.11.13.13	£≉o1 `	0.100118	E+01	
27       0.9999030400       0.1300030401       0.13000200000000000000000000000000000000		2.6	0-9155415+50	0.100000	E + C I	0.100003	E+01	
20       0.5999862+03       0.130002401       0.1300035401         20       0.9999862+03       0.1300002401       0.1.30002401         30       0.1300035401       0.1300002401       0.1300002401         31       0.1300032401       0.1300002401       0.1300002401         32       0.1300032401       0.1300002401       0.1300002401         32       0.1000032401       0.1300002401       0.1300002401		27	0.9999030¥00	6.112203	Excl	9.1369.03	5+01	
29       0.9750001E+00       0.1000001E+01       0.1000001E+01         30       0.1000001E+01       0.1000001E+01       0.1000001E+01         31       0.1000001E+01       0.1000001E+01       0.1000001E+01         32       0.1000001E+01       0.100001E+01       0.1000001E+01		2.0	10.593988E4-CO		10+3	j 0 <b>.100</b> 000	出于过1 。 	
30 (0.100000E+01 0.10000E+01 0.100000E+01 31 0.100000E+01 0.100000E+01 0.100000E+01 32 0.100000E+01 0.10000E+01 0.100000E+01 32 0.100000E+01 0.10000E+01 0.100000E+01	. <sup>1</sup> . 1	29	0,9790292+03	្រូរដ្ឋាមស្រុម។		6 2 ( )C ()	初末931 1975 - 194	
		74 D	19. a. 19. 19. 19. 19. 19. 19. 19. 19. 19. 19	1 • 1 had 60	<u>新来信息</u>	- ( <b>.</b> 10000)	<u>r, 61]</u> 	n an the second second
にした。「「「「「「「」」」」「「」」」「「」」」「「」」」」「「」」」」」」「「」」」」		31	9.100002E+01	4 <b>.</b> 198902	든 + 신호 	0.10000	2 + 6) <u>1</u> - 1 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2	
		32	-0. • 10 COUSE FOR	·····································		1. 1.1.1.2.101	t. <b>* \.</b> μ	an an the second se
				1	 منطقه معاد المراجع ال		محمد با مربع شده مربع می مربع می مربع است. 	2

						an Marana an Ig	al an an a	이 말하는 것 않다.			tables and welling the state of the state of the state
Ť	EMP A	i i i i i i i i i i i i i i i i i i i	362 0140								
		 C	ante orregia	,							
: G A :	10.01	L, PREU	300013N (	SCF20							
YAT	THIE	NTE		v. 1. 57. 2	275			이번 입에서		1	ARIA
V 5 1	- 184 - 175	ne t <i>e</i>		11 7 17 1	22121	4 Å					M D 1- M
I A	u in ici	N 10	6	18%	10.5.2	, ÿ				a ser a sur a s	n de la complete de la complete
Y∌(	CIM L Ei	M 7 f.	2	3.7 0	0 9 7					Second Sec.	
0.01	ranci	AMTENT	TOCNES	THEFT	n ver ver som			1 1 1 A			
- U 3.4	11.016.1	with The Mile		「「日間」に下	(1 A)	• • • • • • • •					
	MHOG		P R 0F	PRES	1121			0.8	670		
	1	1 11	2.00	1051	5.5		100	i ca di ca ca	ତ୍ୟାପୁ.		
	a. 	5 - 5		1. 1. 2. 3	0.20	64 L	٥ÔΛ	1775	÷Q7		
	6	6 C 2	24.07	-1100	.67	·• ()	.57	2528F	\$172		
	3	393	36.00	1111	5 9 G G	мĤ	C. J.	1 a s ar			
	· 1.		6 0.9	A 11-12 A		· · · · Q	a () (†	14 ð ö <u>a</u> t.	÷07		<ul> <li>A second sec second second sec</li></ul>
	4	うどり	16.00	1196	。15	ar ()	.51	86758	4 () Z		
	5	656	66.00	1262	. 27	20 / J	1.0	37505	+ 75 (P		
	6	CEO	ac no	24 (m. 17) (n. 26 (m. 17) (n.	 		0 11 2	21.298	5 V I		
	C	- C C C	0 C # 0 U	12>2	a é L	1.3	.25	5103E	\$ ( <u>)</u> /5		
	7	721	6.00	1284	200	Δ	1.1.	24 725	A 110		
18 J	្ន	751	1 00			<b></b>	6 7 7	4 M 4 4 4 L	440		
	<b>L</b> i	+ر ۲	4 <b>4</b> 4 1/17	1716	6.6.6	$\Theta$	a 6 2	90 31E	¥03-		
	- 9	7 87	12.00	1287	1. 19	\$	£ 1	21165	1.05		
	10	なわれ	0.0.0.0	1000	· · · ·		0 U.A.	C. L. L. () (	* 92		
	10	13 C U	10.007	よ ニメ し	1 a D C	- U	* 66	2372E	+05		
an an t-s	11	8 3 3	51.20	1 20 2	. 75	ß	20	SLAST	206		
		910		5 3 4 4 4		V	V. 4.1 -	and the lot of the	$\tau \odot \eta$		
	1 C	0.46	2式 449	1 30 6	~ 58	IJ	<u>29</u>	7410E	+06		
	13	859	12.60	1 31 1	. 19	$t_{1}$	. 20	977.00	2 (3 C		
	9 /	6.25	27 64	م. ستانه ده ⊶- هر و			13 4 2	7390E	×υρ		
	44	014	24 • 39	2 - 4 -	- 4,1	- ()	a 30	1274E	+06		
	15	8 85	56.07	1 31 9	2 S.)	0	. 70	33 89 F	100		
	16	80.9	0 2 n n	4 1 1 1			0.00	54 A 14 A 14 15 A 16 A 16	× (j. (j.		
		. 020	)] « <u>C</u> ']	1.2.2.4	i a 1, €	0	6 (H)	00005	+{})		
CUN	IPOR 1	АМІЕНІ	IE EN YA	CIH IEN	ITES.						and the second
	MORC	D	a an nu a z	TAY CA	ACT	A CT NO T	ous	•			and the second second
		•	JEUDUR R	SICA	NUL	UENS L	UHA	ł.,			
	L	- 0.30	)6237E+6(	) (	57.	1586E	+ 60	Ω	.14	611354	61
	2	0.76	65963F+C	5 8	. 6.2	260.00	1.33	ň	21	18.324.1	74
		~			: s (, (,	~ ~ ~ <u>~ ~ ~ ~</u> ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~	* Q J	ر،	9 I 4 3	じゅじうと *	.01
	5	i = 4 c	52255400	) j	1.07	4756E	+ QQ	Ú (	. 2 3	68575*	01
	4	6.48	44167F+0	5 F.	7.2	655 05	4.6.5	n	1 ?	701751	
	-			2 () 	/ * 1 C. '	100 <u>.</u> L	1 U U	1.1	a ! .)	3 ≤ 4 3 ⊑ *	N.1.
	2	100 24	12311E+0	) ()	****	2791E	4 QQ-	<u>-</u> -	.12	96465+	01
	5	0.59	99685F + C	1 0	1.11	F4 30F	4.00	A	1.00	LAZETA	
		0 65		· ·	· · · · . 	an an an	1.13.2	· 0	9 L (1	201254	「新業」「「「「」」」
	$\sim 1$	9 ÷ 6 3	) 3 3 3 2E 1 (K	) (j	っとらい	11245	4 Q Q	- e	~ 1.27	25518+	() ž
	8	C. 70	)9376日本市		. \$9.	861 75	+ 00	in .	11	000154	65
	Ő.	0 70				the states of th		Q	9.L.L.	シリアチニャ	1. L
	. <i>Y</i>	10010	0100 <u>31</u> *U	1 ()	\$ 9 S	10245	₩U0	្យ	e 11	57420+	() L
	10	- C. EC	) 94 55日 (三)	) (	\$5	7029E	\$ ÓÔ	0	. 11:	2ちもなども	01
	11	0 85	122110101	۔ م		· • •		СГ 	* * * *		С. Д
	à i	0 + 02	1047540	<u>ب</u> ا 4	0213	24 3DE	÷ 1)U	0	e 1 () '	2567EF	C1
	12	0. 69	)31.962+00	) ()	.28	85.95E	÷ 60	0	.130	5895F+	ΔŦ
	1 7	0 02	26533540	$\dot{r}$	: co:	35 1 65	100	a a	10	101000	61
	10	14 6 9 6	GU 2 7 76 1 61 Same and	J 12	• 32.	an rec	* 00	Q.	ચ્ચા,ુે વ	901323	01
	14	- C. S5	) 2 5 2 6E + G	) ()	. 591	8627E	<b>+ 0</b> 0	0	.103	2800E4	61
	1 =	0.97	121285286	<b>)</b> (:	. <b>G</b> G G	300.30	x 00	a	1 3	16058.4	113
	* .	0.00	رارا « دینان چا مهند. دادر اصحاف محمد د	ער די אר א		* V 2 24. S 8 8 8 9 9	× 10	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	* 1 U	84 X OL Y	C.T.
	16	0 - 98	35 ふてりとす い	) ()	. 57	1953E	+ 00	0	* 1) (	9677E+	01
	17	-6.59	16116F+C	) ()	. 99.	99955	\$ O.O.	0	171	12475+	61
		5 20	120070-00		4 5 2	13 46 5	. 00	0	د ان به ۲۰ د ان اه	0 6 9 1 C 1	10 A. 10 A
	I C	0.499	19276+0.	<b>)</b> ()	0 LU L	JUNE	4 () (	Ū.	. 100	10695+	01
	19	0.99	194328+61	) (	. 131	30 00 F	+ 21	9	.100	60166+	C1
	- na		1000000 - 00 1000000 - 00		1.3.4	2000			****	022727 35557	N4
	20	0 - 33	₹ 9 8 85E + 00	) ()	0 L U I	2009E	4 U I	0	+ 1.) l	1002E4	C1
	21	6,99	999845+01	) ()	. 100	1000F	+()1	0	.13	こうちうちゃ	£1
	20	A 60	100000-04			1000 m		, U ,			····
	66	ロックソ	/ 99 9 9 5 E + C(	, ()	الذه	コロロリと	÷ν.	U	ا الربية م	いりりしたキ	12.1
	23	0.10	000008401	. ប់	. 193	3000F	* Q 1	6	.100	00005+	C1
		14 4 L 1 15 4 1	 1 6 A 6 6 7			AAAAE	1.05		5.00	1.7.10.10 (	A1
	64	G = £1)	100000296	1. V	661	マロロウモ	TUL	0	03.63	U U U U C *	₩ <b>4</b>
	25	010	) ( 0 0 0 E + 6.	()	. 101	3000E	ŧ () į	()	.10	0009E4	Gl
	20	∾موسیت . شاہ (2	100000 - 01	r.		10000	int	6	100	YAAAC /	11
	くじ	$0 \circ 10$	200001403		• 1 J i	UNUUC.	4 Q T	9	0 I. I	マウリノにド	tu L
	27	0.10	)0000E+01	. 0	. 10	3000C	+01	0	.130	))))))E+	01
	2.0	A 10	10005-0		. 10	10646	461	$\alpha$	. 10 :	100154	ñ1
	$\zeta 0$	Vo LU	ی در ۳۰ میلون کرد در این در ۲۰ این است. مراجع این مراجع ا	. V	- ም ይህን - የዩድ	50990L 30000		V	الي شديد. جرية	655255 65525	мн А 1
	29	C.10	)0000E+().	L - 0	.13	10 00 E	4 Q T	Q	• 2 () (	9000£*	01
	70	0 10	າສຽວງຊະມາ	11	_ 1n	NACAE	ត ជា។	ក	.11	* 3006*	CL .
	20	0.010	ノマウクスにょう		. v 413 1 # -	an an an an an Al an an an an				, an ar ar an tar Nan San ar an ar	
	31	6.10	0 C 0 0 0 E + CI	L Û	• 194	1000E	+01	Ũ	» 1) (	JO 0 J E. *	U.L.
	71	1 • B	10000-0	n	_ 10/	nnne	ងពិវ	$I_{2}$	10	000154	01
	36	- V = L -	ノマハウカビュ 戸	L V	a 20 -	4 V V J L	· A 7	v	6 Y Y	and and the s	14 de

. .

...

Π

1 Abstring 05: TYPE LCG 2014 12: 25 PM       TAR BL A	THEFT	สุ่นของเมืองหมอง	benerata h		TELEDIAL TRANSFERRET	ALL ST. BURNING THE ST.	
1445FC       000000000000000000000000000000000000	4 .	TIEMPO	7.3E2 UIA				, The Charles and South
$ \begin{array}{c} \operatorname{Factor (1, 3)}_{\mathrm{Factor (1, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (1, 3)}} \\ \operatorname{Factor (1, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} \\ \operatorname{Factor (2, 3)}_{\mathrm{Factor (2, 3)}} & \operatorname{Factor (2, 3)}_{Fact$		JASTO DE	PROPUCCYON	SCEND		ίλ Βι Λ	leine seine seine Nutrik
$\begin{array}{c} Comparison in the form of the for$		- YACIALEN - YACIALEN	r s				
$ \begin{array}{c} \mathbf{V}_{0} \mathbf{C} \mathbf{C} & \mathbf{V}_{0} \mathbf{C} \mathbf{C} & \mathbf{V}_{0} \mathbf{V}_{0} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{V}_{0} & \mathbf{V}_{0} \mathbf{V}_{0} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \\ \mathbf{I} & \mathbf{V}_{0} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} & \mathbf{I} \mathbf{V}_{0} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \\ \mathbf{I} & \mathbf{V}_{0} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} & \mathbf{I} \mathbf{V}_{0} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \\ \mathbf{I} & \mathbf{V}_{0} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} & \mathbf{I} \mathbf{V}_{0} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \\ \mathbf{I} & \mathbf{V}_{0} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} & \mathbf{I} \mathbf{V}_{0} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \\ \mathbf{I} & \mathbf{V}_{0} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \\ \mathbf{I} & \mathbf{V}_{0} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} & \mathbf{I} \mathbf{V}_{0} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \\ \mathbf{I} & \mathbf{V}_{0} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} \mathbf{C} C$		C 6426 7 14 1	UNATE AND A	1. 1914年1月4日日本			
$ \begin{array}{c} 1 & 1.4 \times 1.00 \\ 2 & 3.20 \\ 3 & 3.20 \\ 3 & 3.20 \\ 4 & 3.20 \\ 5 & 3.20$	· · · · ·	NUDO		- 住居にも141日 - 1911年 - 住居にてきたり			
$\begin{array}{c} 4363, 499 \\ 1 \\ 4 \\ 4 \\ 4 \\ 4 \\ 4 \\ 4 \\ 4 \\ 4 \\ 4$			1844.0)		STO UASTO		
<ul> <li>4. 9984.40</li> <li>1.14.5.7</li> <li>4. 6. 2.6.5.47</li> <li>1.5.6.7.2</li> <li>6. 3.20.47</li> <li>1.5.6.7.2</li> <li>7. 4.5.6.514407</li> <li>3.2.4.64</li> <li>4.2.5.4.65</li> <li>1.3.7.6.5.4.65</li> <li>1.4.2.4.64</li> <li>4.2.5.4.65</li> <li>1.4.2.4.64</li> <li>4.2.5.4.65</li> <li>1.4.2.4.64</li> <li>4.2.5.4.65</li> <li>1.4.2.4.64</li> <li>4.2.5.4.65</li> <li>1.4.2.4.64</li> <li>4.2.5.4.65</li> <li>1.4.2.4.64</li> <li>4.2.5.4.65</li> <li>4.2.6.4.65</li> <li>1.4.2.4.64</li> <li>4.2.5.4.65</li> <li>4.2.6.4.65</li> <li>4.4.65</li> <l< th=""><th></th><th>traina anna an br/>An Anna an Anna</th><th>3280.00</th><th>1257</th><th>19110001001999 19110001000000000</th><th></th><th></th></l<></ul>		traina anna an br>An Anna an Anna	3280.00	1257	19110001001999 19110001000000000		
<ul> <li>Construction</li> <li>Construction&lt;</li></ul>				1311.47	10.4266106+07		
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	( '오윈이슈'	· 1413.55	0.1255105467		
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		1 3 3 <sup>1</sup> 1	1 2203 . 23 1	- よなだけ最感染 1900の 生気なた、水が	10。126月11日497		
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 -	10.2128	1月29日5日。	「◇ ~よさ記し着信用小身衣」 ◆A. ◆でひにとせてんと、		요즘 가지는 것이가 이가 가락하는 제가 가지 않는 것이 가락하는 것이 있는 것이 있다.
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		3	8216.01	1520175	《《《古龙》等与自己考望与。 "许山中专行无论的原子,并且		
		<b>9</b>	32 24 . 00	1521.42	132014F 166		
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		1.1	8236.09	1521.24	0.1326458+96		
$\begin{array}{c} 0  Constraint Letter A transformation of the set of the s$		LL COMPROVAL	- 時に通道 - 長之 - 二、 - 下方に キャーク	1.521443	W + 03 64:00 E + 03		to a star franciska franciska Događen star star star star star star star star
$ \begin{array}{c} \mathbf{x} \ \mathbf{y} \ \mathbf{u} \ \mathbf{x} \ \mathbf{y} \ \mathbf{u} \ \mathbf{x} \ \mathbf$				CIMIENTCS			
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	4	(	でもとりしてという。	ESTEN ALENEMS	IONAL		
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	and the second sec	2	0.492260E40	ి జి.ఆర్. (మార్రామం) గ్రామాలు చెంది	₩E+₩₩2 ₩		
$ \begin{array}{c} 4 & (e+5) + 447E(e) \\ 5 & (c+5) + 5445(5)7(e+0) \\ 7 & (e+5) + 7(2)7E(e) \\ 7 & (e+5) + 7(e+5) \\ 7 & (e+5) + 7($		3	0.515320T4.7	1 (192) 1 (150) 1 (150)	(生) 生 使度。 2. 新工具 - 新工	n de la construction de la constru La construction de la construction d	
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		in an <b>A</b> rrent g	0.538447848	2 G. 554 APR	25 李复立————————————————————————————————————		
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		5	0.561567540	) <u>5.58165</u> 3	TAIN CONTRACT		
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		b	0-584587E+0:	0.676699	É 4 AD	المالية المراجع	
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		7	0.607907E40	0 +6 55 7 1 3	E 4 03 10 10 10 10		
$\begin{array}{c} y = 0 + 0 + 0 + 0 + 0 + 0 + 0 + 0 + 0 + 0$		i interiori br>Interiori interiori in Interiori interiori in	9.6369262100	0.652746	E + (1)		
$\begin{array}{c} 11 \\ 0.70.37 (2+0) \\ 12 \\ 0.722393(2+0) \\ 12 \\ 0.722393(2+0) \\ 13 \\ 0.7653232(2+0) \\ 0.7777542(2+0) \\ 15 \\ 0.7653232(2+0) \\ 0.5313772233440 \\ 0.7653232(2+0) \\ 0.5313772233440 \\ 0.7653232(2+0) \\ 0.531332(2+0) \\ 0.531332(2+0) \\ 0.531332(2+0) \\ 0.53132(2+0) \\ 0.53132(2+0) \\ 0.53271233440 \\ 0.5337123440 \\ 0.5337123440 \\ 0.5337123440 \\ 0.5337123440 \\ 0.5337123440 \\ 0.5332712340 \\ 0.53327123440 \\ 0.5332712440 \\ 0.5332712440 \\ 0.5332712440 \\ 0.533271244004 \\ 0.533271244004 \\ 0.53327124400 \\ 0.53327124400 $		9 9 1 - 4 3	◎ ● ◎ ● ● ● ● ● ● ● ● ● ● ● ● ● ● ● ● ●	9.639759	É RUD		
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		1 (1) <b>1</b> (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)	V#Þf/10364000 6. 20.0779600	6 • 7 18 7 8 3	1. 李句慧 ·		
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		4 A 1 2	対す イリンピイ アビオ ワレ 首 しりを注意の文にしたの	<ol> <li>シップ軍員7月2</li> <li>・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・</li></ol>	日本語会社である。		
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		13	0.74650151.53	- ジャイバン子協議 - 二 二 201 アクロス	たき行きにしていた。		
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		14	0.7695 - 3: + 3:	1	General III. Manazi III.		
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		15	9 + 192676: +110	0 × 65 4 9 7 9	「「「「「」」」		
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		15	G. 81 57178+03	0 - 877321	£+0)	an a	
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		17	0.8386636463	作。43)至自99	$\overline{E} + \overline{C} \ge 0$		
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			9.8615372700	0.027295	Ⅱ▲愈饮 :: :::::::::::::::::::::::::::::::::		
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		23	◎ ● ♥ は存む ちけたく (30) 2 - ほどこ でものがく (50)	0.04-469)	Ē孝存} →		
22 0.947793E+01 0.903242E+03 23 0.965667E+03 24 0.930321E+03 0.979503E+03 25 0.990722E405 26 3.996675E405 27 0.9993172E403 0.10503E+01 28 0.9993967E405 0.10503E+01 30 0.430502E+01 31 0.10503E+01 32 0.10503E+01 0.10503E+00505E+01 0.10505E+00505E+00505E+00505E+00505E+00505E+00505E+00		21	ロルフォールエンにす (2) ローリングアウ パレン・パー	し しゅううなどがう 	i, trip Maria		
23 6.9656672+03 0.9977651409 24 0.9805212+03 0.9995036409 25 0.99967522400 0.9999765409 26 0.9996752400 0.9999765401 28 0.9995667600 0.105002401 29 0.9999672+03 0.1170052401 30 0.99999672+03 0.105002401 31 0.1050022401 32 0.1050022401 32 0.1050022401 32 0.1050022401 32 0.1050022401 32 0.1050022401 32 0.1050024401 32 0.1050022401 32 0.1050024401 32 0.1050024401 32 0.1050024401 32 0.1050024401 32 0.1050024401 32 0.1050024401 32 0.1050024401 32 0.1050024401 32 0.1050024401 32 0.10500024401 32 0.1050024401 32 0.1050004400 32 0.1050004400 32 0.1050004400 32 0.1050004400 32 0.105004400 32 0.105004400 32 0.105004400 32 0.105004400 32 0.10500404040 32 0.10500404040 32 0.10500404040 32 0.1050040404040 32 0.105004040404040 32 0.1050040404040 32 0.1050040404040404040404040404040404040404	1	22 1	0.9477935401	్ శశాభంభరికి ఈ భారణం భాగికారు	있었었던 가 제고 정말 가지 않는 것이다.		
24 0.9303212+01 0.99953935400 25 0.9997222400 0.999955400 26 0.9991722400 0.100005401 28 0.9995685400 0.100002401 29 0.9990672400 0.100005401 30 0.4399992400 0.100005401 31 0.100002401 0.100005401 32 0.100002401 0.100005401 32 0.100001401 0.20002401		23	0.9656872+00	9,59,7963	Har Marine and States E 1993		
25       0:990722E+00       0:999050E+00         26       0:9905172E+00       0:99999E+00         27       0:99955400       0:10000E+01         28       0:999955400       0:10000E+01         29       0:999995400       0:10000E+01         30       0:2999992+00       0:10000E+01         31       0:10000E+01       0:10000E+01         32       0:10000E+01       0:10000E+01		24	0.980321E+00	0.979593	Ê + (F)		
26 3.996675E409 6.999995E409 27 0.9991772E400 0.100035401 28 0.999968E400 0.10003E401 29 0.999967E400 0.10005E401 30 0.4399999E499 6.400005E401 31 0.100095E401 0.40000E401 32 0.10000E401 0.200003E401 32 0.10000E401 0.200003E401		25.	U \$ 99 N 72 2E 4 90	0 - 49 9950	E KOBU TU U U U U		이나 이 가 가 가 가 가 가 가 가 가 가 가 가 가 가 가 가 가 가
<pre>27</pre>		26	). 99 6 6 7 5E 4:05	6.9333348	54.00		17 원이 관 나는 1283년 
23 0.9999872*00 0.100002*01 29 0.999992*00 0.100002*01 30 0.100002*01 0.100002*01 31 0.100002*01 0.100002*01 32 0.100002*01 0.100002*01		61	しょ 99 シエア 出仕 4100 3 - かかかがた つき にのみ	4 <b>a 1</b> 0/34/37			
30 0.39999924493 0.100002801 31 0.100002401 0.100002403 32 0.100001401 0.10002403 32 0.100001401 0.10002403		C_C(3) = 2_3	J <b>, 99 9 35</b> 05 4993 V - 35 0 1 5 70 - 4993		katil se karrene. Etter		
31 31 32 32 32 32 32 32 32 32 32 32	. ÷	44.8°	1.11112907143 1.1112907143	经由上半级资料进 2、 - 建含化化化物	n nagi		an la construction de la second
32 0.10.0002+00		31	2 - 22 22 22 22 24 3 2 1 3 6 5 4 5 6 4 5 6	した。 ひょうえ スチビス 	n Selanda (n. 1997) Roman Maria		· ·
		32		0.110101	에 친구로 가지 가지 않는다. 지수 정말		
					n Carlor Carlo Carlor Carlor C		ار از این از این
					an a		a se
	and and an and a second se Second second						•
~ ~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~				a de la companya de l Esta de la companya d			
		na sela de la	an an transmission and a state and a state of the state of the state and state of the state of	an an ann a dù bhair a'			

,