

29460

VERSION PRELIMINAR SUJETA A CORRECCION

1242

ASPECTOS RELACIONADOS CON EL RIEGO

Area: COLONIA SANTA ROSA
(Provincia de Salta)



PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

Realizado por: Héctor Pacífico Paoli
Ingeniero Agrónomo

H.MD
H.MA2
Y.12

A N O 1981

I N D I C E



Pág. N°

-	-	Mapa de Ubicación	-
1.	-	Introducción	1
2.	-	Objetivo	2
3.	-	Antecedentes analizados	2
3.1	-	Clima	2
3.1.1	-	Generalidades	2
3.1.2	-	Registro térmico	3
3.1.3	-	Registro pluviométrico	4
3.1.4	-	Otros datos	4
3.2	-	Suelos	5
3.2.1	-	Clasificación con fines de riego	5
3.3	-	Recurso hídrico superficial	6
3.3.1	-	Disponibilidad	6
3.3.2	-	Calidad de agua para riego	9
3.4	-	Topografía	9
3.4.1	-	Pendientes medias	9
3.5	-	Drenaje	9
3.6	-	Infraestructura actual de riego	10
4.	-	Cultivos	11
4.1	-	Generalidades	11
4.2	-	Conformación de la estructura de cultivos	11
5.	-	Estimación del consumo de agua por los cultivos	14
5.1	-	Evapotranspiración. Métodos de cálculo	14
5.2	-	Uso consuntivo de los cultivos	14
5.3	-	Precipitación efectiva	14
5.4	-	Capacidad de almacenaje	21
5.4.1	-	Determinación	21
5.4.2	-	Valores utilizados	21

5.5	-	Lámina de reposición	21
5.6	-	Necesidades de riego de los cultivos	23
5.7	-	Infiltración	23
5.7.1	-	Método aplicado	23
5.7.2	-	Parámetros de infiltración	23
6.	-	Método de riego	26
6.1	-	Caudales de manejo	26
6.1.1	-	Riego por surcos - Situación actual	27
7.	-	Ánálisis de la demanda	28
7.1	-	Balance hídrico de los cultivos	28
8.	-	Propuesta de manejo parcelario en terrenos con pendientes superiores al 1%	28
8.1	-	Caudal en riego por surco sistematizado	29
9.	-	Frecuencia de riego	29
10.	-	Estudios de turnados	32
11.	-	Conclusiones	33
12.	-	Recomendaciones	34
12.1	-	Del manejo en Distrito	34
12.2	-	Del manejo de riego en Parcela	35

INDICE DE CUADROS

	<u>Pág.Nº</u>
<u>CUADRO N°1</u> - Características de los suelos	7
<u>CUADRO N°2</u> - Caudales medios mensuales	8
<u>CUADRO N°3</u> - Distribución porcentual de cultivos	13
<u>CUADRO N°4</u> - Evapotranspiración potencial-Blaney y Criddle ..	15
<u>CUADRO N°5</u> - Evapotranspiración potencial - Comparación mētodos de cálculo	16
<u>CUADRO N°6</u> - Valores de uso consuntivo (en mm)	20
<u>CUADRO N°7</u> - Precipitación utilizada en el cálculo	22
<u>CUADRO N°8</u> - Necesidad de riego neta	24
<u>CUADRO N°9</u> - Necesidad de riego neta ponderada	25
<u>CUADRO N°10</u> - Intervalo entre riegos para el cultivo más exigente	31

INDICE DE GRAFICOS Y PLANO

Pág.Nº

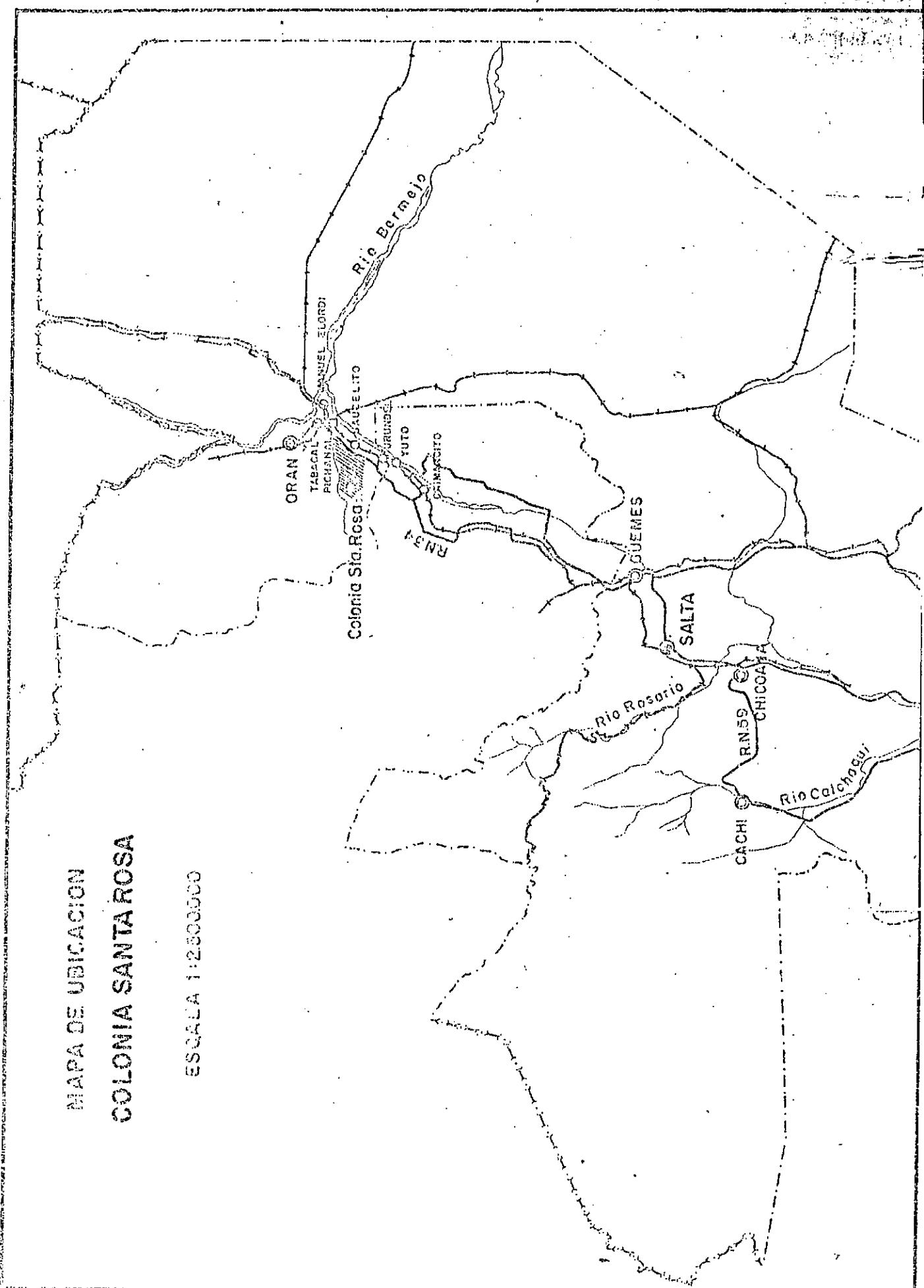
<u>GRAFICO N°1</u>	- Prácticas de cultivo	12
<u>GRAFICO N°2</u>	- Curvas de comparación - Blaney y Criddle - Tanque Tipo A	17
<u>GRAFICO N°3</u>	- Curvas de comparación - Penman - Tanque ti- po A	18
<u>GRAFICO N°4</u>	- Curvas de comparación - Blaney y Criddle, Penman - Tanque Tipo A	19
<u>GRAFICO N°5</u>	- Croquis planificación parcelaria	30
<u>PLANO N°1</u>	- Ubicación ensayos de infiltración	-

INDICE DE ANEXOS

- ANEXO I - Planillas de cálculo de evapotranspiración-método Penman.
- ANEXO II - Determinación de los coeficientes de cultivos.
- ANEXO III - Planillas ensayos de infiltración.
- ANEXO IV - Planilla de balance hídrico de los cultivos.

MAPA DE UBICACION
COLONIA SANTA ROSA

ESCALA 1:250.000



ASPECTOS RELACIONADOS CON EL RIEGO

Área: COLONIA SANTA ROSA

(Provincia de Salta)

1. Introducción

Colonia Santa Rosa se ubica en el Departamento Orán, al norte de la Provincia de Salta. El área regada alcanza aproximadamente 7.000 ha. im plantadas con citrus y hortalizas de primicias, cuya producción constituye un importante porcentaje del producto bruto provincial.

La configuración topográfica del área representa un plano inclinado, con áreas de máxima pendiente en el sector oeste, disminuyendo en la parte media hasta hacerse mínima en el este.

La insuficiente infraestructura en obras de riego, no ha permitido realizar un manejo adecuado del recurso a nivel de Distrito. La derivación continua de agua desde las tomas hacia la red, en forma ininterrumpida y el aporte producido por las lluvias, fue produciendo la continua elevación de la napa freática, ocasionando problemas a una superficie de aproximadamente 2.500 ha. con diferentes grados de afectación. Con el transcurso de los años, los problemas se fueron agravando, por una parte las lluvias y su escurrimiento superficial de zonas altas hacia las partes bajas y por otra, el continuo fluir de agua en todos los canales de riego y durante los 12 meses del año han sido factores preponderantes e influyentes en los problemas de drenaje que afectan a Colonia Santa Rosa.

La Provincia de Salta, a través de su organismo de aguas, desarrolló un plan de acciones en procura de solucionar los problemas existentes. A partir del año 1978 fueron encaradas una serie de obras, cuyos objetivos principales estaban encaminados a controlar el derrame proveniente de las

precipitaciones por medio de canales de desagüe. Simultáneamente, la Provincia encargó al Proyecto NOA HIDRICO el estudio de la zona afectada por niveles freáticos altos; sus causas y posibles soluciones.

2. Objetivo

El objetivo del presente trabajo es aportar un mayor conocimiento en el manejo del agua, mediante el análisis de algunos aspectos relacionados con el riego.

Con tal propósito, se realiza un cálculo teórico de dotaciones mensuales generadas para este estudio de un plan de cultivos que responde a la estructura actualmente desarrollada. Se analizan además, algunos parámetros de manejo a nivel parcelario y de Distrito, que tienen marcada influencia en la recarga o ascenso de nivel de la napa freática.

3. Antecedentes analizados

3.1 Clima

3.1.1 Generalidades

En Colonia Santa Rosa existen dos estaciones que llevan registros pluvio-termométricos diarios; una se ubica al oeste de la población (zona alta), corresponde a la "Chacra Experimental de los Ingenios" y lleva registros desde 1956; la restante funciona en la Finca Potrero (sobre Ruta N°34) a partir de 1976 y es operada por el Departamento Suelo, Riego y Clima de la Dirección General Agropecuaria. Ambas estaciones registran además, otros datos, tales como: velocidad del viento, nubosidad, evaporación, etc.

3.1.2 Registro Térmico

a) Temperatura media

"Chacra Experimental de los Ingenios" - Período: 1956-1979

Mes	Temperatura
ENERO	26.6
FEBRERO	25.8
MARZO	24.1
ABRIL	21.3
MAYO	18.7
JUNIO	15.8
JULIO	15.7
AGOSTO	17.6
SETIEMBRE	20.6
OCTUBRE	23.6
NOVIEMBRE	25.2
DICIEMBRE	26.4
ANUAL	21.8

b) Temperatura media

"Finca Potrero" - Período: 1976-1979

Mes	Temperatura
ENERO	26.0
FEBRERO	24.6
MARZO	23.4
ABRIL	20.4
MAYO	17.8
JUNIO	14.8
JULIO	15.8
AGOSTO	16.6
SETIEMBRE	20.2
OCTUBRE	24.3
NOVIEMBRE	25.0
DICIEMBRE	25.8
ANUAL	21.2

3.1.3 Registro Pluviométrico

Precipitación media en mm.

a) Chacra Experimental de los Ingenios - Período: 1956-1979

Mes	Precipitación
ENERO	189.4
FEBRERO	198.0
MARZO	145.5
ABRIL	86.9
MAYO	26.5
JUNIO	11.6
JULIO	7.2
AGOSTO	11.3
SETIEMBRE	10.6
OCTUBRE	60.3
NOVIEMBRE	88.9
DICIEMBRE	173.0
ANUAL	1.009.2

b) Finca Potrero - Período: 1976-1979

Mes	Precipitación
ENERO	209.7
FEBRERO	175.6
MARZO	115.8
ABRIL	72.0
MAYO	14.0
JUNIO	3.2
JULIO	3.4
AGOSTO	8.4
SETIEMBRE	15.2
OCTUBRE	23.3
NOVIEMBRE	114.4
DICIEMBRE	173.2
ANUAL	928.2

3.1.4 Otros Datos

Las fórmulas más comunes para estimar uso consuntivo utilizan en el cálculo datos de temperatura y precipitación; algunas necesitan además de otros datos, tales como: velocidad del viento,

nubosidad, humedad relativa, etc. La estación de la Finca Potrero posee esta información desde el año 1976 hasta la fecha.

Meses \ Datos	ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC
Nubosidad media	4.7	5.7	5.5	5.3	5.0	4.8	3.7	3.8	3.9	3.8	5.1	4.9
Velocidad del viento en km/hora (corregida a 0,5m)	3.0	2.9	2.7	2.9	2.0	1.8	2.3	3.1	3.7	4.0	4.2	3.9
Evaporación "Tanque A" (en mm)	149.8	106.3	96.3	79.5	68.0	56.6	83.7	112.3	146.2	195.2	177.4	164.3
EVAPORACION ANUAL												
1.435.6mm												

3.2 Suelos

3.2.1 Clasificación con fines de riego

El estudio producido por el INTA "Carta de Suelos de la Colonia Santa Rosa", fue tomado como base para conocer la aptitud de riego que presentan los diferentes tipos de suelos. De esta forma, será necesario reiterar en este trabajo algunos conceptos ya vertidos en el citado estudio.

Los suelos de clase 1, comprenden aquellos de mayor aptitud para la agricultura de riego. Suelos profundos de texturas medianas, bien estructurados con buen drenaje, libre de sales y alcalis. En general no presentan limitaciones, pero será necesario realizar un buen manejo para evitar erosión y pérdida de estructura.

Los suelos de clase 2 y 3, comprenden tierras de moderada aptitud para la agricultura, presentan limitaciones por topografía o drenaje restringido. Estos suelos presentan mayores limitaciones, en consecuencia el manejo deberá ser más cuidado so.

Los de clase 4 y 5, son suelos con deficiencia de drenaje, excesiva cantidad de sales que requieren lavados. Topografía irregular.

Las tierras de clase 6, comprenden áreas quebradas, irregulares, escarpadas y muy erosionadas. Son tierras bajas suceptibles de inundaciones frecuentes.

Subclases

Cada una de las clases de suelos descriptas, pueden agrupar subclases, surgidas de la necesidad de colocar áreas en una clasificación inferior a la 1; aparecen así las subclases:

Subclase t - Limitaciones por topografía

Subclase d - Limitaciones por drenaje

Subclase st - Limitaciones por suelo y topografía

Subclase std - Limitaciones por suelo y drenaje

El Cuadro N°1 muestra las características de los suelos que interesan desde el punto de vista de riego.

3.3. Recurso Hídrico Superficial

3.3.1 Disponibilidad

Desde mediados del año 1977 hasta la fecha se realizaron aforos en la "Toma B", los caudales medios mensuales promedios figuran en el Cuadro N°2, en el cual se incluyen además, los valores estimados en "Toma A" y "Toma Gómez" que derivan agua en los meses críticos

PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

CARACTERISTICAS DE LOS SUELOS

UNIDAD	SIMBOLO	CLASE DE APTITUD PARA RIEGO	TEXTURAS PERFILES TIPOS	PROFUNDIDAD MEDIA UTIL (m)	CAPACIDAD DE ALMACE- NJE DE AGUA UTIL (mm.)	PARAMETROS DE INFILTRACION			
						m	K(mm)	K(mm/h)	Ib(mm/h)
Serie Santa Rosa	SR	1	FA-F-Fe-R	1.00	152.8	0.47	2.85	82.09	10.28
" Lipan	LI	1	FA	"	120.0	0.53	16.97	545.76	45.52
" Lipan l/e	Li 1x	1		"	120.0				
" La Trinidad	LT	1	FA-AF-FAF	"	126.6	0.70	7.86	331.83	67.82
" Romero	RO	1	FA-AF	"	91.2	0.50	9.47	285.95	25.70
Asoc. Lipan/Lipan anegado	LI2	1		"		0.77	1.42	65.99	26.11
	Li3	1		"	108.0				
Complejo Romero/Pomalina	Ro1	1		"	100.0				
" La Trinidad/Altamirano	LT1	1		"	114.2				
" Romero 75 % Pomalina 25 %	Ro2	2s		"	114.0				
" La Trinidad 75% Altamirano 25 %	LT2	2s		"	123.4				
Serie Santa Rosa mod.-erosionada	SR2	2t		"	152.8				
Complejo Santa Rosa 90% /m/l Vívora Atada 10 %	SR4	2t		"	154.9				
" Santa Rosa /m/l Vívora Atada	SK5	2st		"	158.2				
" Santa Rosa /m/l Vívora Atada	SR6	2st		"	161.5	0.44	3.44	93.00	10.15
Serie Las Palmeras	LP	2sd	FA	"	120.0				
" Zapallar	Za	2sd	FL	"	175.5				
Complejo Las Palmeras 90% Vívora Atada 10 %	LP1	2sd		"	125.4				
" Las Palmeras 75% Vívora Atada 25 %	LP2	2sd		"	133.6				
" Las Palmeras 90% Pomalina 10 %	LP4	2sd		"	126.0	0.58	13.16	464.2	51.22
" Las Palmeras 75% Pomalina 25 %	LP5	2sd		"	136.3	0.61	4.47	164.42	27.07
" Zapallar 90 % y Zapallar fase p/anegamiento 10%	Za2	2sd		"	157.9				
Serie Zapallar fase por anegamiento	Za1	2std		"	175.5				
Complejo La Trinidad 60 % Altamirano 40 %	LT3	2std		"	121.5				
Serie Santa Rosa mod/ incl/sev/eros.	SR3	3t		"	152.8				
" Altamirano	AI	3sd	FA-F-FA	"	114.2	0.50	5.0	153.0	17.30
" Pomalina	Po	3sd	Fai-Fai AL-F	"	185.4				
" Vivora atada	Va	3sd	ai-a- el-FL-a	"	174.6				
Complejo Santa Rosa 40% /m/s Vívora Atada 60 %	Va 3	3sd		"	165.8				
" Las Palmeras 60% Vívora Atada 40 %	LP3	3sd		"	141.8				
" Vivora Atada 60% Las Palmeras 40 %	VA 1	3sd		"	152.7				
" Vivora Atada 80% Las Palmeras 20 %	VA 2	3sd		"	163.6				
" Las Palmeras 60% Pomalina 40 %	Po 4	3sd		"	159.2				
" Zapallar 70% Zapallar fase anegada 30 %	ZA 3	3sd		"	122.8				
" Pomalina 80% Las Palmeras 20 %	PO 5	3std		"	172.0				
Serie Santa Rosa fase inclinada	SR8	4t							
" Pomalina moder/salin.	Po2sd	4sd		no apto					
" Pomalina fuerte/salin.	Po3sd	5sd		"		0.31	0.93	17.34	2.46
" Valda	V	5std		"		0.55	11.10	370.81	38.14
" Santa Rosa fase inclinada	SR7	6st		"					
Complejo Rio Colorado	CRC	6sd		"					
" Rio Lipan/Arroyo Las Maravillas	H4	6sd		"					

PROYECTO NOA HIDRICO

Segunda Fase

CUADRO N° 2Caudales Medios Mensuales

Meses	Período Años 1978-1980			
	Toma B * Qmm (m ³ /s)	Toma A ** Qme (m ³ /s)	Toma Gómez *** Qme (m ³ /s)	Q (mm) (m ³ /s)
SET.	2,011	0,200	0,100	2,311
OCT.	1,701	0,200	0,100	2,001
NOV.	1,076	0,200	0,100	1,376
DIC.	0,601			0,601
ENE.	0,720			0,720
FEB.	0,880			0,880
MAR.	0,577			0,577
ABR.	0,849			0,849
MAY.	1,110			1,110
JUN.	1,121			1,121
JUL.	1,364			1,364
AGO.	1,918	0,200	0,100	2,218
ANUAL				1,260

(*) Aforado

(**) Estimado

Fuente: Elaboración Propia

3.3.2 Calidad de Agua para Riego

Los análisis realizados a muestras extraídas en la "Toma B" revelan agua de calidad C₁ S₁ - C_a S₁ según Riverside.

De manera que se trata de excelente calidad para el riego. No se han realizado determinaciones de Boro y Fluor.

3.4 Topografía

3.4.1 Pendientes medias

Desde el punto de vista topográfico Colonia Santa Rosa presenta una pendiente media de 1,5%, variando desde un 2% hasta 1%.

La pendiente máxima de la sub-zona alta alcanza valores de 3,5 a 4%, con mínimas desde 1 a 1,5%.

La sub-zona baja en general posee pendientes menores del 1%.

3.5 Drenaje

Existen dos áreas bien diferenciadas; la sub-zona alta con buen drenaje superficial y subterráneo y pendientes pronunciadas.

Hacia el este la pendiente media del terreno disminuye, aparecen capas impermeables en el subsuelo, lo cual impide eliminar el exceso de agua y origina por lo tanto su acumulación constante.

El agua proveniente de las precipitaciones estivales y la del propio riego, va afectando paulatinamente una mayor superficie causando problemas en las plantaciones (principalmente de cítricos) debido a una mala aireación por ascenso de la napa freática.

Además, la elevada concentración de sales produce daños por acumulación de aquellas que son tóxicas y/o indirectamente disminuyendo también la asimilación de los elementos menores.

3.6 Infraestructura actual de riego

El riego en Colonia Santa Rosa se efectúa a través de captaciones realizadas mediante tres tomas libres emplazadas en el Río Colorado.

Toma B

Ubicada 13 Km. al oeste de la población, deriva agua hacia el canal B prácticamente durante los 12 meses del año, con caudales variables de acuerdo a la época (Q (mm)) Caudal medio mensual, aforado -- $1,2 \text{ m}^3/\text{s}$.

Toma A

Emplazada 6 Km aguas abajo de la anterior, construida mediante un cierre de terraplén en un pequeño brazo del río. Deriva agua en época de estiaje, generalmente a partir del mes de julio o agosto, hasta la primera creciente (Q est. $0,2 \text{ m}^3/\text{s}$) caudal medio estimado.

Toma Gómez

Deriva agua en época de estiaje con un caudal medio estimado Q_m estimado en $0,1 \text{ m}^3/\text{s}$.

Canales principales

- Canal Matriz B: parte de la Toma B, es excavado en terreno natural y constituye el de mayor importancia ya que conduce los mayores caudales y desde el punto de vista topográfico domina el total del área regable.
- Canal Matriz C: se inicia en el Canal B y conduce agua hacia la zona C y ampliaciones realizadas en los últimos años. Los caudales conducidos varían según la época del año.
- Canal Medina: conduce agua desde el Canal B hacia la represa "Citrus Salta", Finca Potrero y ampliaciones recientes. Funciona desde 1978 Q (me) $250-350 \text{ l/s}$.

Desagües Principales

- Colector de aguas superficiales provenientes de precipitaciones y riego (sub-zona alta).
- Colector general.

4. Cultivos

4.1 Generalidades

El área presenta condiciones agroecológicas que posibilita el cultivo de una amplia gamma de especies.

La benignidad del clima, hace posible la implantación de especies hortícolas de primicia y crítrus con muy buenos rendimientos y calidad exportable.

Con los datos obtenidos de productores, la información suministrada por el Agr. Raúl Blasco (Intendencia de Riego de Colonia Santa Rosa) y el propio conocimiento del área, fueron analizadas las particularidades de cultivo de cada especie, surgiendo así un cuadro resumen en donde se indican las prácticas más destacadas, (Gráfico N°1-Prácticas de cultivos).

La importancia de contar con un área reservada con respecto a hectáreas, permite realizar cultivos hortícolas en diferentes épocas y colocar el producto en mercado, en situaciones propicias.

Con respecto a cultivos de secano, el poroto, soja, zapallo "plomizo" y girasol tienen importancia relevante y son cultivados generalmente en zonas recién desmontadas o áreas nuevas.

4.2 Conformación de la estructura de cultivos

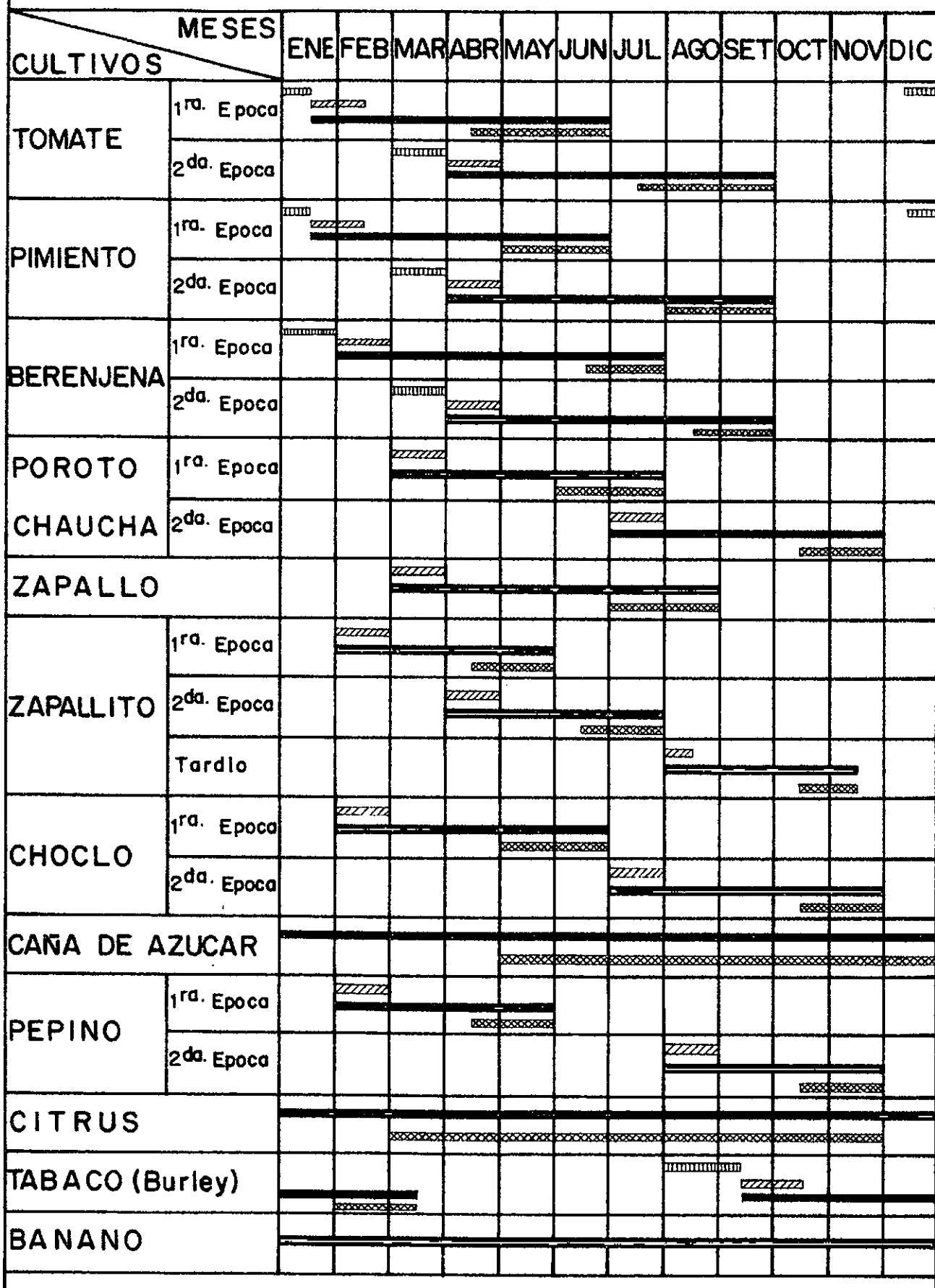
Mediante el análisis del estudio de caracterización productiva realizado por el equipo económico del Proyecto, se determinaron los porcentajes de cultivo que conforman la estructura actual, (Cuadro N°3-Distribución porcentual de cultivos).

PRACTICAS DE CULTIVO

AREA: COLONIA SANTA ROSA

DPTO: ORAN

PCIA: SALTA



Siembra-Trans. Brotación

Almácigo

Ciclo

Cosecha

CUADRO N° 3Distribución Porcentual de Cultivos

Cultivos	% Parcial	% Total
TOMATE	1ra. Epoca	8,1
	2da. Epoca	9,9
PIMIENTO	1ra. Epoca	1,8
	2da. Epoca	7,2
BERENJENA	1ra. Epoca	0,6
	2da. Epoca	3,4
POROTO CHAUCHA	1ra. Epoca	1,2
	2da. Epoca	1,8
ZAPALLO (Plomizo)	-	1,0
ZAPALLITO	1ra. Epoca	3,0
	2da. Epoca	3,0
	Tardío	3,0
CHOCLO	1ra. Epoca	0,2
	2da. Epoca	0,2
CANA DE AZUCAR	-	0,8
PEPINO	1ra. Epoca	0,2
	2da. Epoca	0,2
CITRUS	-	49,1
TABACO (BURLEY)	-	1,3
BANANO	-	4,0
	-	100,0

5. Estimación del Consumo de Agua por los Cultivos

5.1 Evapotranspiración - Métodos de Cálculo

Con el propósito de conocer la evapotranspiración potencial se utilizaron dos métodos de cálculo: Blaney-Criddle y Penman, en ambos casos con datos de temperatura y precipitación de la estación ubicada en la "Finca Potrero" (periodo 1975-1979).

A pesar del reducido número de años de registro, se ha optado por esta información, ya que cuenta además, con mediciones de evaporación en Tanque A, velocidad del viento, etc.

De esta forma es posible decidir mediante comparación acerca del modelo que presenta mayor ajuste y pueda ser aplicado en el cálculo.

Si se analizan los valores de evapotranspiración obtenidos en el cálculo, se observa que el método de Penman responde en grado óptimo con los registros de evaporación en "Tanque A", lo que permite decidir por esta fórmula.

Los Cuadros Nos. 4-5 (Anexo I) y Gráficos Nos. 2-3 y 4, muestran los valores de evapotranspiración en mm. de láminas y las representaciones gráficas correspondientes.

5.2 Uso Consuntivo de los Cultivos

Conociendo el ciclo que cumple cada cultivo, se calculan los coeficientes respectivos utilizando en esta oportunidad la metodología empleada en la publicación FAO N°24.

Relacionando estos coeficientes (K_c) con los valores de evapotranspiración, se obtiene el uso consuntivo de los cultivos (Cuadro N°6 y Gráficos - Cuadros del Anexo II).

5.3 Precipitación Efectiva

Con el propósito de calcular la necesidad de riego, se ha tomado como lluvia efectiva el 70% de los valores medios mensuales de registro. Debido a que existen años en que la lluvia caída resulta muy in-

PROYECTO NOA HIDRICO
Segunda Fase

CUADRO N° 4

EVAPOTRANSPIRACION POTENCIAL

METODO: BLANEY-CRIDDLE

LOCALIDAD: COLONIA SANTA ROSA
Dpto. ORAN

PERIODO: 1975-1979

ALTURA: 322 m.

LATITUD: 23°22'

LONGITUD: 64°

M E S E S	ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	AÑO
Temperatura °C media mensual	26,0	24,6	23,4	20,4	17,8	14,8	15,8	16,6	20,2	24,3	25,0	25,8	21,2
P	0,31	0,29	0,28	0,26	0,25	0,24	0,24	0,26	0,27	0,29	0,30	0,31	
P (0,46 t + 8,12)	6,2	5,6	5,3	4,5	4,0	3,6	3,7	4,0	4,7	5,6	5,9	6,2	
Eto mm/mes	192,2	156,8	164,3	135,0	124,0	108,0	114,7	124,0	141,0	173,6	177,0	192,2	1.802,8

CUADRO N° 5EVAPOTRANSPIRACION POTENCIAL EN mm.COMPARACION METODOS DE CALCULO

	Temperatura Media °C	Blaney-Criddle	Penman	Evaporación Tanque A
ENERO	26,0	192,2	176,7	149,8
FEBRERO	24,6	156,8	126,0	106,3
MARZO	23,4	164,3	124,0	96,3
ABRIL	20,4	135,0	96,0	79,5
MAYO	17,8	124,0	74,4	68,0
JUNIO	14,8	108,0	60,0	56,6
JULIO	15,8	114,7	77,5	83,7
AGOSTO	16,6	124,0	105,4	112,3
SETIEMBRE	20,2	141,0	138,0	146,2
OCTUBRE	24,3	173,6	182,9	195,2
NOVIEMBRE	25,0	177,0	177,0	177,4
DICIEMBRE	25,8	192,2	182,9	164,3
A N U A L	21,2	1.802,8	1.520,8	1.435,6

GRAFICO N° 2

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

E_v / E_{vt}
en mm

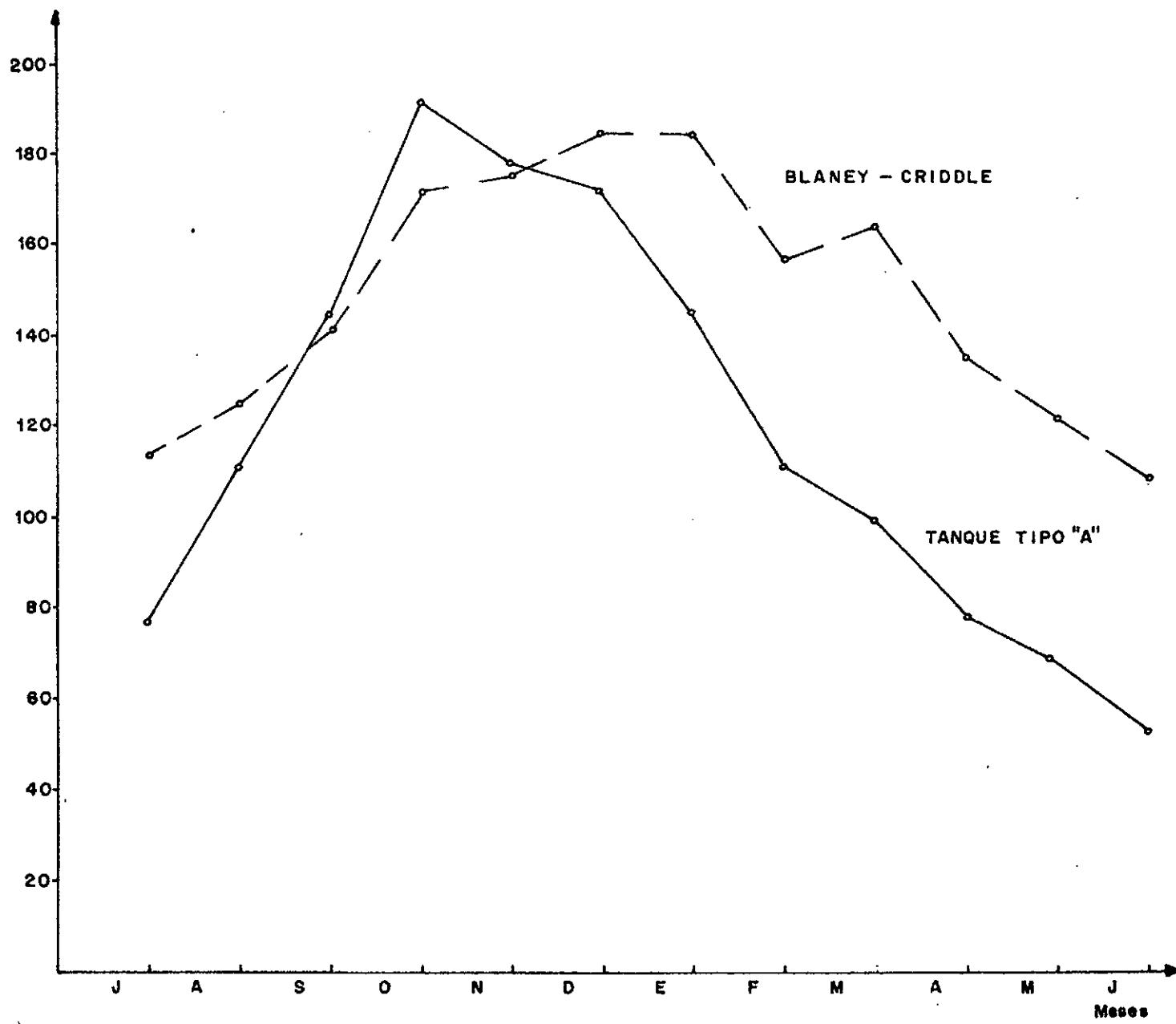
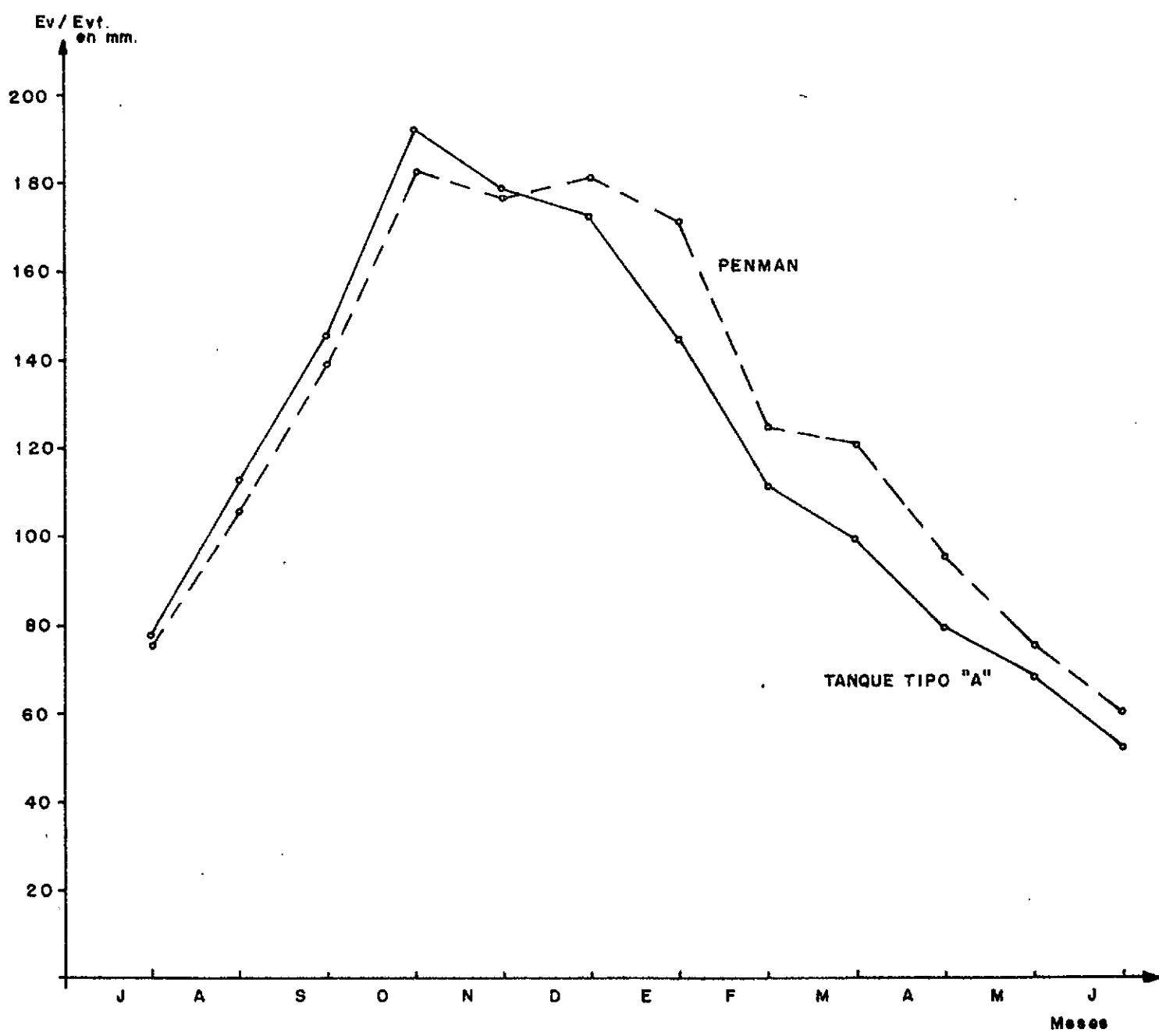
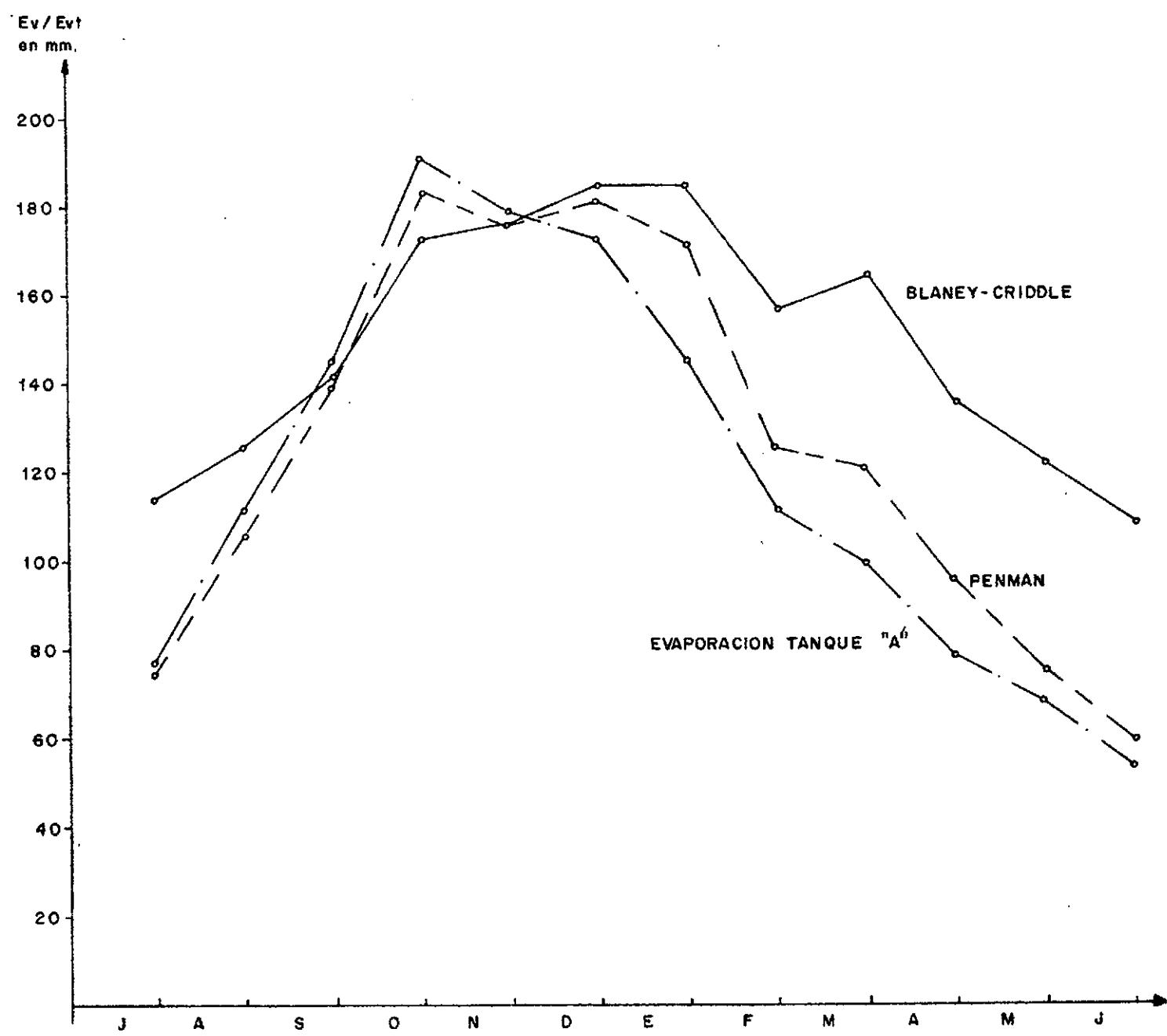


GRAFICO N° 3

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE



PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE



PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

Area: Colonia Santa Rosa
Dpto.: Orán
Prov.: Salta

VALORES DE USO CONSUNTIVO (en mm.)

		MESES	ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	AÑO	
TOMATE	1ra. Epoca		71.3	79.3	117.8	102.0	63.6	36.6							470.8	
	2da. Epoca					54.0	49.6	57.0	80.6	77.5	84.0				402.7	
	Promedio		35.6	39.6	58.9	78.0	56.7	46.8	40.3	38.7	42.0				436.6	
PIMENTON	1ra. Epoca			44.8	71.3	87.0	68.2	51.0	62.0						384.3	
	2da. Epoca					40.2	45.2	57.0	80.6	96.1	111.0				430.1	
	Promedio			22.4	35.6	63.6	56.7	54.0	71.3	48.0	55.5				407.1	
BERENJENA	1ra. Epoca			44.8	68.2	87.0	71.3	51.0	58.9						381.2	
	2da. Epoca					39.3	44.0	54.0	74.4	89.9	102.0				403.6	
	Promedio			22.4	34.1	63.1	57.6	52.5	66.6	44.9	51.0				392.2	
POROTO CHAUCHA	1ra. Epoca				58.9	69.0	71.3	51.0	62.0						312.2	
	2da. Epoca								49.6	80.6	132.0	158.1	141.0		561.3	
	Promedio				29.4	34.5	35.6	25.5	55.5	40.3	66.0	79.0	70.5		436.7	
ZAPALLO (Plomizo)					52.7	57.0	65.1	54.0	58.9	74.4					362.1	
ZAPALLITO	1ra. Epoca			64.4	99.2	84.0	43.4								291.0	
	2da. Epoca					54.0	58.9	54.0	31.0						197.7	
	Tardio									58.9	111.0	161.2	102.0		433.1	
	Promedio			21.4	33.0	46.0	34.1	18.0	10.3	19.6	37.0	53.7	34.0		307.1	
CHOCLO	1ra. Epoca			47.6	93.0	102.0	77.5	57.0							377.1	
	2da. Epoca								46.5	89.9	144.0	186.0	153.0		619.4	
Caña de Azucar		186.0	100.8	74.4	51.0	58.9	54.0	77.5	111.6	144.0	192.2	192.2	192.2		1434.8	
PEPINOS	1ra. Epoca			56.0	105.4	102.0	58.9								322.3	
	2da. Epoca								62.0	114.0	164.3	141.0			481.3	
CITRUS		114.7	81.2	80.6	60.0	49.6	39.0	49.6	68.2	90.0	117.8	114.0	117.8		1178.4	
TABACO (Burley)		161.2									51.0	148.8	177.0	179.8		717.8
BANANO		176.7	100.8	93.0	66.0	52.7	48.0	68.2	111.6	144.0	192.2	177.0	182.9	1410.1		

ferior a la media normal, es conveniente realizar los cálculos de la demanda utilizando el 70% de los valores de registro en años normales y el 50% de éste para años de lluvias escasas (Cuadro N°7).

5.4 Capacidad de Almacenaje

5.4.1 Determinación

Mediante el análisis de la carta de suelos producida por el INTA, se diferenciaron las clases texturales de cada una de las series, asociaciones y complejos.

La capacidad de almacenaje de las series puras fue determinada mediante el uso de tablas, tomando las clases texturales de los perfiles tipos y hasta 1 m de profundidad media útil.

En las asociaciones y complejos, el almacenaje se ha delimitado, ponderando los valores de las series puras por los porcentajes incidentes de cada serie (Cuadro N°1).

5.4.2 Valores utilizados

La capacidad de almacenaje utilizada en el cálculo corresponde al promedio de los valores obtenidos para cada tipo de suelo.

$$\text{Capacidad de almacenaje utilizada} = 140 \text{ mm}$$

Es importante destacar que habrá suelos con valores menores y/o mayores del promedio obtenido, pero dado la gran heterogeneidad que presentan los suelos de Colonia Santa Rosa y al no existir valores de constantes hídricas tomadas en muestras, se optó por utilizar el valor promedio.

5.5 Lámina de Reposición

La lámina de riego neta utilizada será de 70 mm (50% de la capacidad de almacenaje).

PROYECTO NOA HIDRICO

Segunda Fase

CUADRO N°7

PRECIPITACION UTILIZADA EN EL CALCULO

Período: 1976 - 1979 (1) Localidad: Colonia Santa Rosa	Precipitación Efectiva		
	Años de lluvias normal 70% (de 1) (2)	Años de lluvias escasas 50% (de 2) (3)	
ENERO	209,7	146,8	73,4
FEBRERO	175,6	122,9	61,4
MARZO	115,8	81,0	40,5
ABRIL	72,0	50,4	25,2
MAYO	14,0	14,0 (*)	7,0
JUNIO	3,2	3,2 (*)	1,6
JULIO	3,4	3,4 (*)	1,7
AGOSTO	8,4	8,4 (*)	4,2
SETIEMBRE	15,2	15,2	7,6
OCTUBRE	23,3	16,3	8,1
NOVIEMBRE	114,4	80,0	40,0
DICIEMBRE	173,2	121,2	60,6
ANUAL	928,2	662,7	331,3

(*) Se consideró 100% efectiva.

FUENTE: Dirección General Agropecuaria

Estación "Finca Potrero"

Elaboración Propia

5.6 Necesidades de riego de los cultivos

Mediante la integración de algunos parámetros conocidos, se pue de calcular la necesidad de riego y su frecuencia de aplicación. Pa ra su cálculo, será necesario conocer una distribución porcentual de cultivos, el ciclo de cada cultivo, la capacidad de almacenaje de los suelos, la evapotranspiración, precipitación efectiva, lámina de reposición y eficiencias. Los Cuadros Nos. 8 y 9 muestran los valores de necesidad de riego neta y necesidad neta ponderada, en base a la estructura de cultivos.

5.7 Infiltración

Los ensayos de infiltración fueron realizados en el área comprendida dentro del marco delimitado por el estudio de suelos producido por el INTA. La ubicación y distribución de los mismos se muestran en Plano N°1.

5.7.1 Método Aplicado

Se utilizaron infiltrómetros de doble anillo para campaña, tomándose lecturas de los milímetros infiltrados en los tiempos previstos.

Cada ensayo consistió en lecturas efectuadas en dos anillos, mediante el promedio de ambos se obtuvo el resultado del ensayo.

Posteriormente se calcularon los valores de infiltración acumulada, las constantes de Kostiacov y los parámetros respectivos (Anexo III).

5.7.2 Parámetros de infiltración

Se ha utilizado el valor promedio de los ensayos realizados, con excepción de los correspondientes a la serie Valda.

$$\begin{aligned}m &= 0,56 \\k \text{ (mm)} &= 7,18 \\K \text{ (mm/h)} &= 242,9 \\t_b \text{ (mm/h)} &= 31,24\end{aligned}$$

CUADRO N° 3

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASEArea: Colonia Santa Rosa
Dpto: Orán
Prov.: Salta

NECESIDAD DE RIEGO NETA (en mm.)

MESES		ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	AÑO
PP.E.F.	CULTIVOS	146.7	122.9	81.0	50.4	14.0	3.2	3.4	8.4	15.2	16.3	80.0	121.2	662.7
TOMATE	1ra. Epoca			36.8	51.6	49.8	33.4							171.6
	2da. Epoca				4.0	35.6	53.8	77.2	69.1	68.8				308.5
	Promedio				28.0	42.7	43.6	36.9	30.3	26.8				208.3
PIMENTO	1ra. Epoca				36.6	54.2	33.4							124.2
	2ra. Epoca					31.2	53.8	77.2	87.7	95.8				345.7
	Promedio				12.7	42.7	50.8	67.9	39.6	40.3				254.0
BERENJENA	1ra. Epoca				36.6	57.3	47.8	55.5						197.2
	2da. Epoca					30.0	50.8	71.0	81.5	86.8				320.1
	Promedio					49.1	54.4	49.1	36.5	35.8				224.9
POROTO CHAUCHA	1ra. Epoca				18.6	57.3	47.8	58.6						182.3
	2da. Epoca							46.2	72.2	116.8	141.8	61.0		438.0
	Promedio					21.6	22.3	52.1	31.9	50.8	62.7			241.4
ZAPALLO (Plomo)				6.6	51.1	50.8	55.5	31.9	59.2					255.1
ZAPALLITO	1ra. Epoca			18.3	33.6	29.4								81.3
	2da. Epoca				3.6	44.9	50.8	27.6						126.9
	Tardio								50.5	95.8	144.9	22.0		313.2
	Promedio			6.1	12.4	24.7	16.9	9.2	16.8	31.9	48.3	7.3		173.6
CHOCLO	1ra. Epoca			12.0	51.6	63.5	53.8							180.9
	2do. Epoca							43.1	81.5	128.8	169.7	73.0		496.1
Caña de Azucar		39.3		1.0	44.9	50.8	74.1	103.2	128.8	175.9	112.0	71.0	801.0	
PEPINOS	1ra. Epoca			24.4	51.6	44.9								120.9
	2da. Epoca								53.6	98.8	148.0	61.0		361.4
CITRUS				9.6	35.6	35.8	46.2	59.8	74.8	101.5	34.0			397.3
TABACO (Burley)		14.5								35.8	132.5	97.0	58.6	338.4
BANANO		30.0		12.0	15.6	38.7	41.8	64.8	103.2	128.8	175.9	97.0	61.7	769.5

PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

PLAN DE CULTIVO ACTUAL

Necesidad de riego neta ponderada

CULTIVOS		%	ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL.	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	AÑO
TOMATE	1ra. Epoca	8.1	32.4 39.6	0.0 17.3	29.4 76.2	41.9 75.5	40.3 56.2	27.0 34.6						1.0 1.0	172.0 300.4
	2da. Epoca	9.9			1.3 1.3	39.6 64.5	34.6 41.5	52.6 54.7	76.2 77.6	67.9 72.0	67.9 75.5				340.1 387.1
PIMENTO	1ra. Epoca	1.8	0.2 0.2	7.2 7.2	0.0 5.5	6.5 11.0	9.7 10.9	8.5 8.8	10.4 10.8						42.5 54.4
	2da. Epoca	7.2			0.9 0.9	28.8 39.3	22.1 27.2	38.3 39.8	55.4 56.4	63.0 66.0	68.5 74.0				277.0 303.6
BERENJENA	1ra. Epoca	0.6	0.08 0.08	2.4 2.4	0.0 1.6	2.1 3.7	3.4 3.8	2.8 2.9	3.3 3.4						14.0 17.9
	2da. Epoca	3.4	0.4 0.4	13.6 19.4	9.9 12.3	17.1 17.6	24.0 24.5	27.6 29.0	29.5 31.8						122.1 135.0
POROTO CHAUCHA	1ra. Epoca	1.2	0.0 2.2	2.2 5.2	6.8 7.6	5.7 5.8	6.9 7.2								21.6 28.0
	2da. Epoca	1.8							8.3 8.5	12.9 13.7	20.9 22.3	25.4 26.9	10.9 18.1		78.4 89.5
ZAPALLO(Plomizo)		1.0			0.0 0.1	0.06 0.3	0.51 0.58	0.50 0.51	0.55 0.56	0.65 0.70					2.3 2.7
ZAPALLITO	1ra. Epoca	3.0		5.2 5.2	5.4 17.6	10.0 17.6	8.8 10.9								29.4 51.3
	2da. Epoca	3.0				13.0 20.6	13.4 15.5	15.1 15.5	8.2 8.6						49.7 60.2
CHOCLO	Tardio	3.0								20.3 21.6	28.5 30.8	43.4 45.7	6.5 18.5		98.7 116.6
	1ra. Epoca	0.2		0.0 0.0	0.23 1.05	1.02 1.52	1.26 1.40	1.06 1.10							3.6 5.0
PEPINOS	2da. Epoca	0.2							1.2 1.2	1.6 1.7	2.5 2.7	3.4 3.5	1.4 2.2		10.1 11.3
	Cafe de Azucar	0.8	3.1 9.0	0.0 2.3	0.0 2.7	0.0 2.0	3.6 4.1	4.0 4.1	5.9 6.0	8.2 8.6	10.3 10.8	8.0 14.6	8.9 12.1	5.6 10.5	57.6 86.5
CITRUS	1ra. Epoca	0.2		0.0 0.0	0.5 0.8	1.0 1.5	0.9 1.0								2.4 3.3
	2da. Epoca	0.2								1.5 1.4	1.9 2.1	2.9 3.1	1.2 2.0		7.5 8.6
TABACO (Burley)		1.3	1.8 11.3							0.34 0.34	4.6 5.6	17.1 18.2	12.5 17.7	7.5 15.4	43.8 68.5
BANANA		4.0	11.7 41.1	0.0 15.7	4.8 21.0	6.2 16.2	15.4 18.2	16.5 17.3	25.7 26.6	41.1 42.8	51.5 54.3	70.2 73.3	38.6 54.6	24.6 48.7	306.3 429.8
TOTAL		100	49.7 306.5	30.6 170.9	59.2 343.5	210.3 445.5	356.6 429.1	369.1 390.3	451.4 465.1	509.6 540.9	620.9 680.2	668.7 718.3	244.9 486.0	38.7 353.9	3609.6 5330.5
Dotación en cabecera de Finca(e.apl.0,70) m ³ /Ha/mes		71.0 437.8	43.7 244.1	84.6 490.7	300.4 636.4	509.4 613.0	527.3 557.5	644.8 664.4	728.0 772.7	887.0 971.7	955.3 1026.1	349.8 694.3	55.3 505.5	5156.6 7615.0	
Dotación en cabecera de Finca en l/s/Ha		0.02 0.16	0.02 0.10	0.03 0.18	0.11 0.24	0.19 0.22	0.20 0.21	0.24 0.24	0.27 0.27	0.34 0.37	0.35 0.38	0.13 0.27	0.02 0.18	0.16 0.24	

FUENTE: ELABORACION PROPIA

Las cifras superiores de cada cuadro corresponden a valores de años con precipitaciones normales, la inf. a precipitaciones escasas.-

6. Método de Riego

En general el método aplicado actualmente en Colonia Santa Rosa es riego por surcos en cultivos de hortalizas, caña de azúcar y tabaco; y por surco e inundación en citrus, banano, etc.

Cuando se aplica agua por surco, éstos tienen generalmente pendientes excesivas, en consecuencia habrá que controlar regando perpendicular al sentido máximo, o en su defecto por surcos en contorno.

A efectos de determinar los caudales de manejo, se utilizarán situaciones hipotéticas en cuanto a dimensiones de elementos de riego, valores que podrán ser aplicados luego a manera de extrapolación en áreas similares.

6.1 Caudales de manejo

Mediante la integración de factores tales como: lámina de reposición, infiltración, superficie infiltrante, pendiente y dimensiones de los elementos de riego, se obtendrán algunos valores de caudales de manejo, que podrán ser utilizados en ensayos a nivel parcelario.

La lámina de reposición varía con el tipo de suelo y paralelamente con su capacidad de almacenaje. Dado que se ha tomado un almacenaje promedio para todos los suelos, la lámina de reposición es única y representa el 50% del almacenaje promedio.

Desde el punto de vista de la infiltración, es necesario conocer la infiltración promedio de la lámina de reposición, cuyo cálculo puede llevarse a cabo mediante las siguientes ecuaciones:

$$Tr = \left(\frac{dr}{k} \right)^{1/m}$$

$$Im = \frac{dr}{Tr}$$

dr = lámina de reposición

k = factor de la ecuación de infiltración de Kostiakov

m = exponente

Im = velocidad de infiltración media para la lámina de reposición

Tr = tiempo de riego necesario para dr.

Cálculo:

$$Tr = \left(\frac{70 \text{ mm}}{7,18} \right)^{1/0,56}$$

$$Tr = 58,2 \text{ min.} = 0,966 \text{ hs}$$

$$Im = \frac{70 \text{ mm}}{0,966 \text{ hs}} = 72,5 \text{ mm/h}$$

6.1.1 Riego por Surcos

- Dimensiones adoptadas - Situación actual

Longitud del surco = 90 m.

Perímetro mojado = 0,35 m.

Caudal de escurrimiento ($i = 0,7 - 1\%$) = 0,9 - 1,0 l/s/surco

Ancho de tapada (depende de la pendiente transversal) = 6 surcos (Esp. 0,60)

- Valores calculados

Infiltración media = 72,5 mm/h

Caudal de infiltración = 0,630 l/s/surco

Para lograr una eficiencia de aplicación mayor del 70%, será necesario regar en 1/4 del tiempo de riego (Tr), quiere decir que por cada tapada que se encuentre en período de riego, existirán 4 en períodos de infiltración.

6 surcos \times 0,95 l/s = 5,7 l/s

24 surcos \times 0,630 l/s = 15,1 l/s

Caudal total = 20,8 l/s

Efic. de conducción interna (85%) = 24,4 l/s

Este caudal podrá ser utilizado por un regador, pudiendo aumentarse al doble o triple, según el número de regadores.

7. Análisis de la demanda

7.1 Balance hídrico de los cultivos

Se ha elaborado para cada tipo de cultivo un Balance Hídrico, en el cual intervienen los siguientes parámetros:

- Uc = Valores de uso consuntivo
= Volumen demandado en algunas modalidades de cultivo (almácigo, transplante, etc.)
Vu = Capacidad de almacenaje (obtenida en este trabajo como promedio del total de suelos presentes)
Pe = Precipitación efectiva para años de lluvias normales y escasas.
dr = Lámina de reposición (50% de Vu)
Nºrn = Número de riegos mensuales (para años de lluvias normales)
NºrM = Número de riegos máximo (para años de lluvias escasas)
Vrn = Volumen de riego normal para cada mes en m^3/ha . Obtenido del producto del número de riegos normal por la lámina de reposición neta.
VrM = Volumen de riego máximo para cada mes en m^3/ha . Obtenido del producto del número de riegos máximo por la lámina de reposición neta.

El Anexo IV muestra las planillas respectivas.

8. Propuesta de Manejo Parcelario en Terrenos con Pendientes Superiores al 1%

Las parcelas cuyos terrenos superan pendientes del 1% (parte alta de Colonia Santa Rosa) deberán sistematizarse con desagües y su correspondiente camellón o cordón hacia aguas abajo. Dado que estos cordones serán replanteados en el terreno con pendientes variables entre 0,2 y 0,3%, constituirán una protección al escurrimiento producido por las lluvias, disminuyendo la velocidad y favoreciendo la infiltración.

Además, estos camellones servirán de guía a los caudales hacia colectores parcelarios. Desde el punto de vista de los cultivos, como las hortalizas se manejan en surcos, la aplicación de agua será realizada en surcos, cuyas pendientes podrán coincidir con la del borde de protección, o sea con valores que varían entre 0,2 y 0,3% en dirección al escurrimiento, (Gráfico N°5).

Para el caso de parcelas implantadas con cultivos perennes (citrus de la parte alta), la protección deberá plantearse respetando la situación actual.

8.1 Caudales en riego por surcos sistematizados

Longitud del surco	= 150-170 m
Perímetro mojado	= 0,35 m
Caudal de escurrimiento ($i=0,2\%$)	= 2 l/s/surco
Ancho de tapada	= 6 surcos (Esp. 0,60)
Infiltración media	= 72,5 mm/h
Caudal de infiltración	= 1,127 l/s/surco

- Para regar en 1/4 del tiempo de infiltración

$$\begin{aligned} 1 \text{ tapada} &= 6 \text{ surcos} \times 2,0 \text{ l/s} &= 12 \text{ l/s/surco} \\ 4 \text{ tapada} &= 24 \text{ surcos} \times 1,127 \text{ l/s} &= 26,9 \text{ l/s/surco} \\ \text{Caudal total} &&= 39 \text{ l/s/surco} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Caudal total} &&= 39 \text{ l/s} \\ \text{Eficiencia de conducción interna} &= 85\% \\ \text{Caudal total} &&= 45 \text{ l/s} (*) \end{aligned}$$

(*) Caudal que puede ser manejado por un regador.

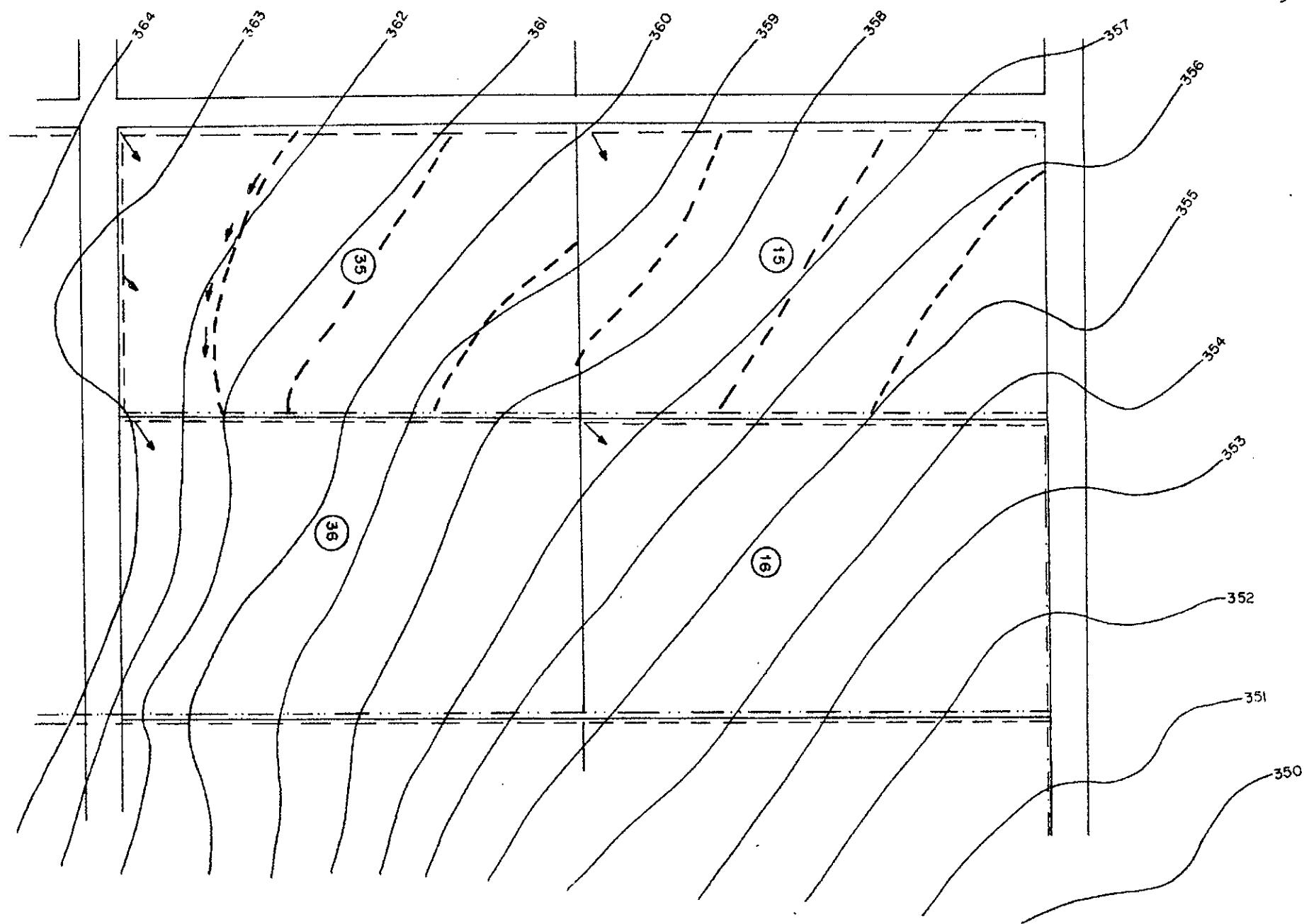
9. Frecuencia de Riego

Se puede calcular el período entre riegos. El mismo resulta del cociente entre la lámina de reposición (en este caso 70 mm como valor promedio) y la evapotranspiración diaria, correspondiente al uso consuntivo del cultivo más exigente (Cuadro N°10).

CROQUIS PLANIFICACION PARCELARIA

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE
GRAFICO N° 5

ESC. APROX. 1:5.500



— Canal de riego — Desagüe colector principal — Desagüe parcelario — Bordo de protección y canal colector $i=0.2\%$

15 35

Parcelas planificadas

CUADRO N° 10

Intervalo entre Riegos para el Cultivo más Exigente

Meses	Cultivo más Exigente	Días
ENERO	Caña de Azúcar	11.6
FEBRERO	Banano	19.4
MARZO	Tomate 1ra. Epoca	18.4
ABRIL	Tomate 1ra. Epoca	20.5
MAYO	Pimiento 1ra. Epoca	30.4
JUNIO	Pimiento 2da. Epoca	35.0
JULIO	Tomate 2da. Epoca	25.9
AGOSTO	Banano	19.4
SETIEMBRE	Caña de Azúcar	14.0
OCTUBRE	Caña de Azúcar	10.9
NOVIEMBRE	Caña de Azúcar	10.9
DICIEMBRE	Caña de Azúcar	10.9

Fuente: Elaboración propia

Es importante destacar que el período de riego calculado (rotación mediante un riego cada 10,9 días), puede resultar demasiado amplio para ser aplicado prácticamente en algunos cultivos hortícolas, tales como zapallito y chaucha.

En primer término hay que considerar que se ha trabajado con un valor de lámina de aplicación promedio que puede resultar elevado para algunos tipos de suelos presentes en Colonia Santa Rosa.

Por otra parte la capacidad de almacenaje está calculada tomando una profundidad promedio de 1,00 m y hay especies cuyas raíces absorben agua hasta los 0,50 o 0,60 m de profundidad con lo cual disminuirá el valor de lámina a aplicar, aumentando de esta manera la frecuencia de riego, que para estos cultivos hortícolas puede llegar hasta un riego cada 6 días.

10. Estudios de Turnados

La experiencia en el manejo de agua en el sistema de riego en Colonia Santa Rosa, ha demostrado claramente la imposibilidad de aplicar turnos de riego fijos, como se realiza en otras áreas del NOA.

Desde el punto de vista operativo, los turnos por parcelas exigen una infraestructura mínima de compartos divisorios y compuertas, actualmente ausentes en gran proporción .

Desde el punto de vista técnico, la gran diversidad de cultivos complica las utilización del agua con turnos a cumplir mediante un período de riego prefijado. Además, un milimetrage de lluvias de importancia, como el que registra Colonia Santa Rosa, permite realizar algunos cultivos prácticamente sin riego, como ocurre con aquellos de siembra temprana del área no reservada, lo que hace aún más irracional la aplicación de turnos fijos durante el año.

La distribución por demanda del regante es un método que, con buena infraestructura de riego y conocimiento del cultivo por parte del agricultor, podría ser adecuado para distribuir agua en Colonia Santa Rosa.

Actualmente el reparto se realiza por pedido del agricultor desde que comienzan las lluvias y pasadas éstas, hasta las primeras manifestaciones del estiaje, luego se aplican turnos por zonas.

11. Conclusiones

El objetivo de este trabajo fue analizar algunos aspectos técnicos que deben ser considerados en el manejo del agua para riego y actúa como complemento dentro del estudio específico solicitado al Proyecto NOA HIDRICO "Causas y Posibles Soluciones a los problemas de Drenaje".

- Evapotranspiración

El cálculo de la evapotranspiración de los cultivos fue realizado aplicando el método de Penman modificado, según la publicación N°24, editada por FAO.

- Demanda de Agua

El requerimiento de agua fue calculado para un plan de cultivos que responde a la situación actual, con una dotación de 0,38 l/s/ha. para el mes de máximo consumo (eficiencia de aplicación en parcela 0,70).

- Caudales de Manejo

En riego por surcos, el caudal de manejo resulta 24,5 l/s, con una pendiente media de 0,7% en el sentido del escurreimiento (situación hipotética actual).

Con situación planificada en curvas de nivel y utilizando surcos con pendientes entre 0,2 y 0,3%, el caudal puede alcanzar 40 l/s para un total de 30 surcos.

- Período entre riegos

Calculado en base a una lámina de aplicación de 70 mm y tomando el uso consuntivo mensual del cultivo de mayor requerimiento.

El valor obtenido es 10,9 días para el período mínimo de intervalo.

+ Planificación Parcelaria

En terrenos con pendientes mayores del 1% deben realizarse desagues con su correspondiente camellón o cordón hacia aguas abajo, teniendo en cuenta los parámetros mínimos que establece la Legislación de Salta sobre recursos naturales renovables, acerca de la protección del suelo.

12. Recomendaciones

12.1 Del Manejo en Distrito

. A nivel de manejo en el Distrito la construcción de una toma fija sobre el Río Colorado solucionará los problemas que presenta el atajadizo de características precarias, otorgando:

- Seguridad en la derivación de caudales.
- Control diario de los caudales derivados.
- Posibilidad de programar el reparto de caudales con cierto margen de seguridad.
- Posibilidad de traspaso del total de superficie con concesiones de carácter eventual a carácter permanente.

El Proyecto deberá contemplar la "casa habitación" para el tomador que permanecerá comunicado con la Intendencia de Riego por intermedio de equipo radial.

- Hasta tanto no se construya la toma fija, será necesario implementar un pequeño aliviadero sobre el "Canal B", esto controlará el posible ingreso de golpes de crecientes por el canal B.
- En forma paulatina, pero continua, deberá proseguir el mejoramiento de la infraestructura de riego. Desde la colocación de compuertas hasta el revestimiento de canales en tramos críticos y reparación de saltos y rápido.

- Limpieza y mantenimiento de canales de riego y más importante aún, será el mantenimiento de los desagües, para permitir el libre escurrimiento.
- Protección de márgenes sobre el Río Colorado, margen derecha en áreas cercanas a "Toma B".
- Sin el mejoramiento de la infraestructura actual de riego, es evidente que seguirá siendo complicado, tanto el control del recurso como la aplicación de un sistema de distribución racional.

12.2. Del Manejo de Riego en Parcela

- Este trabajo, analiza algunos aspectos referidos al riego en la parcela que deberán estudiarse con mayor detalle, ya que los valores obtenidos para los diferentes parámetros resultan de la utilización de datos existentes a los que habrá que corroborar con ensayos de campo.
- En base a la carta de suelos, producida por el INTA, realizar un chequeo de suelos con análisis de laboratorio y determinación de constantes hídricas, paralelamente al chequeo, intensificar los ensayos de infiltración, parámetros sumamente importantes para determinar capacidad de almacenaje, caudales operativos y tiempo de infiltración.
- Las parcelas, cuyas pendientes superan el 1%, deberán ser sistematizadas en curvas de nivel, construyendo bordos de protección y canales colectores paralelos al bordo. Podrá regarse por surcos en pendientes variables entre 0,2 y 0,3%.

La sistematización será fundamental para controlar la erosión, disminuyendo la velocidad de escurrimiento, con conducción de caudales hacia colectores de drenaje superficial.

A N E X O I

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

FORMULARIO DE CALCULO DEL METODO PENMAN 17

ETo (cultivo de referencia) (Penman) = $W.Rn + (1-W)f(u)(ea-ed)$	
DATOS	Periodo: 1976-1979 Lugar: C. SANTA ROSA ORAN Latitud: 23°22' Longitud: 64°30' Altitud: 322
1 media = 26,0 RH media = 75% o term. humedo (diferencial) o t punto rocio $u_2 = 170 \text{ km/d}$ $t = 26,0^\circ\text{C}$ alt= 322 m	ea mbar (7) ²⁷ RH/100 datos ed mbar cálc. o (8a) (8b) o (8c) (ea-ed) mbar cálc. f(u) (9) (1-W) (10) (1-W) f(u) (ea-ed) mm/día cálc. 1,47
mes = ENERO lat. = 23°22' n = mes = lat. = $= 0.25$ $(1-) (0.25+0.50 n/N) (14)$ $t = 26,0^\circ\text{C}$ $ed = 25,2 \text{ mbar}$ $n/N = 0,53$ $t = 26,0^\circ\text{C}$ alt = 322 m U2. RH diurnos/noct.	Ra mm/día (12) n h/día datos N h/día (13) n/N cálc. Rns mm/día f(t) (15) f(ed) (16) f(n/N) (17) $Rnl = f(t) \cdot f(ed) \cdot f(n/N)$ mm/día cál. $Rn = Rns - Rnl$ cálc. W (11) W. Rn cálc. c (17a) $ETo = c [WRn + (1-W)f(u)(ea-ed)]$ mm/día 5,7
	33,6 0,75 25,2 8,4 0,73 0,24 17,4 0,53 0,38 6,6 15,9 0,12 0,58 1,10 5,5 0,76 4,2

17 Estudio FAO-Riego y Drenaje N° 29 — Edición Castellano Año 1976

27 Los cifras entre paréntesis remiten al cuadro de referencia

37 Cuando se conocen los datos de Ra, Rns = 0,75 Ra

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

FORMULARIO DE CALCULO DEL METODO PENMAN 17

ETo (cultivo de referencia) (Penman) = $W \cdot Rn + (1-W)f(u)(ea-ed)$	
DATOS	Periodo: 1976-1979 Lugar: C. SANTA ROSA Altitud: 23°21' 322 m. FEBRERO ORAN Longitud: 64°30'
t media = 24,6 RH media = 81% o term. húmedo (diferencial) o t punto rocío $u_2 = 122$ km/d $t = 24,6$ °C alt = 322 m	$\frac{ea}{mbar} \quad (7) \quad 27$ $\frac{RH}{100} \quad \text{datos}$ $\frac{ed}{mbar} \quad \text{cálc.}$ $\frac{o}{(8a)} \quad (8b)$ $\frac{o}{(8c)}$ $(ea-ed) mbar \quad \text{cálc.}$ $f(u) \quad (9) \quad 5,9$ $(1-W) \quad (10) \quad 0,59$ $(1-W)f(u)(ea-ed) mm/día cálc. \quad 0,25 \quad 0,87$
mes = FEBRERO lat. = 23°22' n = mes = lat. = $= 0,25$ $t = 24,6^{\circ}\text{C}$ $ed = 25,0 \text{ mbar}$ $n/N = 0,43$ $t = 24,6^{\circ}\text{C}$ alt = 322 m U2, RH diurnos/noct.	$Ra \text{ mm/día} \quad (12) \quad 16,5$ $n \text{ h/día} \quad \text{datos}$ $N \text{ h/día} \quad (13)$ $n/N \quad \text{cálc.}$ $(1-) (0,25 + 0,50 n/N) \quad (14) \quad 0,35$ $Rns \text{ mm/día} \quad 5,8$ $f(t) \quad (15) \quad 15,5$ $f(ed) \quad (16) \quad 0,12$ $f(n/N) \quad (17) \quad 0,49$ $Rnl = f(t) \cdot f(ed) \cdot f(n/N) \quad \text{mm/día cál.} \quad 0,91$ $Rn = Rns - Rnl \quad \text{cálc.}$ $W \quad (11) \quad 4,9$ $W \cdot Rn \quad \text{cálc.}$ $c \quad (17a) \quad 0,74$ $ETo = c [WRn + (1-W)f(u)(ea-ed)] \text{ mm/día} \quad 3,6 \quad 4,5$

17 Estudio FAO-Riego y Drenaje N° 24 — Edición Castellano Año 1976

27 Los cifras entre paréntesis remiten al cuadro de referencia

37 Cuando se conocen los datos de $Ra, Rns = 0,75 \cdot Ra$

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

FORMULARIO DE CALCULO DEL METODO PENMAN 17

$ETo \text{ (cultivo de referencia) (Penman)} = W.Rn + (1-W)f(u)(ea-ed)$	
DATOS	Período: 1976-1979 Lugar: C. SANTA ROSA MARZO ORAN Latitud: 23°22' Longitud: 64°30' Altitud: 322 m.
$t \text{ media} = 23,4$ $RH \text{ media} = 82\%$ $\sigma \text{ term. húmedo}$ (diferencial) $\sigma t \text{ punto rocío}$ $u_2 = 124 \text{ km/d}$ $t = 23,4^{\circ}\text{C}$ $alt = 322 \text{ m}$	$ea \text{ mbar}$ (7) $RH/100$ datos $ed \text{ mbar}$ cálc. $\sigma (8a)$ (8b) $\sigma (8c)$ $(ea-ed) \text{ mbar}$ cálc. $f(u)$ (9) $(1-W)$ (10) $(1-W)f(u)(ea-ed) \text{ mm/día}$ cálc. $0,84$
$\text{mes} = \text{MARZO}$ $\text{lat.} = 23^{\circ}22'$ $n =$ $m_{RS} =$ $\text{lat.} =$ $= 0,25$ $(1-) (0,25 + 0,50 n/N)$ (14)	$Ra \text{ mm/día}$ (12) $n \text{ h/día}$ datos $N \text{ h/día}$ (13) n/N cálc. $14,7$ $0,45$ $0,36$ $Rns \text{ mm/día}$ $5,3$ 37
$t = 23,4^{\circ}\text{C}$ $ed = 23,6 \text{ mbar}$ $n/N = 0,45$ $t = 23,4^{\circ}\text{C}$ $alt = 322 \text{ m}$	$f(t)$ (15) $f(ed)$ (16) $f(n/N)$ (17) $15,3$ $0,12$ $0,51$ $Rnl = f(t). f(ed). f(n/N)$ mm/día cál. $0,93$ $Rn = Rns - Rnl$ cálc. W (11) $W. Rn$ cálc. c (17a) $4,4$ $0,74$ $3,2$ $-$ $4,0$
U_2, RH diurnos/noct.	$ETo = c \sqrt{WRn + (1-W)f(u)(ea-ed)}$ mm/día $4,0$

17 Estudio FAO-Riego y Drenaje N° 24 — Edición Castellano Año 1976

27 Los cifras entre paréntesis remiten al cuadro de referencia

37 Cuando se conocen los datos de $R_s, R_{ns} = 0,75 R_s$

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

FORMULARIO DE CALCULO DEL METODO PENMAN 17

DATOS		ETo (cultivo de referencia) (Penman) = $W.Rn + (1-W)f(u)(ea-ed)$	
		Período: 1976-1979	Lugar: C. SANTA ROSA
		ABRIL	Latitud: 23°22'
		ORAN	Altitud: 322 m
		Longitud: 64°30'	
t media = 20,4 RH media = 81% σ term. húmedo (diferencial) σ t punto rocío $u_2 = 126$ km/d $t = 20,4$ °C $alt = 322$ m		ea mbar (7) $\frac{27}{27}$ $RH/100$ datos ed mbar cál. σ (8a) (8b) σ (8c) $(ea-ed)$ mbar cál. $f(u)$ (9) $(1-W)$ (10) $(1-W)f(u)(ea-ed)$ mm/día cál. $0,81$	
$mes = ABRIL$ $lat. = 23^{\circ}22'$ $n =$ $mes =$ $lat. =$ $= 0,25$ $(1-) (0,25 + 0,50 n/N)$ (14)		Ra mm/día (12) n h/día datos N h/día (13) n/N cál. Rns mm/día $f(t)$ (15) $f(ed)$ (16) $f(n/N)$ (17) $Rnl = f(t). f(ed). f(n/N)$ mm/día cál. $Rn = Rns - Rnl$ cál. W (11) $W. Rn$ cál. c (17a)	
$t = 20,4$ °C $alt = 322$ m U_2, RH diurnos/noct.		37 $12,5$ $0,47$ $0,36$ $4,5$ $14,7$ $0,14$ $0,53$ $1,1$ $3,4$ $0,70$ $2,4$ $3,2$ $ETo = c \sqrt{WRn + (1-W)f(u)(ea-ed)}$ mm/día	

17 Estudio FAO-Riego y Drenaje N° 24 -- Edición Castellano Año 1976

27 Las cifras entre paréntesis remiten al cuadro de referencia

37 Cuando se conocen los datos de $Ra, Rns = 0,75 Rn$

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

FORMULARIO DE CALCULO DEL METODO PENMAN 17

ET ₀ (cultivo de referencia) (Penman) = W.Rn + (1-W)f(u)(ea-ed)		
DATOS	Periodo: 1976-1979 Lugar: C. SANTA ROSA Latitud: 23°22' Altitud: 322 m MAYO Longitud: 64°30'	
t media=17,8 RH media= 81% o term. humedo (diferencial) o t punto rocío u ₂ = 105 km/d t = 17,8 °C alt = 322 m	ea mbar (7) ²⁷ RH/100 datos ed mbar cál. o (8a) (8b) o (8c) (ea-ed) mbar cál. f(u) (9) (1-W) (10) (1-W) f(u) (ea-ed) mm/día cál. 0,73	
mes = MAYO lat. = 23°22' n = mes = lat. = = 0,25	Rn mm/día (12) n h/día datos N h/día (13) n/N cál. (1-) (0,25+0,50 n/N) (14) Rns mm/día t = 17,8°C ed = 16,4 mbar n/N = 0,50 t = 17,8°C alt = 322 m U2, RH diurnos/noct.	10,4 0,50 0,37 3,8 14,1 0,16 0,55 1,2 2,6 0,67 1,7 2,4
	$\begin{aligned} & \text{Rn} = Rns - Rnl \quad \text{cál.} \\ & W \quad (11) \\ & W \cdot Rn \quad \text{cál.} \\ & c \quad (17a) \\ \\ & ET_0 = c [W Rn + (1-W)f(u)(ea-ed)] \text{ mm/día} \end{aligned}$	

17 Estudio FAO-Riego y Drenaje N° 24 — Edición Castellana Año 1976

27 Las cifras entre paréntesis remiten al cuadro de referencia

17 Cuando se conocen los datos de R_s, R_{ns} = 0,75 R_s

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

FORMULARIO DE CALCULO DEL METODO PENMAN 17

DATOS		ETO (cultivo de referencia) (Penman) = W. Rn + (1-W f(u)(ea-ed)	
Periodo: 1976-1979 Lugar: C. SANTA ROSA Altitud: 23°22' ORAN Longitud: 64°30'			
t media = 14,8 RH media = 79% σ term. humedo (diferencial) σ t punto rocío $u_2 = 102 \text{ km/d}$ $t = 14,8^\circ\text{C}$ $alt = 322 \text{ m}$		$ea \text{ mbar}$ (7) $RH/100$ datos $ed \text{ mbar}$ cálc. $\sigma (8a) (8b)$ $\sigma (8c)$ $(ea-ed) \text{ mbar}$ cálc. $f(u)$ (9) $(1-W)$ (10) $(1-W) f(u) (ea-ed) \text{ mm/día}$ cálc. $0,71$	
$mes = JUNIO$ $lat. = 23^\circ 22'$ $n =$ $mes =$ $lat. =$ $= 0,25$ $Ra \text{ mm/día}$ (12) $n \text{ h/día}$ datos $N \text{ h/día}$ (13) n/N cálc. $(1-) (0,25 + 0,50 n/N)$ (14) $Rns \text{ mm/día}$ $t = 14,8^\circ\text{C}$ $ed = 13,3 \text{ mbar}$ $n/N = 0,52$ $t = 14,8^\circ\text{C}$ $alt = 322 \text{ m}$ $U2, RH$ diurnos/noct.		$9,3$ $+ \quad \quad \quad \times$ $0,52$ $0,38$ $3,5$ $13,7$ $0,19$ $0,56$ $1,4$ $Rn = Rns - Rnl$ W (11) $W. Rn$ cálc. c (17a) $ETO = c [WRn + (1-W)f(u)(ea-ed)] \text{ mm/día}$ $2,0$	

17 Estudio FAO-Riego y Orense N° 24 — Edición Castellano Año 1976

27 Los cifras entre paréntesis remiten al cuadro de referencia

37 Cuando se conocen los datos de Rn , $Rns = 0,75 Rn$

**PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE**

FORMULARIO DE CALCULO DEL METODO PENMAN 17

ET ₀ (cultivo de referencia) (Penman) = W.Rn + (1-W)f(u)(ea-ed)	
DATOS	Periodo: 1976-1979 Lugar: C. SANTA ROSA ORAN Latitud: 23°22' Longitud: 64°30' Altitud: 322 m.
t media = 15,8 RH media = 73% o term. humedo (diferencial) o t punto rocio u ₂ = 125 km/d t = 15,8 °C alt = 322 m	<p>(7) ²⁷</p> <p>RH/100 datos</p> <p>ed mbar cálc.</p> <p>o (8a) (8b) o (8c)</p> <p>(ea-ed) mbar cálc.</p> <p>f(u) (9)</p> <p>(1-W) (10)</p> <p>(1-W) f(u) (ea-ed) mm/día cálc. 1,0</p>
mes = JULIO lat. = 23°22' n = mes = lat. = = 0.25. = 0.25 · (1 -) (0.25 + 0.50 n/N) (14)	<p>Rn mm/día (12)</p> <p>n h/día datos</p> <p>N h/día (13)</p> <p>n/N cálc.</p> <p>Rns mm/día</p> <p>4,0 37</p> <p>13,8 0,17 0,71</p> <p>mm/día cál. 1,7</p> <p>Rn = Rns - Rnl cálc.</p> <p>W (11)</p> <p>W. Rn cálc.</p> <p>c (17a)</p>
t = 15,8°C ed = 13,0 mbar n/N = 0,63 t = 15,8°C alt = 322 m	<p>f(t) (15)</p> <p>f(ed) (16)</p> <p>f(n/N) (17)</p> <p>Rnl = f(t). f(ed). f(n/N)</p> <p>2,3 0,64</p> <p>1,5 -</p> <p>ET₀ = c [WRn + (1-W)f(u)(ea-ed)] mm/día 2,5</p>
U2. RH diurnos/noct.	

17 Estudio FAO-Riesgo y Orangía N° 24 — Edición Castellano Año 1976

27 Los cifras entre paréntesis remiten al cuadro de referencia

37) Cuando se conocen los datos de R_s , $R_{ng} = 0.75 R_s$

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

FORMULARIO DE CALCULO DEL METODO PENMAN 17

ETo (cultivo de referencia) (Penman) = $W.Rn + (1-W)f(u)(ea-ed)$	
DATOS	Periodo: 1976-1979 Lugar: C. SANTA ROSA Latitud: 23°22' ORAN Altitud: 322
t media = 16,6 ea mbar (7) ²⁷	
RH media = 63% RH/100 datos	
σ term. húmedo ed mbar cál.	
σ t punto rocío $\sigma(8a)$ (8b)	
$u_2 = 142$ km/d	
$t = 16,6^{\circ}\text{C}$	
alt = 322 m	
mes = AGOSTO	
lat. = 23°22'	Rn mm/día (12)
n =	n h/día datos
mes =	
lat. =	N h/día (13)
	n/N cál.
= 0.25	$(1 -) (0.25 + 0.50 n/N)$ (14)
	Rns mm/día
$t = 16,6^{\circ}\text{C}$	$f(t)$ (15)
$ed = 11,9$ mbar	$f(ed)$ (16)
$n/N = 0,62$	$f(n/N)$ (17)
$t = 16,6^{\circ}\text{C}$	$Rnl = f(t) \cdot f(ed) \cdot f(n/N)$ mm/día cál.
alt = 322 m	
U2. RH diurnos/noct.	
	$Rn = Rns - Rnl$ cál.
	W (11)
	$W \cdot Rn$ cál.
	c (17a)
	$ETo = c \sqrt{W Rn + (1-W)f(u)(ed-ed)}$ mm/día
	3,4

17 Estudio FAO-Riego y Drenaje N° 24 — Edición Castellano Año 1976

27 Los cifras entre paréntesis remiten al cuadro de referencia

37 Cuando se conocen los datos de Rn , $Rns = 0.75 Rn$

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

FORMULARIO DE CALCULO DEL METODO PENMAN 17

	$ETo \text{ (cultivo de referencia) (Penman)} = W \cdot Rn + (1-W)f(u)(ea-ed)$		
DATOS	Período: 1976-1979 SETIEMBRE	Lugar: C. SANTA ROSA ORAN	Latitud: 23°22' Longitud: 64°30'
$t \text{ media} = 20,2$ $RH \text{ media} = 58\%$ $\sigma \text{ term. humedo}$ (diferencial) $\sigma t \text{ punto rocio}$ $u_2 = 157 \text{ km/d}$ $t = 20,2^{\circ}\text{C}$ $alt = 322 \text{ m.}$	$ea \text{ mbar}$	(7)	$23,7$ $0,58$ $13,7$
	$RH/100$	datos	
	$ed \text{ mbar}$	cál.	
		$\sigma (8a) (8b)$	
		$\sigma (8c)$	
			(ea-ed) mbar
			cál.
		$f(u)$	(9)
		$(1-W)$	(10)
		$(1-W) f(u) (ea-ed) \text{ mm/dia cál.}$	$2,1$
$\text{mes} = \text{SETIEMBRE}$ $\text{lat.} = 23^{\circ}22'$ $n =$ $\text{mes} =$ $\text{lat.} =$ $= 0,25$ $= (1 -) (0,25 + 0,50 n/N) (14)$			
$Ra \text{ mm/día}$ $n \text{ h/día}$ $N \text{ h/día}$ n/N $Rns \text{ mm/día}$ $f(t)$ $f(ed)$ $f(n/N)$ $Rnl = f(t) \cdot f(ed) \cdot f(n/N) \text{ mm/día cál.}$ $t = 20,2^{\circ}\text{C}$ $alt = 322 \text{ m}$ U_2, RH diurnos/noct.	$Ra \text{ mm/día}$	(12)	$13,5$
	$n \text{ h/día}$	datos	
	$N \text{ h/día}$	(13)	
	n/N	cál.	
		$0,25$	
		$0,61$	
		$0,41$	
		$Rns \text{ mm/día}$	$5,5$
		$f(t)$	(15)
		$f(ed)$	(16)
$Rnl = f(t) \cdot f(ed) \cdot f(n/N) \text{ mm/día cál.}$ $Rn = Rns - Rnl$ $cál.$ W $W \cdot Rn$ c $ETo = c [WRn + (1-W)f(u)(ea-ed)] \text{ mm/día}$	$14,7$		
	$0,18$		
	$0,70$		
		$1,8$	
		$Rn = Rns - Rnl$	
		$cál.$	
		W	(11)
		$W \cdot Rn$	cál.
		c	$(17a)$
		$2,5$	
	$-$		
	$4,6$		

17 Estudio FAO-Riego y Drenaje N° 24 — Edición Castellano Año 1976

27 Las cifras entre paréntesis remiten al cuadro de referencia

37 Cuando se conocen los datos de $Rn, Rns = 0,75 Rn$

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

FORMULARIO DE CALCULO DEL METODO PENMAN 17

ETo (cultivo de referencia) (Penman) = $W.Rn + (1-W)f(u)(ea-ed)$	
DATOS	Período: 1976-1979 Lugar: C.SANTA ROSA Latitud: 23°22' ORAN Altitud: 322 m
t media = 24,3 RH media = 59% α term. húmedo (diferencial) α t punto rocío $u_2 = 170$ km/d $t = 24,3$ °C $alt = 322$ m	ea mbar (7) ²⁷ $RH/100$ datos ed mbar cálc. α (8a) (8b) α (8c) $(ea-ed)$ mbar cálc. $f(u)$ (9) $(1-W)$ (10) $(1-W) f(u) (ea-ed)$ mm/día cálc. ²⁷ $mes = OCTUBRE$ $lat. = 23^{\circ}22'$ $n =$ $mes =$ $lat. =$ $= 0.25$ Rn mm/día (12) n h/día datos N h/día (13) n/N cálc. $(1-) (0.25+0.50 n/N)$ (14) Rns mm/día $t = 24,3$ °C $ed = 17,5$ mbar $n/N = 0,62$ $t = 24,3$ °C $alt = 322$ m $U2. RH$ <u>diurnos/noct.</u>
	$ETo = c \sqrt{WRn + (1-W)f(u)(ea-ed)}$ mm/día ²⁷ ²⁷ Estudio FAO-Riego y Drenaje N° 24 — Edición Castellano Año 1976 ²⁷ Las cifras entre paréntesis remiten al cuadro de referencia ²⁷ Cuando se conocen los datos de Rn , $Rns = 0,75 Rn$

²⁷ Estudio FAO-Riego y Drenaje N° 24 — Edición Castellano Año 1976

²⁷ Las cifras entre paréntesis remiten al cuadro de referencia

²⁷ Cuando se conocen los datos de Rn , $Rns = 0,75 Rn$

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

FORMULARIO DE CALCULO DEL METODO PENMAN 17

DATOS		ETo (cultivo de referencia) (Penman) = $W.Rn + (1-W)f(u)(ea-ed)$	
		Periodo: 1976	Lugar: C. SANTA ROSA
		Mes: NOVIEMBRE	Latitud: 23°22' ORAN
		Altitud: 322 m. Longitud: 64°30'	
<p>t media = 25,0 RH media = 67% o term. húmedo (diferencial) o t punto rocío $u_2 = 185$ km/d $t = 25,0$ °C alt = 322 m</p>	ea mbar	(7) ²⁷	<pre> graph TD EA[ea mbar] --> EA_Calc[ea-ed] ED[ed mbar] --> EA_Calc EA_Calc --> EA_minus_ED[ea-ed mbar] EA_minus_ED --> F_U[f(u)] F_U --> ONE_MINUS_W[1-W] ONE_MINUS_W --> RNS[Rns mm/dia] ONE_MINUS_W --> RNL[Rnl mm/dia] RNS --> ETO[ETo mm/dia] RNL --> ETO RNS --> Rn[Rn = Rns - Rnl] Rn --> C[c] C --> ETO </pre>
	RH/100	datos	
	o term. húmedo	cál.	
	(diferencial)	o (8a) (8b)	
	o t punto rocío	o (8c)	
	$u_2 = 185$ km/d		
	$t = 25,0$ °C		
	alt = 322 m		
	mes: NOVIEMBRE		
	lat. = 23°22'		
<p>Rn mm/día n h/día mes = lat. = $= 0,25$</p> <p>$t = 25,0$ °C $ed = 21,2$ mbar $n/N = 0,49$</p> <p>$t = 25,0$ °C alt = 322 m</p> <p>U2, RH diurnos/noct.</p>	Ra mm/día	(12)	<pre> graph TD RA[Ra mm/dia] --> RA_N[N] N[n h/dia] --> RA_N RA_N --> N_Calc[n/N] N_Calc --> RNS[Rns mm/dia] RNS --> ETO RNS --> RNL[Rnl mm/dia] RNL --> ETO RNL --> Rn[Rn = Rns - Rnl] Rn --> C[c] C --> ETO </pre>
	n h/día	datos	
	mes =		
	lat. =		
	$= 0,25$	(1-) (0,25 + 0,50 n/N) (14)	
	$t = 25,0$ °C	f(t) (15)	
	$ed = 21,2$ mbar	f(ed) (16)	
	$n/N = 0,49$	f(n/N) (17)	
	$t = 25,0$ °C alt = 322 m	$RnI = f(t) \cdot f(ed) \cdot f(n/N)$ mm/día cál.	
	U2, RH diurnos/noct.		

17 Estudio FAO-Riego y Drenaje N° 24 — Edición Castellana Año 1976

27 Los cifras entre paréntesis remiten al cuadro de referencia

37 Cuando se conocen los datos de Rn , $Rns = 0,75 Rn$

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

FORMULARIO DE CALCULO DEL METODO PENMAN 17

$ETo \text{ (cultivo de referencia) (Penman)} = W \cdot Rn + (1-W)f(u)(ea-ed)$			
DATOS	1976-1979 Período: DICIEMBRE Lugar: C. SANTA ROSA Latitud: 23°22' ORAN Altitud: 322 m.		
$t \text{ media} = 25,8$ $RH \text{ media} = 74\%$ $\sigma \text{ term. húmedo}$ (diferencial) $\sigma t \text{ punto rocío}$ $u_2 = 195 \text{ km/d}$ $t = 25,8^{\circ}\text{C}$ $\text{alt} = 322 \text{ m}$	$ea \text{ mbar}$ (7) 27 $RH/100$ datos $\sigma ed \text{ mbar}$ cálc. $\sigma (8a) (8b)$ $\sigma (8c)$	<pre> graph TD A[33,2] -- X --> B[0,74] B -- O --> C[24,6] C -- X --> D["(ea-ed) mbar"] D -- X --> E[8,6] E -- X --> F[0,79] F -- X --> G[0,25] G -- X --> H[1,7] H -- X --> I[6,5] I -- X --> J[5,5] J -- X --> K[0,76] K -- X --> L[4,2] L -- X --> M[5,9] </pre>	
	$f(u)$ (9) $(1-W)$ (10)		
	$(1-W) f(u) (ea-ed) \text{ mm/día}$ cálc.		
	$\text{mes} = \text{DICIEMBRE}$ $\text{lat.} = 23^{\circ}22'$ $n =$ $\text{mes} =$ $\text{tot.} =$ $= 0.25$ $(1-) (0.25 + 0.50 n/N) (14)$	$Ra \text{ mm/día}$ (12) $n \text{ h/día}$ datos $N \text{ h/día}$ (13) n/N cálc. $Rns \text{ mm/día}$	<pre> graph TD A[17,6] -- X --> B[0,51] B -- X --> C[0,37] C -- X --> D[6,5] D -- X --> E[15,8] E -- X --> F[0,12] F -- X --> G[0,56] G -- X --> H[1,0] H -- X --> I[5,5] I -- X --> J[0,76] J -- X --> K[4,2] K -- X --> L[5,9] </pre>
	$t = 25,8^{\circ}\text{C}$ $ed = 24,6 \text{ mbar}$ $n/N = 0,51$ $t = 25,8^{\circ}\text{C}$ $\text{alt} = 322 \text{ m}$	$f(t)$ (15) $f(ed)$ (16) $f(n/N)$ (17) $Rnl = f(t) \cdot f(ed) \cdot f(n/N)$	<pre> graph TD A[15,8] -- X --> B[0,12] B -- X --> C[0,56] C -- X --> D[1,0] D -- X --> E[5,5] E -- X --> F[0,76] F -- X --> G[4,2] G -- X --> H[5,9] </pre>
	$U_2 \cdot RH$ diurnos/noct.	$mm/\text{día cál.}$ $Rn = Rns - Rnl$ cálc. W (11) $W \cdot Rn$ cálc. c (17a)	$ETo = c \sqrt{WRn + (1-W)f(u)(ea-ed)}$ mm/día

17 Estudio FAO-Riego y Drenaje N° 24 — Edición Castellano Año 1976

27 Los dígitos entre paréntesis remiten al cuadro de referencia

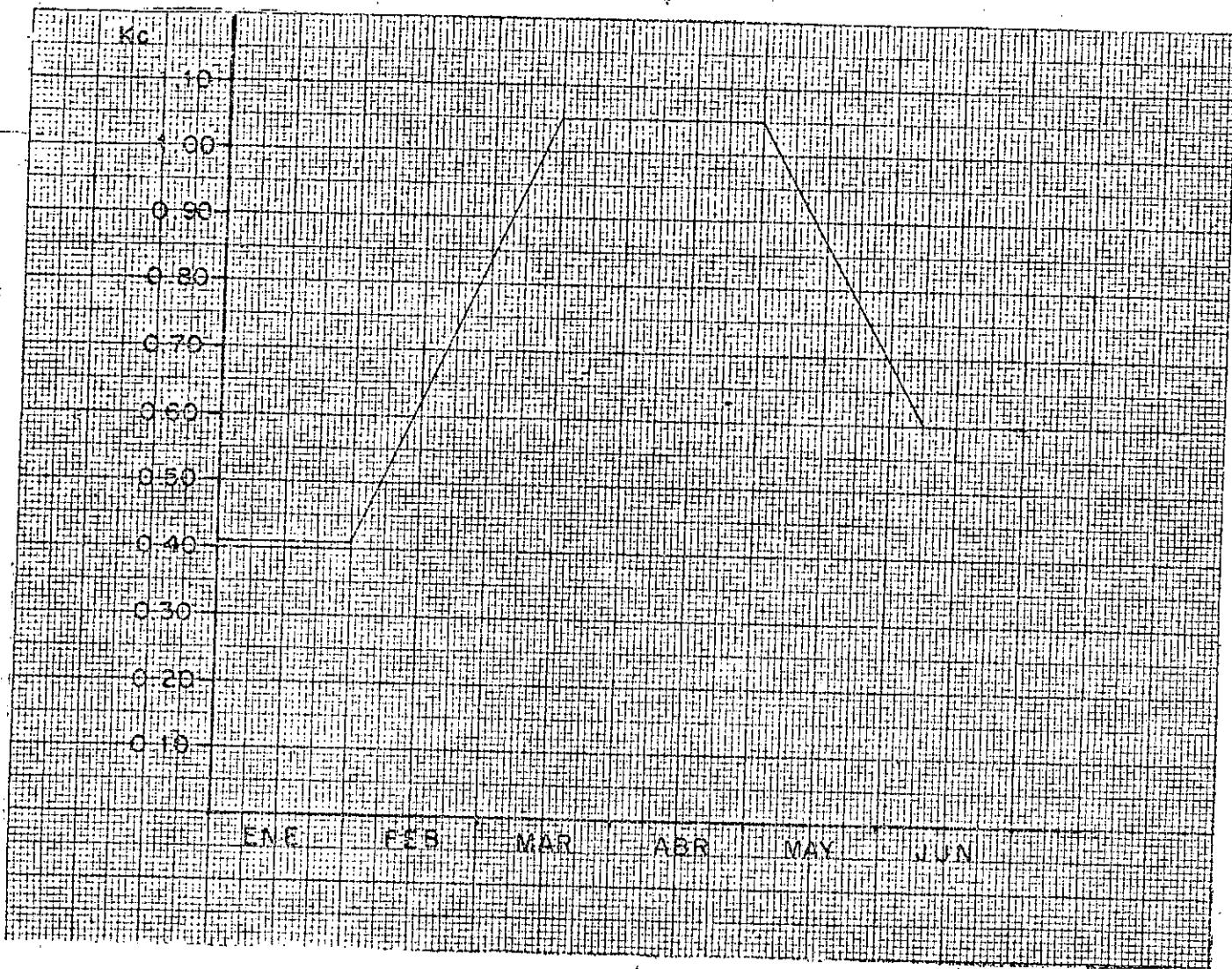
37 Cuando se conocen los datos de $Rn, Rns = 0,75 Rn$

A N E X O II

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

AREA: COLONIA SANTA ROSA
CULTIVO: TOMATE - 1^{ra} EPOCA
CICLO: 30/40/40/30

GRAFICO Y CUADRO N° 1



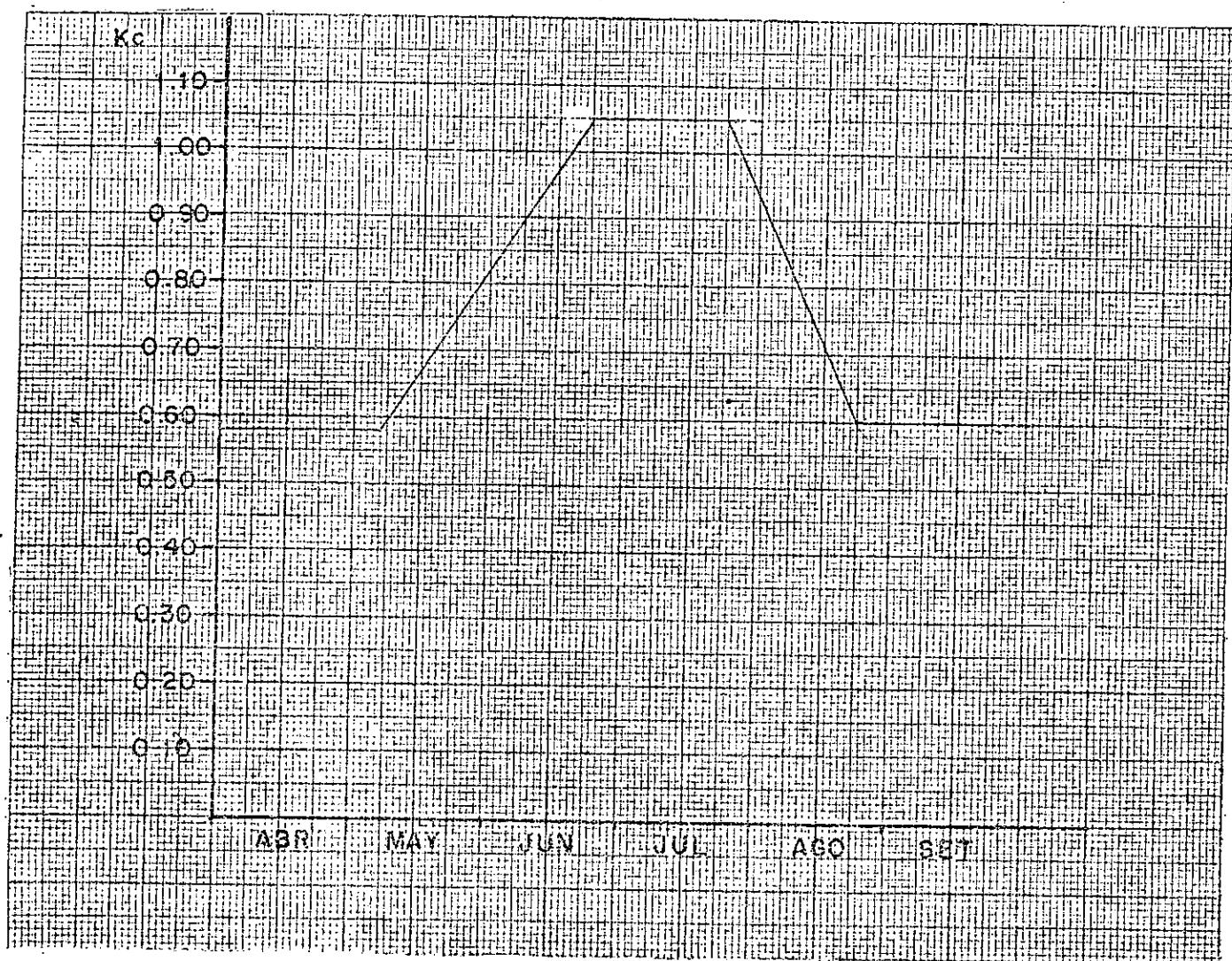
Kc	0,41	0,63	0,95	1,05	0,86	0,61	
Meses	ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	
ET _o (mm/dia)	5.7	4.5	4.0	3.2	2.4	2.0	
Kc	0,41	0,63	0,95	1,05	0,86	0,61	
ET _c (mm/dia)	2.3	2.8	3.8	3.4	2.0	1.2	
ET _{cmas} (mm)	71.3	79.3	117.8	102.0	63.8	36.6	

ET_c año : 407.8 mm.

11-2
PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

AREA: COLONIA SANTA ROSA
CULTIVO: TOMATE - 2da. EPOCA
CICLO: 35/45/30/30

GRAFICO Y CUADRO N° 2



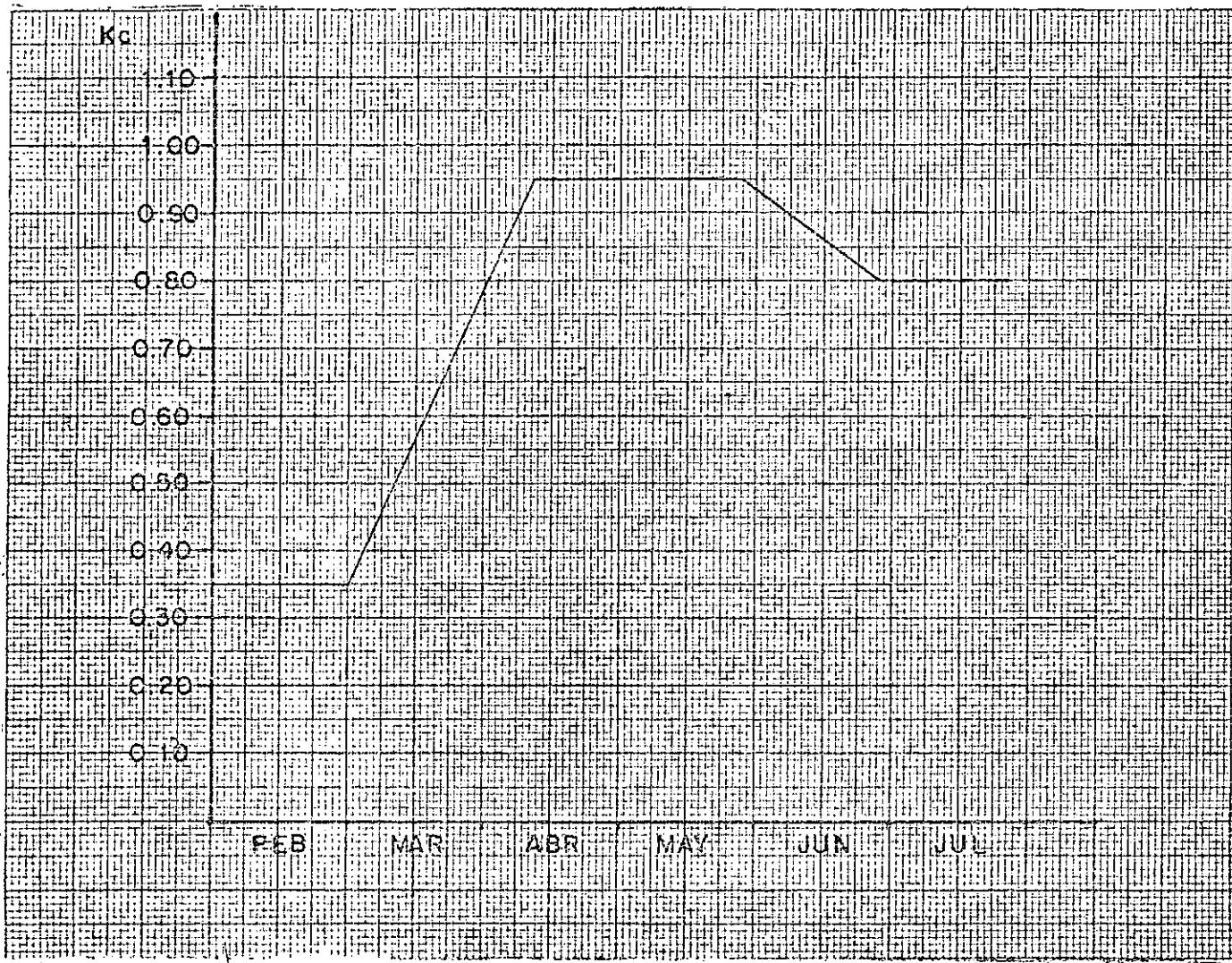
Kc	0.58	0.69	0.94	1.03	0.75	0.60
Meses	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET
ET _o (mm/día)	3.2	2.4	2.0	2.5	3.4	4.6
Kc	0.58	0.69	0.94	1.03	0.75	0.70
ET _c (mm/día)	1.8	1.6	1.9	2.6	2.5	2.8
ET _c meses (mm)	54.0	49.6	57.0	80.5	77.5	84.0

ET_c año : 402.7 mm.

11-3
PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

AREA: COLONIA SANTA ROSA
CULTIVO: PIMIENTO 1^{ra}. EPOCA
CICLO: 30/40/45/30

GRAFICO Y CUADRO N° 3

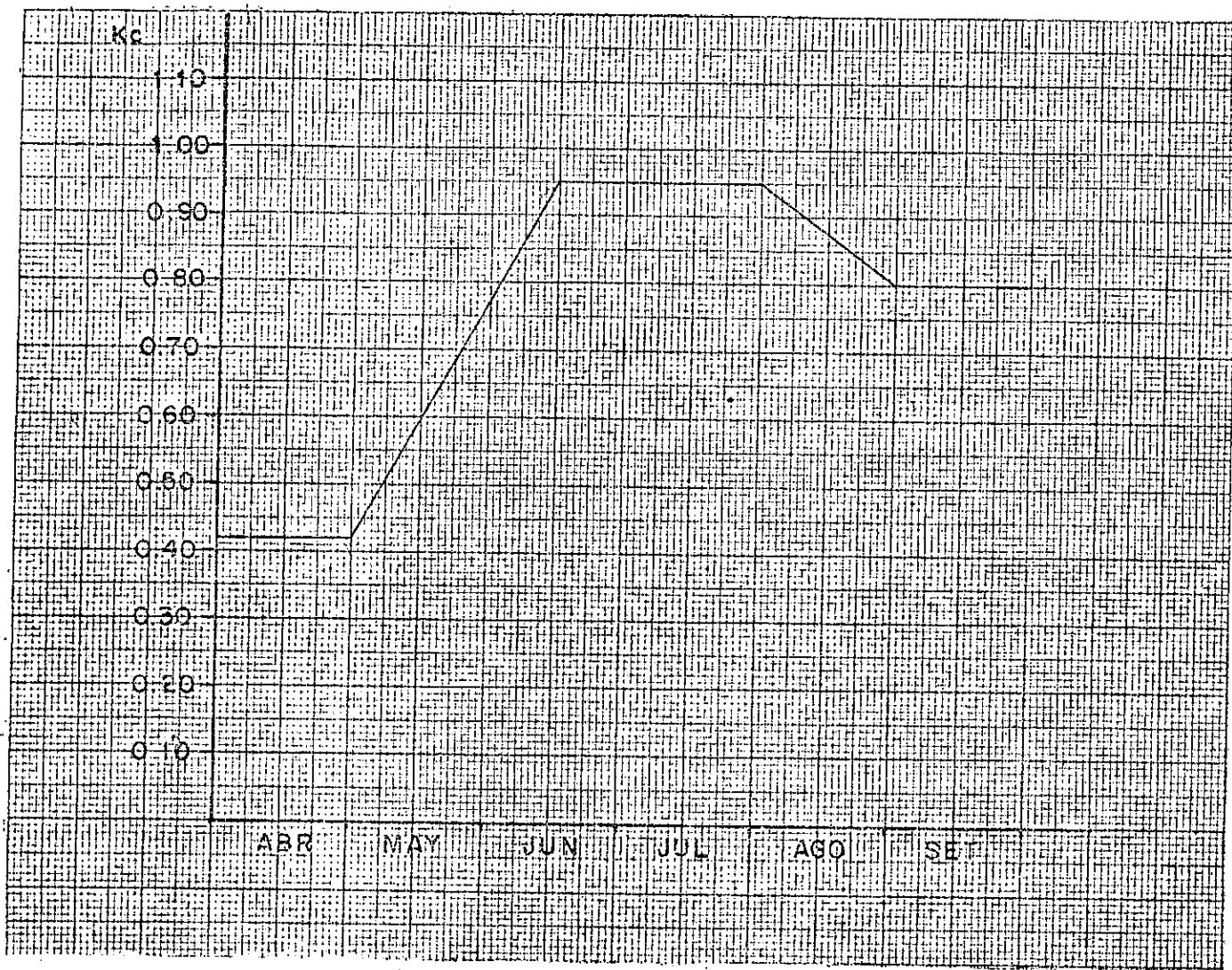


Kc	0.35	0.57	0.91	0.93	0.86	0.80	
Meses	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	
ET ₀ (mm/dia)	4.5	4.0	3.2	2.4	2.0	2.5	
Kc	0.35	0.57	0.91	0.93	0.86	0.80	
ET _c (mm/dia)	1.6	2.3	2.9	2.2	1.7	2.0	
ET _{cmas} (mm)	44.8	71.3	87.0	68.2	51.0	62.0	

ET_c año : 384.3 mm.

AREA: COLONIA SANTA ROSA
CULTIVO: PIMIENTO 2^{da}. EPOCA
CICLO:

GRAFICO Y CUADRO N° 4



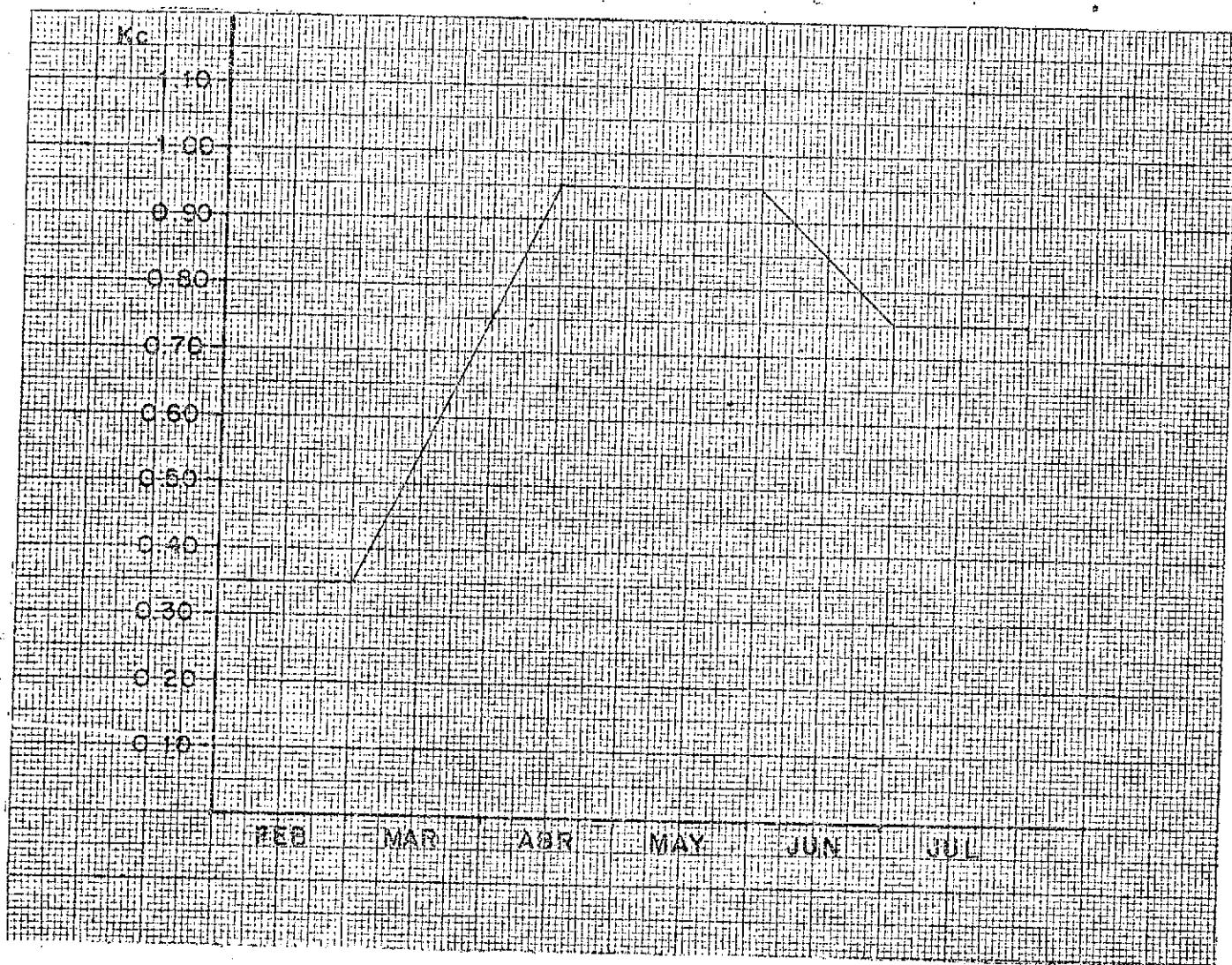
Kc	0.42	0.61	0.96	1.05	0.92	0.80	
Meses	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	
ET _c (mm/dia)	3.2	2.4	2.0	2.5	3.4	4.6	
Kc	0.42	0.61	0.96	1.05	0.92	0.80	
ET _c (mm/dia)	1.34	1.46	1.9	2.6	3.1	3.7	
ET _c mes (mm)	40.2	45.2	57.0	80.6	96.1	111.0	

ET_c año : 430.1 mm.

11-5
PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

AREA: COLONIA SANTA ROSA
CULTIVO: BERENJENA 1^{ra}. EPOCA
CICLO: 30/45/45/30

GRAFICO Y CUADRO N° 5



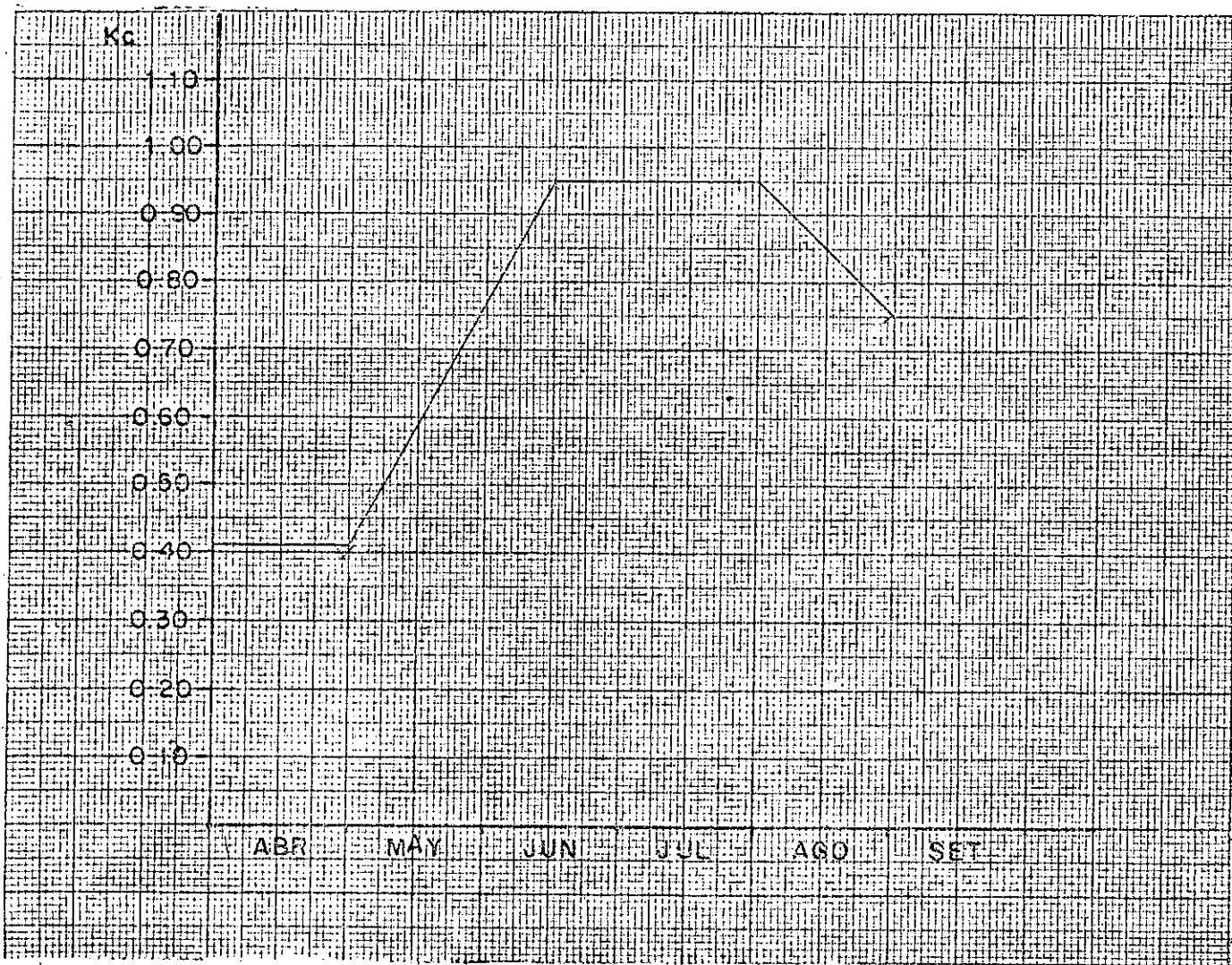
Kc	0.35	0.55	0.90	0.95	0.85	0.75	
Meses	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	
ET _o (mm/dia)	4.5	4.0	3.2	2.4	2.0	2.5	
Kc	0.35	0.55	0.90	0.95	0.85	0.75	
ET _c (mm/dia)	1.6	2.2	2.9	2.3	1.7	1.9	
ET _c mes (mm)	44.8	68.2	87.0	71.3	51.0	58.9	

ET_c año : 381.2 mm.

11-6
PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

AREA: COLONIA SANTA ROSA
CULTIVO: BERENJENA 2da. EPOCA
CICLO: 30/45/45/30

GRAFICO Y CUADRO N° 6



Kc	0.41	0.59	0.90	0.95	0.85	0.75	
Meses	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	
ET ₀ (mm/dia)	3.2	2.4	2.0	2.5	3.4	4.6	
Kc	0.41	0.59	0.90	0.95	0.85	0.75	
ET _c (mm/dia)	1.31	1.42	1.80	2.4	2.9	3.4	
ET _{cmes} (mm)	39.3	44.0	54.0	74.4	89.9	102.0	

ET_c año = 403.6 mm.

PROYECTO NOA HÍDRICO

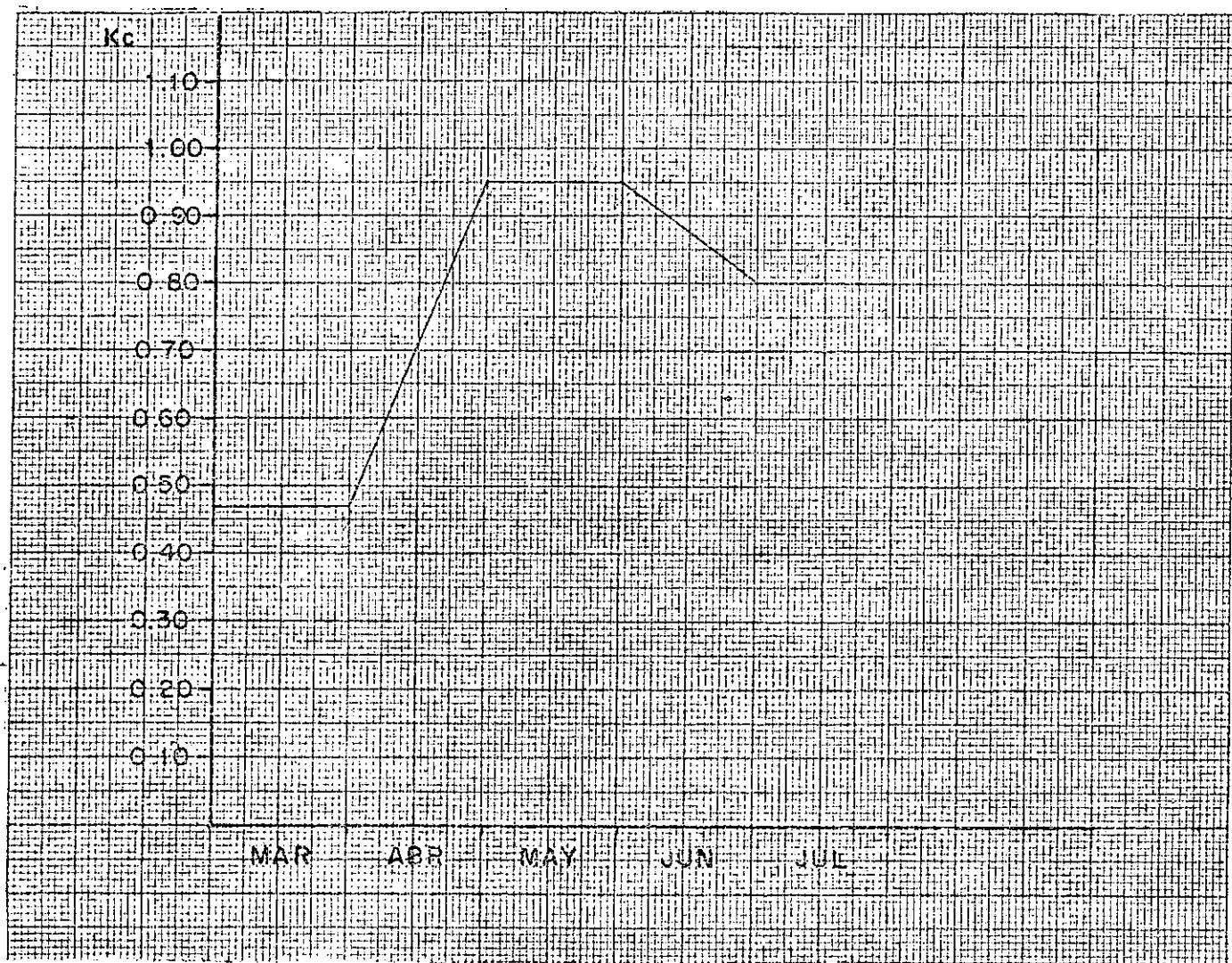
SEGUNDA FASE

ÁREA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: POROTO CHAUCHA - 1^{ra} EPOCA

CICLO: 30/30/30/20

GRAFICO Y CUADRO N° 7



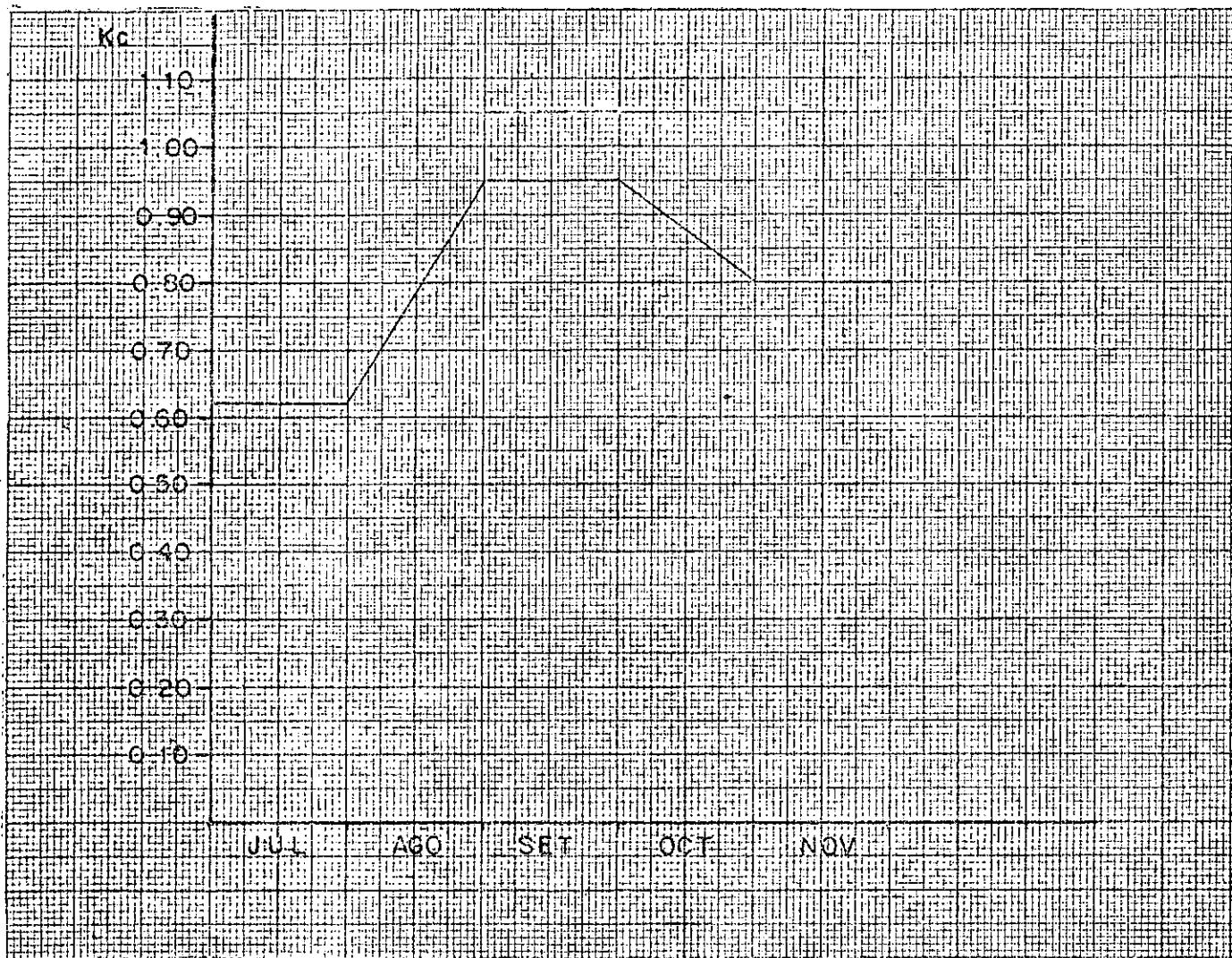
Kc	0.47	0.71	0.95	0.87	0.80		
Meses	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL		
ETo (mm/dia)	4.0	3.2	2.4	2.0	2.5		
Kc	0.47	0.71	0.95	0.87	0.80		
ETc (mm/dia)	1.9	2.3	2.3	1.7	2.0		
ETcmes (mm)	58.9	69.0	71.3	51.0	62.0		

ETc año : 312.2 mm.

11-8
PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

AREA: COLONIA SANTA ROSA
CULTIVO: POROTO CHAUCHA - 2da. EPOCA
CICLO: 30/30/30/20

GRAFICO Y CUADRO N° 8



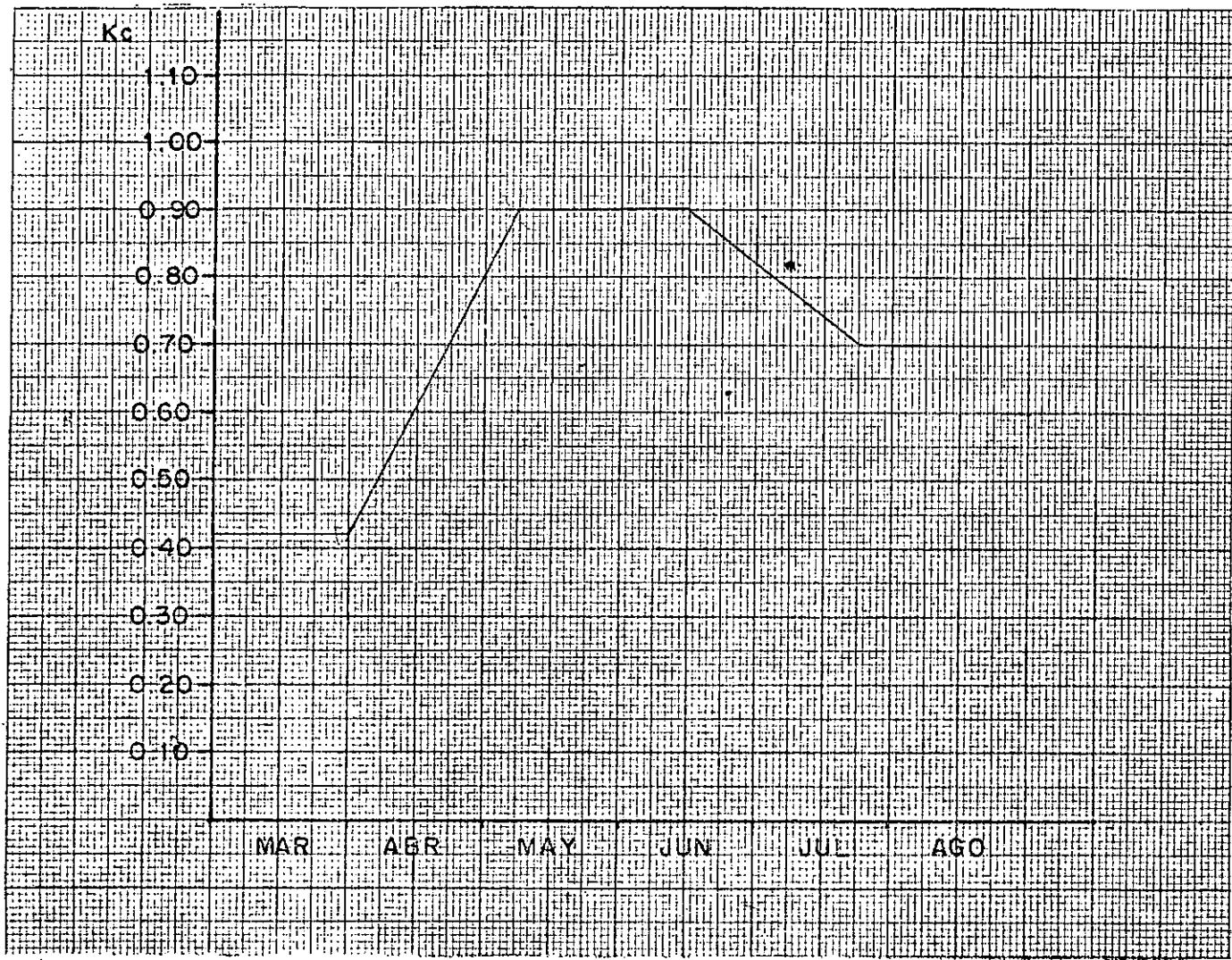
Kc	0.62	0.78	0.95	0.87	0.80	
Meses	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	
ET _o (mm/día)	2.5	3.4	4.6	5.9	5.9	
Kc	0.62	0.78	0.95	0.87	0.80	
ET _c (mm/día)	1.6	2.6	4.4	5.1	4.7	
ET _{cmes} (mm)	49.6	80.6	132.0	158.1	141.0	

ET_c año : 561.3 mm.

11-9
PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

AREA: COLONIA SANTA ROSA
CULTIVO: ZAPALLO
CICLO: 30/35/35/35

GRAFICO Y CUADRO N° 9



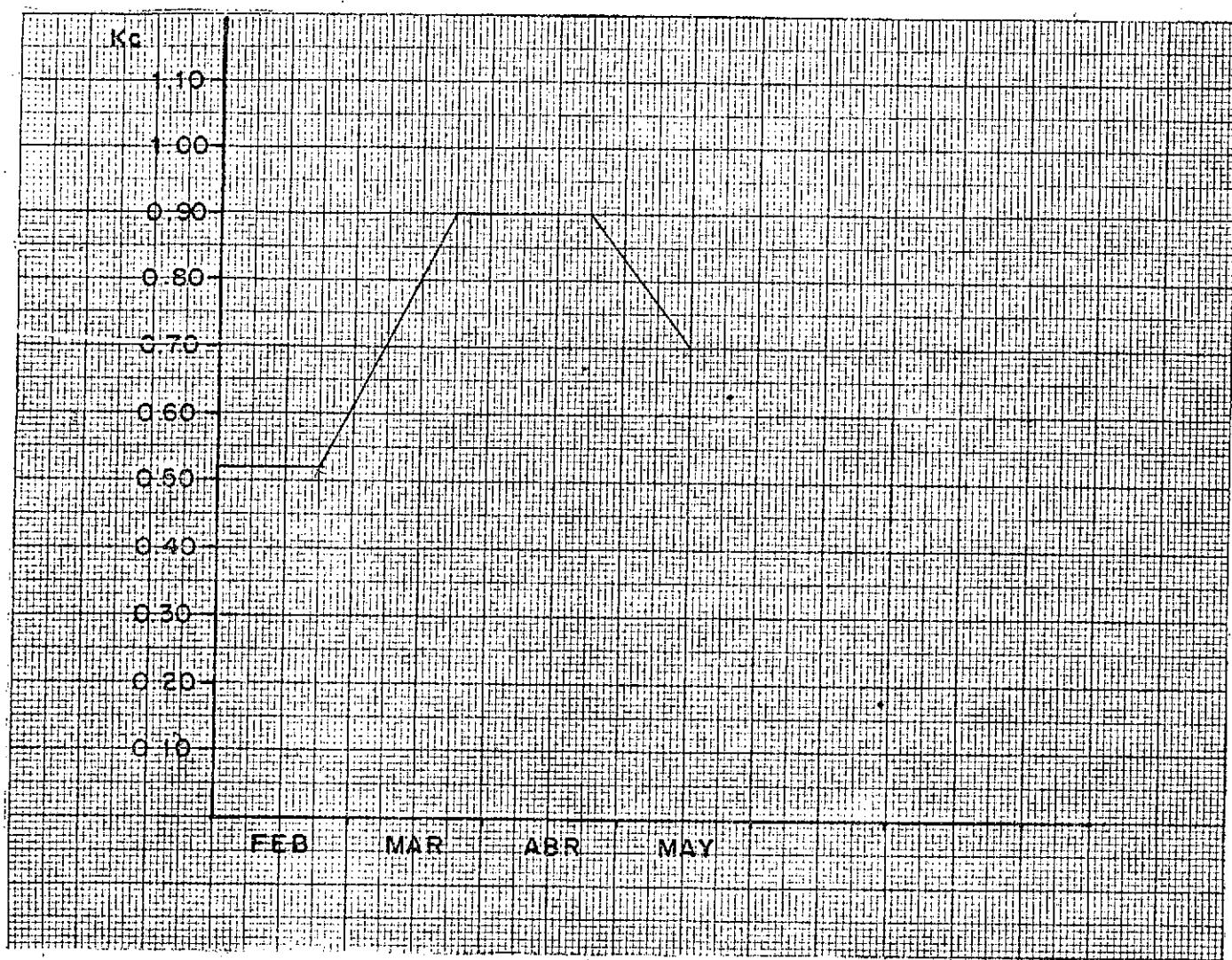
Kc	0.42	0.61	0.88	0.88	0.75	0.70	
Meses	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	
ET ₀ (mm/dia)	4.0	3.2	2.4	2.0	2.5	3.4	
Kc	0.42	0.61	0.88	0.88	0.75	0.70	
ET _c (mm/dia)	1.7	1.9	2.1	1.8	1.9	2.4	
ET _c mes (mm)	52.7	57.0	65.1	54.0	58.9	74.4	

ET_c año : 362.1 mm.

11-10
PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

AREA: COLONIA SANTA ROSA
CULTIVO: ZAPALLITO 1^{ra}. EPOCA
CICLO: 20/30/20/20

GRAFICO Y CUADRO N° 10



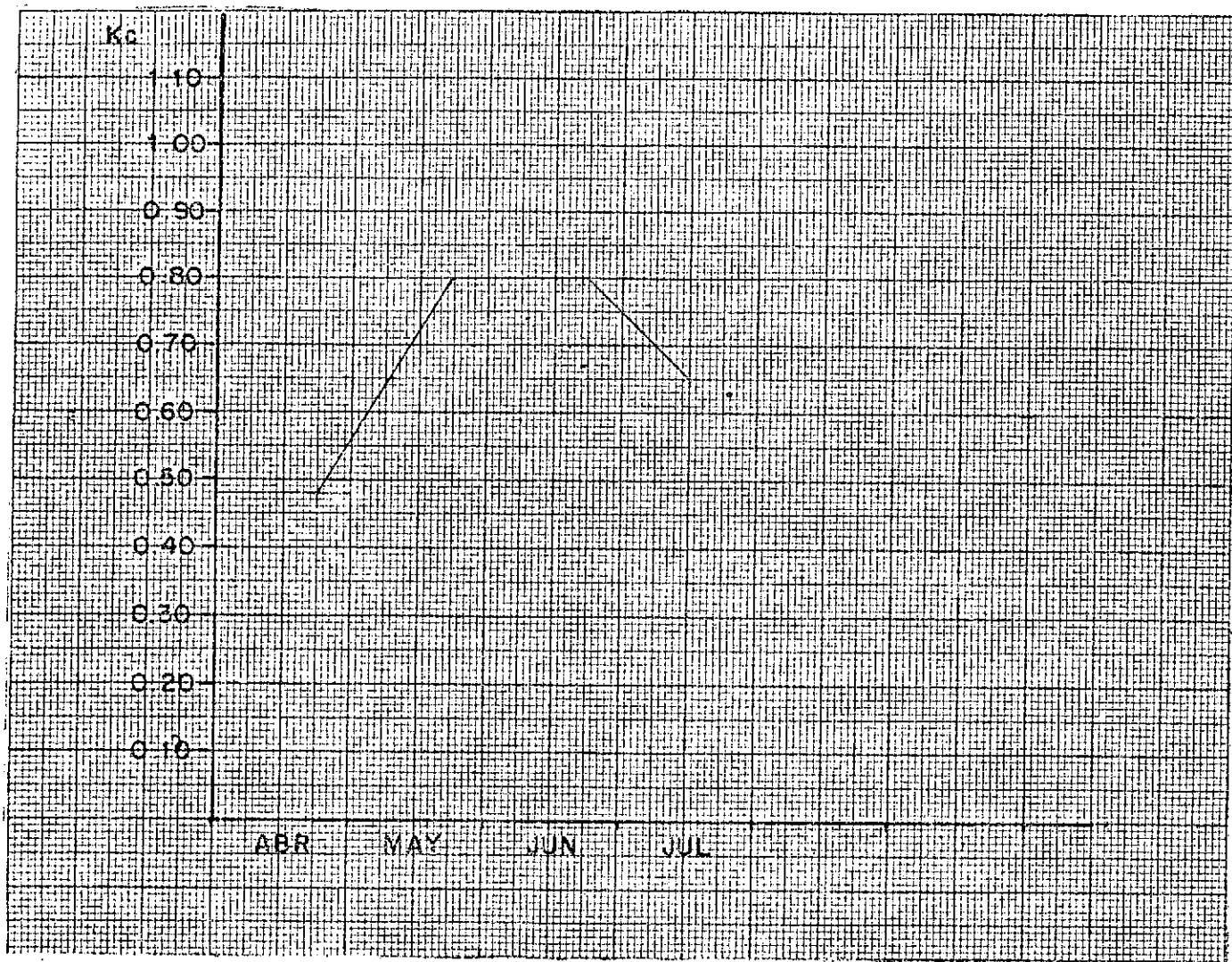
Kc	0.52	0.79	0.88	0.58		
Meses	FEB	MAR	ABR	MAY		
ET _o (mm/día)	4.5	4.0	3.2	2.4		
Kc	0.52	0.79	0.88	0.58		
ET _c (mm/día)	2.3	3.2	2.8	1.4		
ET _c mes (mm)	64.4	99.2	84.0	43.4		

ET_c año : 291.0 mm.

II-11
PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

AREA: COLONIA SANTA ROSA
CULTIVO: ZAPALLITO 2^{da.} EPOCA
CICLO: 20/30/30/15

GRAFICO Y CUADRO N° 11



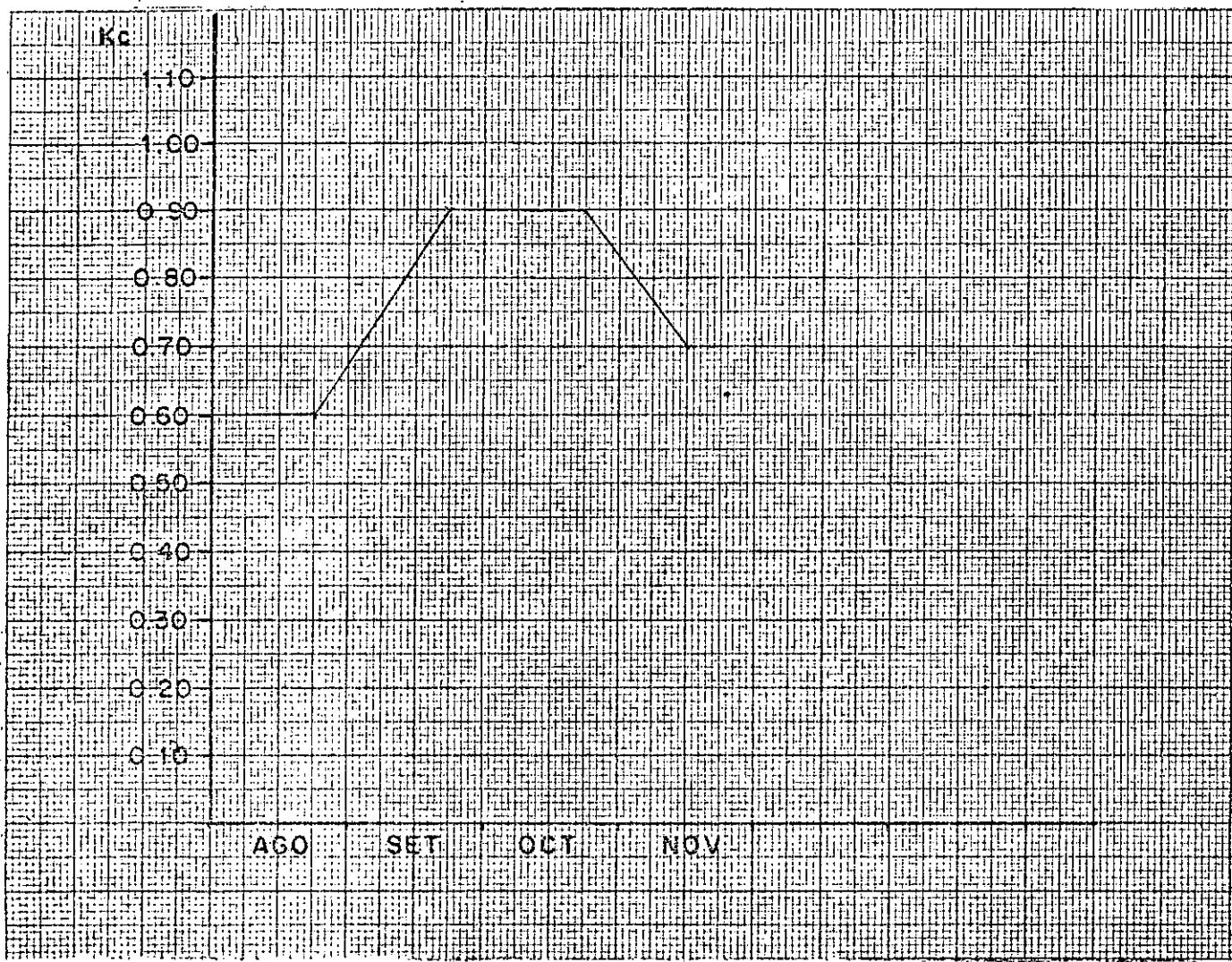
Kc	0.58	0.80	0.88	0.40		
Meses	ABR	MAY	JUN	JUL		
ET ₀ (mm/día)	3.2	2.4	2.0	2.5		
Kc	0.58	0.80	0.88	0.40		
ET _c (mm/día)	1.8	1.9	1.8	1.0		
ET _{cmas} (mm)	54.0	58.9	54.0	31.0		

ET_c año : 197.9 mm.

PROYECTO NOA HIDRICO SEGUNDA FASE

AREA: COLONIA SANTA ROSA
CULTIVO: ZAPALLITO TARDIO
CICLO: 20/30/20/20

GRAFICO Y CUADRO N° 12



Kc	0.57	0.80	0.88	0.58			
Meses	AGO	SET	OCT	NOV			
ET ₀ (mm/dia)	3.4	4.6	5.9	5.9			
Kc	0.57	0.80	0.88	0.58			
ET _c (mm/dia)	1.9	3.7	5.2	3.4			
ET _c mes (mm)	58.9	111.0	161.2	102.0			

ETC año : 433.1 mm.

11-13
PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

AREA: COLONIA SANTA ROSA
CULTIVO: MAIZ PARA CHOCLO -1^{ra} EPOCA
CICLO: 20/40/45/30

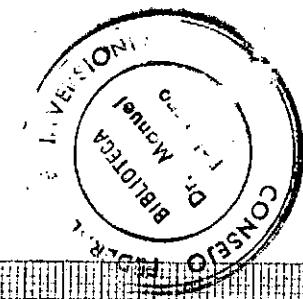
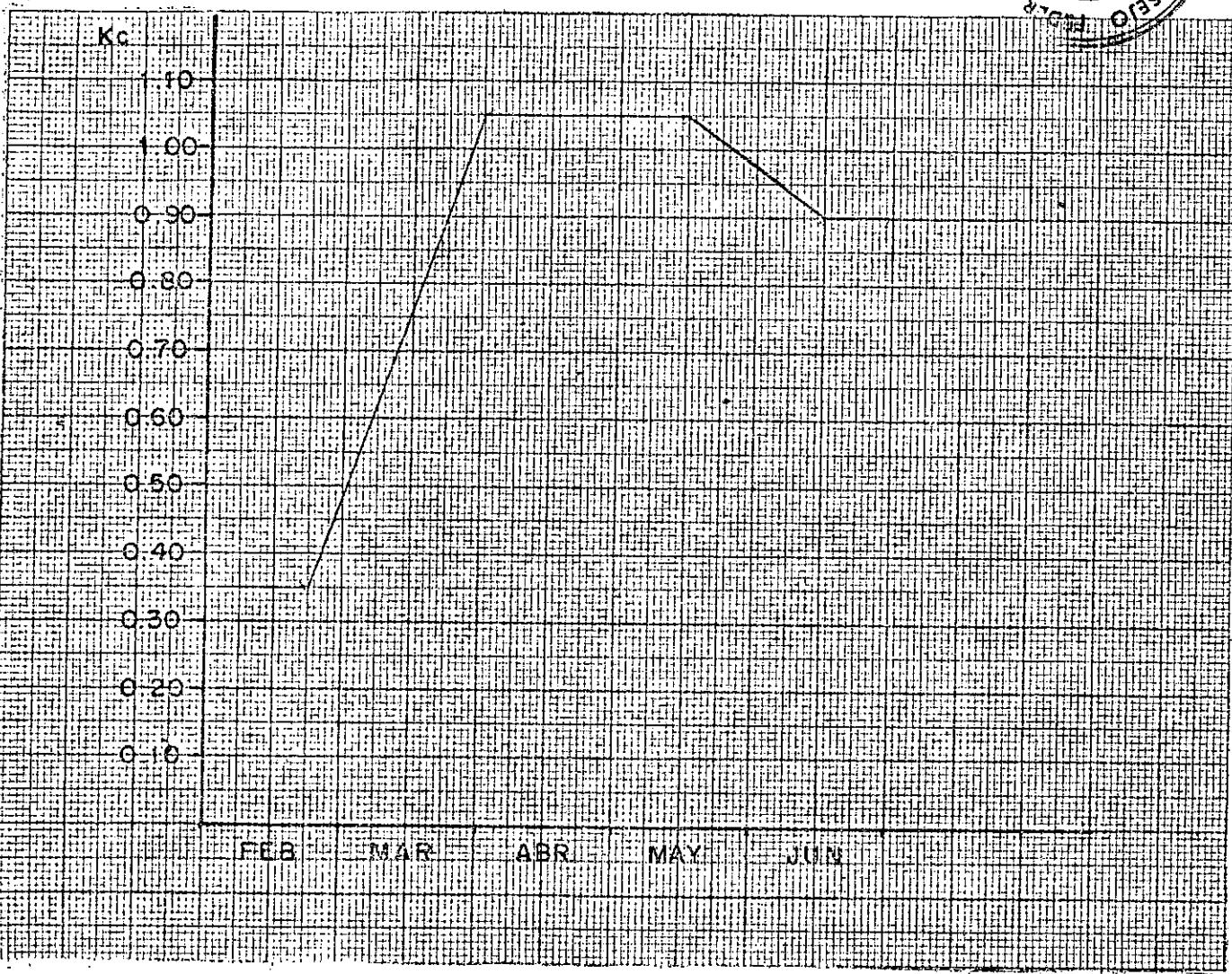


GRAFICO Y CUADRO N° 13



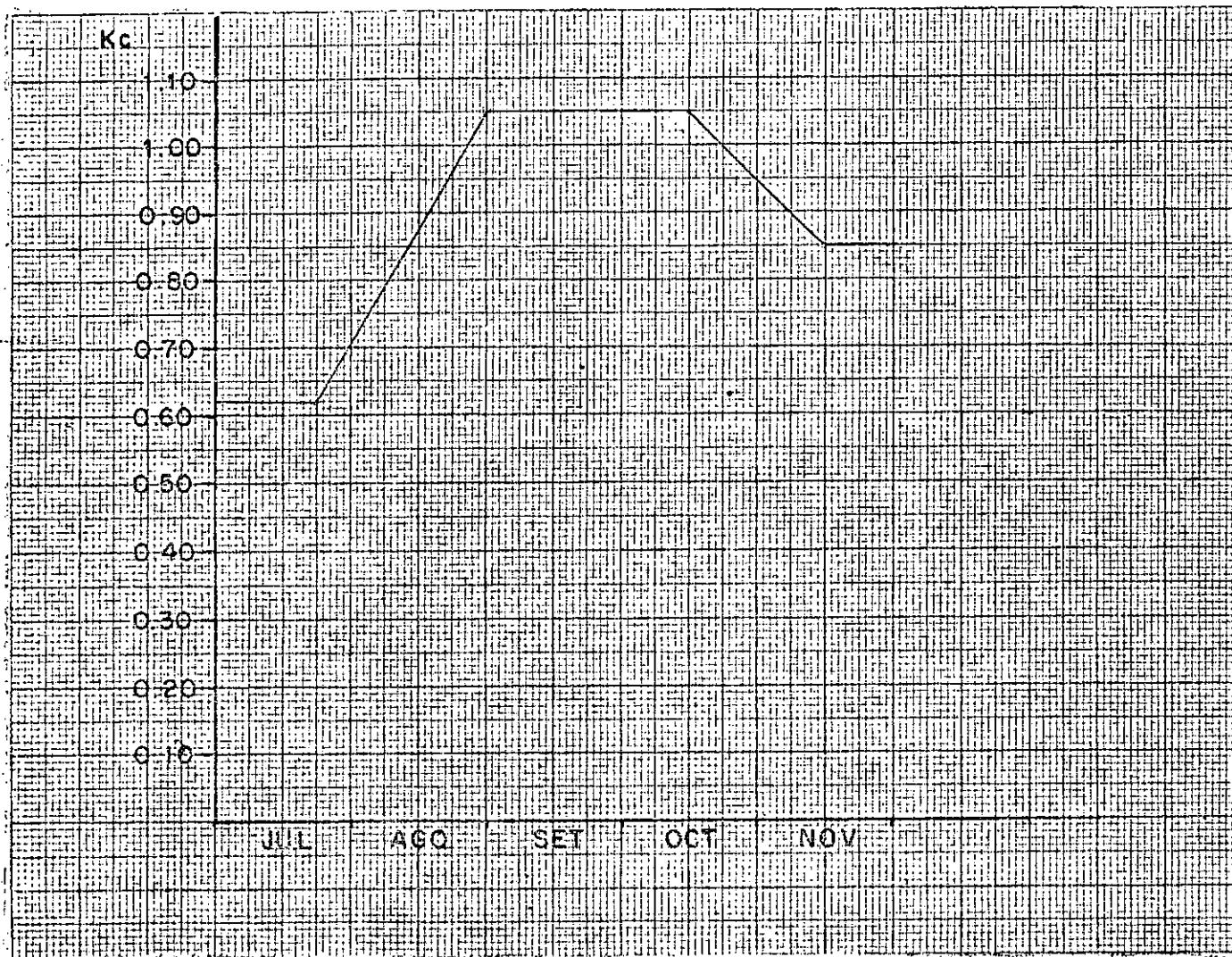
Meses	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	
ETo (mm/dia)	4.5	4.0	3.2	2.4	2.0	
Kc	0.37	0.77	1.05	1.03	0.97	
ETc (mm/dia)	1.7	3.0	3.4	2.5	1.9	
ETcmes (mm)	47.6	93.0	102.0	77.5	57.0	

ETc año : 377.1 mm.

11-14
PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

AREA: COLONIA SANTA ROSA
CULTIVO: MAIZ PARA CHOCLO - 2da. EPOCA
CICLO: 20/40/45/30

GRAFICO Y CUADRO N° 14



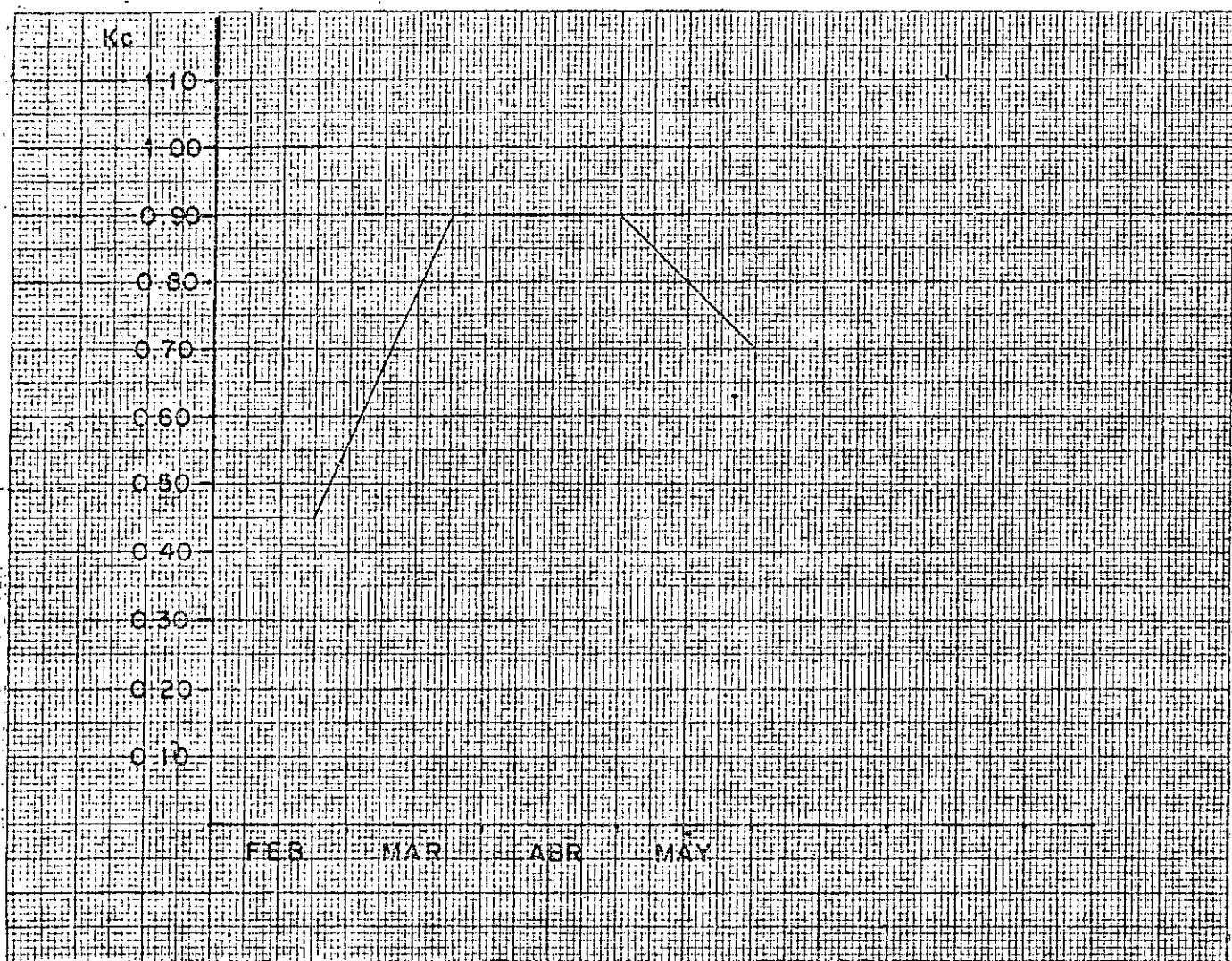
Kc	0.61	0.87	1.05	1.02	0.87		
Meses	JUL	AGO	SET	OCT	NOV		
ET _o (mm/día)	2.5	3.4	4.6	5.9	5.9		
Kc	0.61	0.87	1.05	1.02	0.87		
ET _c (mm/día)	1.5	2.9	4.8	6.0	5.1		
ET _{cmos} (mm)	46.5	89.9	144.0	186.0	153.0		

ET_c año : 619.4 mm.

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

AREA: COLONIA SANTA ROSA
CULTIVO: PEPINO - 1^{ra} EPOCA
CICLO: 20/30/40/30

GRAFICO Y CUADRO N°15



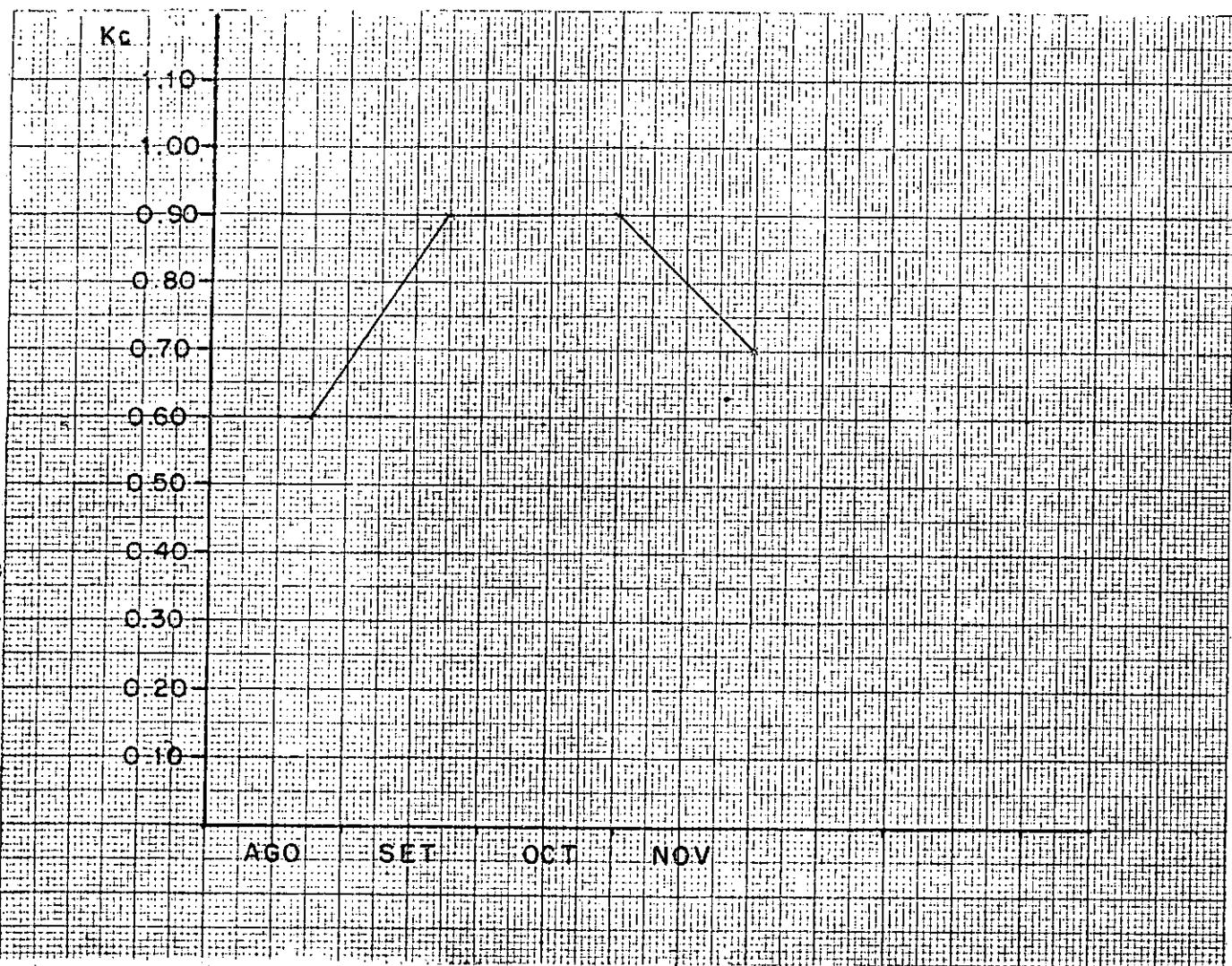
Kc	0.46	0.86	1.05	0.80		
Meses	FEB	MAR	ABR	MAY		
ETo (mm/dia)	4.5	4.0	3.2	2.4		
Kc	0.46	0.86	1.05	0.80		
ETc (mm/dia)	2.0	3.4	3.4	1.9		
ETcmes (mm)	56.0	105.4	102.0	38.9		

ETo año : 322.3 mm.

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

AREA: COLONIA SANTA ROSA
CULTIVO: PEPINO - 2^{da.} EPOCA
CICLO:

GRAFICO Y CUADRO N° 16



Kc	0.61	0.82	0.90	0.80		
Meses	AGO	SET	OCT	NOV		
ET ₀ (mm/día)	3.4	4.6	5.9	5.9		
Kc	0.61	0.82	0.90	0.80		
ET _c (mm/día)	2.0	3.8	5.3	4.7		
ET _c mes (mm)	62.0	114.0	164.3	141.0		

ET_c año : 481.3 mm.

CUADRO N° 17

Area: COLONIA SANTA ROSA

Cultivo: TABACO (BURLEY)

Ciclo: ANUAL

Kc	0,38	0,81	1,01	0,99	0,91
Meses	SET	OCT	NOV	DIC	ENE
Eto (mm/día)	4,6	5,9	5,9	5,9	5,7
Kc	0,38	0,81	1,01	0,99	0,91
Etc (mm/día)	1,7	4,8	5,9	5,8	5,2
Etc mes (mm)	51,0	148,8	177,0	179,8	161,2

$$ETc \text{ año} = 717,8 \text{ mm}$$

CUADRO N° 18

Area: COLONIA SANTA ROSA

Cultivo: CAÑA DE AZUCAR

Ciclo: PLURIANUAL

Kc	1,05	0,80	0,60	0,55	0,80	0,90	1,00	1,05	1,05	1,05	1,05	1,05
Meses	ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC
ETo (mm/día)	5,7	4,5	4,0	3,2	2,4	2,0	2,5	3,4	4,6	5,9	5,9	5,9
Kc	1,05	0,80	0,60	0,55	0,80	0,90	1,00	1,05	1,05	1,05	1,05	1,05
Etc (mm/día)	6,0	3,6	2,4	1,7	1,9	1,8	2,5	3,6	4,8	6,2	6,2	6,2
Etc mes (mm)	186,0	100,8	74,4	51,0	58,9	54,0	77,5	111,6	144,0	192,2	192,2	192,2

$$ETc \text{ año} = 1.434,8 \text{ mm}$$

PROYECTO NOA HIDRICO

Segunda Fase

CUADRO N° 19Area: COLONIA SANTA ROSACultivo: CITRUSCICLO: PERENNE

Kc	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65
Meses	ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	
ET _o (mm/día)	5,7	4,5	4,0	3,2	2,4	2,0	2,5	3,4	4,6	5,9	5,9	5,9	
Kc	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65	0,65	
ET _c (mm/día)	3,7	2,9	2,6	2,0	1,6	1,3	1,6	2,2	3,0	3,8	3,8	3,8	
ET _c mes (mm)	114,7	81,2	80,6	60,0	49,6	39,0	49,6	68,2	90,0	117,8	114,0	117,8	

$$ET_c \text{ año} = 1.178,4 \text{ mm}$$

PROYECTO NOA HIDRICO

Segunda Fase

CUADRO N° 20Area: COLONIA SANTA ROSACultivo: BANANOCiclo: PLURIANUAL

Kc (*)	1,0	0,8	0,75	0,7	0,7	0,75	0,9	1,05	1,05	1,05	1,0	1,0
Meses	ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC
ET _o (mm/día)	5,7	4,5	4,0	3,2	2,4	2,0	2,5	3,4	4,6	5,9	5,9	5,9
Kc	1,0	0,8	0,75	0,7	0,7	0,75	0,9	1,05	1,05	1,05	1,0	1,0
ET _c (mm/día)	5,7	3,6	3,0	2,2	1,7	1,5	2,2	3,6	4,8	6,2	5,9	5,9
ET _c (mm/mes)	176,7	100,8	93,0	66,0	52,7	45,0	68,2	111,6	144,0	192,2	177,0	182,9

$$ET_c \text{ anual} = 1.410,1 \text{ mm}$$

(*) Corresponde a la segunda estación con eliminación de plantas naturales y cubierta sombreada en un 80%.

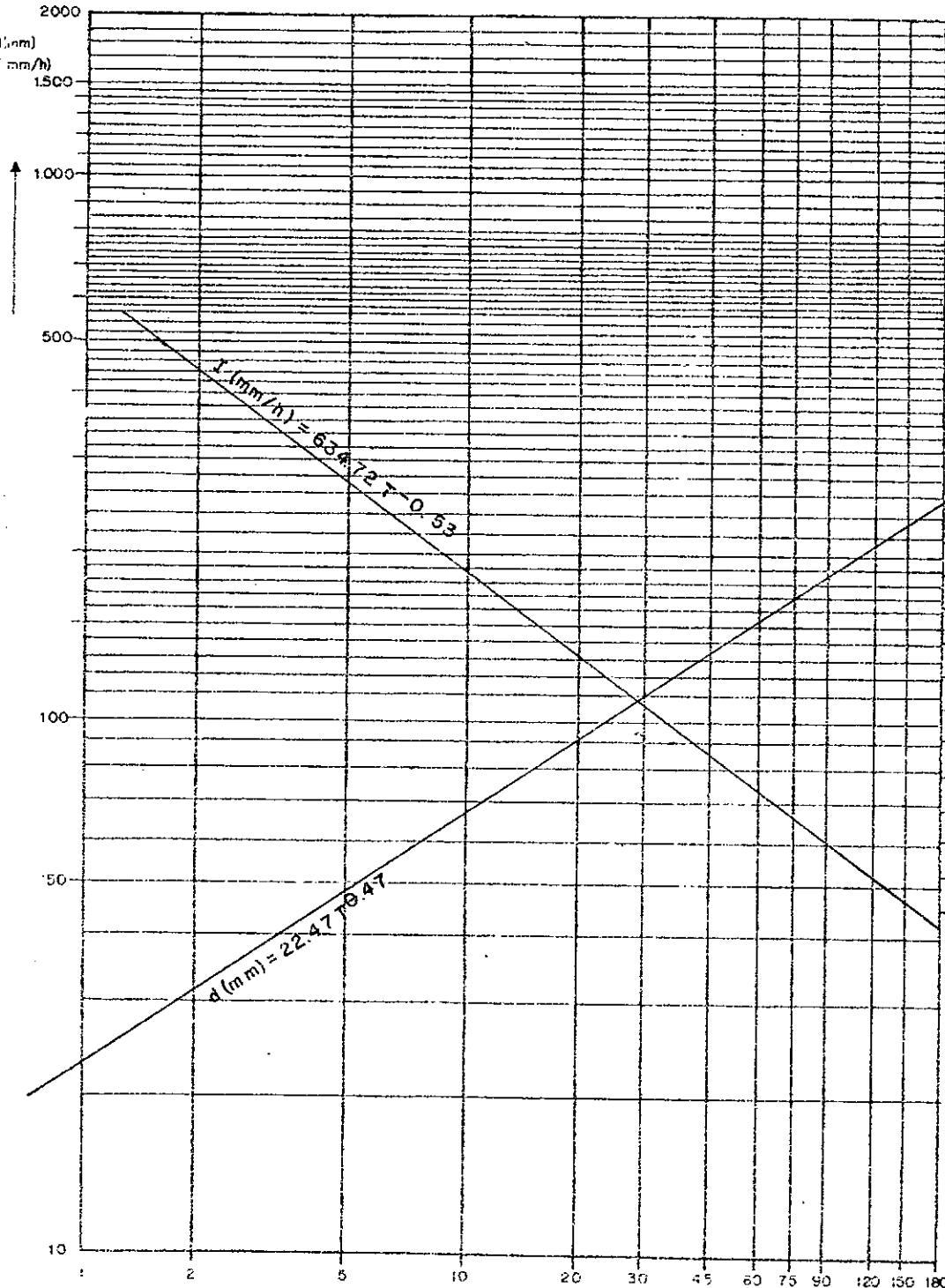
A N E X O III

PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 1

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: L1 PROFUNDIDAD: _____
 LOTE: CULTIVO: ZAPALLITO
 PROPIETARIO: Juan Ortiz Garcia ESTADO DEL SUELTO: _____
 FECHA: 04 / 08 / 81 HUMEDAD SUELTO: _____



HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm.)	d (mm.)	X=log.t	Y=log.d	$Y^2=\log^2 d$	XY=\log.t log.d
	0	29.0		0	0	0	0	0
	1	26.5		25	0	1.397	0	0
	2	25.8		32	0.301	1.505	0.090	0.453
	5	24.7	29.1	43	0.698	1.633	0.487	1.139
	10	27.5		59	1.000	1.770	1.000	1.770
	20	24.8	28.9	86	1.301	1.934	1.692	2.516
	30	25.9	29.1	116	1.477	2.064	2.181	3.048
	45	26.9	29.1	138	1.653	2.139	2.732	3.535
	60	26.9		160	1.778	2.204	3.161	3.918
	75	24.6		183	1.875	2.262	3.515	4.241
	90							
	120							
	150							
	180							
SUMAS		10.08	16.91	14.86	20.62			

$$a = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - (\sum X)^2} = 1.35$$

$$m = \frac{n \sum XY - \sum X \sum Y}{n \sum X^2 - (\sum X)^2} = 0.47$$

$$k = \text{antilog } a = 22.47$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 634.72$$

$$d (mm) = k \cdot T^m = 22.47 T^{0.47}$$

$$I (mm/h) = K \cdot T^{m-1} = 634.72 T^{-0.53}$$

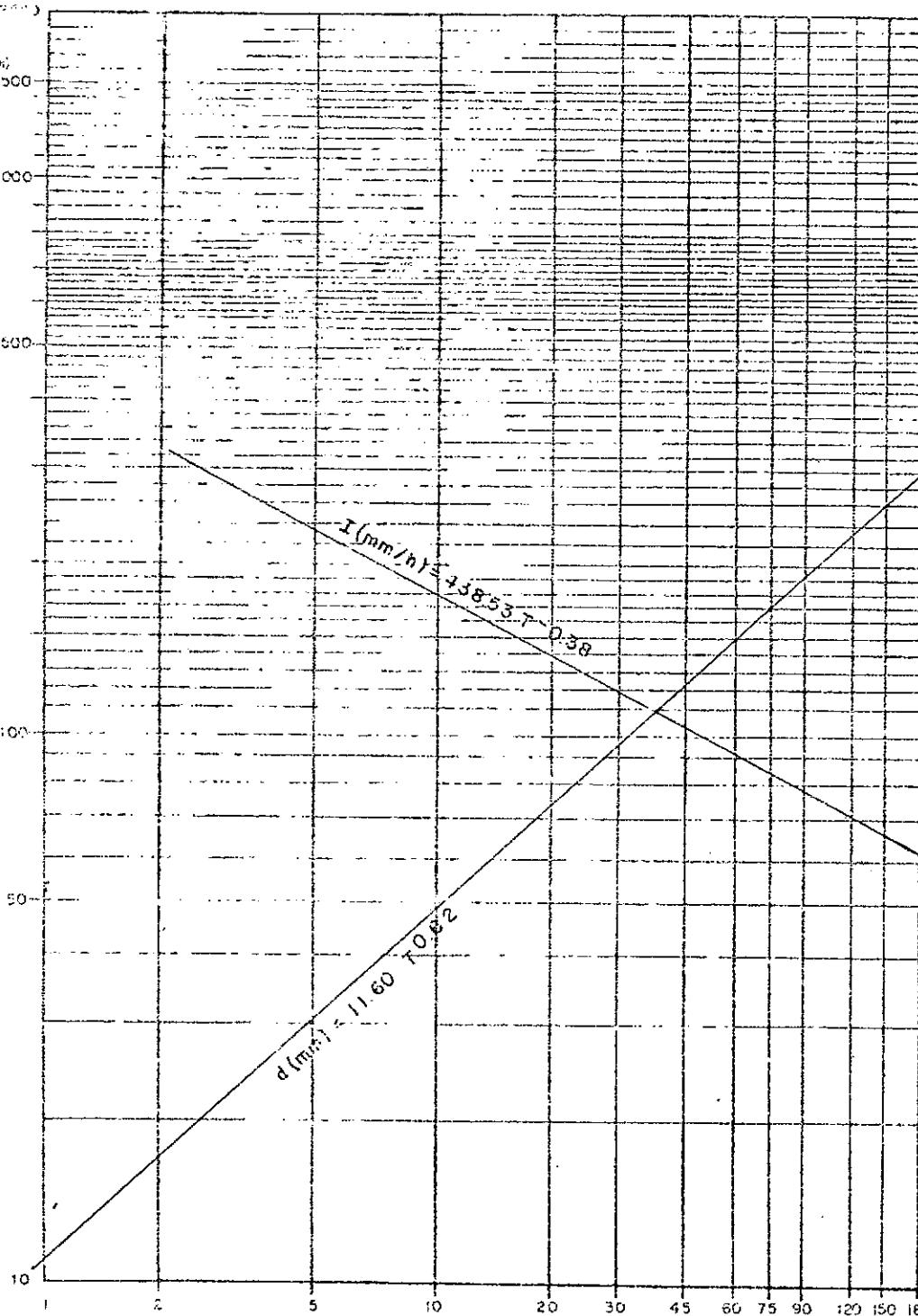
$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 202.24$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 38.21$$

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENsayo de INFILTRACION N° 1

SUBZONA COLONIA SANTA ROSA SUELO: LI PROFUNDIDAD _____
 LOTE: _____ CULTIVO: ZAPALLITO
 PROPIETARIO: Juan Ortiz Garcia ESTADO DEL SUELLO: _____
 FECHA: 04/08/81 HUMEDAD SUELTO: _____



HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm)	d (mm)	X = log t	Y = log d	X^2 = log^2 t	XY = log t.log d
	0	29 ..		0	0	0	0	0
	1	27.8		12	0	1.079	0	0
	2	27.3		17	0.301	1.230	0.090	0.370
	5	26.0	29.3	30	0.698	1.477	0.487	1.030
	10	26.8		55	1.000	1.740	1.000	1.740
	20	24.5	29.6	78	1.301	1.892	1.692	2.461
	30	27.5		99	1.477	1.995	2.181	2.946
	45	24.8	29.1	126	1.653	2.100	2.732	3.471
	60	26.6		131	1.778	2.178	3.161	3.872
	75	24.4		173	1.875	2.238	3.515	4.196
	90							
	120							
	150							
	180							
	SUMAS				10.08	15.93	14.86	20.09

$$a = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 1.06$$

$$d (\text{mm}) = k \cdot T^m = 11.60 \cdot 10^{0.62}$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.62$$

$$I (\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = 438.53 \cdot 10^{-0.38}$$

$$k = \text{antilog } a = 11.60$$

$$T_b = \left[\frac{0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 220.28$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 438.53$$

$$T_b = K \cdot T_b^{m-1} = 59.49$$

PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° X 1

SUBZONA : _____ SUELO: _____ PROFUNDIDAD: _____

LOTE: _____ CULTIVO: _____

PROPIETARIO: _____ ESTADO DEL SUELTO: _____

FECHA: _____ HUMEDAD SUELTO: _____

HORA	TIEMPO (minutes)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm)	d (mm.)	X = log t	Y = log d	X ² = log ² t	XY = log t . log d
	0	-		0	0	0	0	0
	1	-		18.5	0	1.267	0	0
	2	-		24.5	0.301	1.389	0.09	0.418
	5	-		36.5	0.698	1.562	0.49	1.090
	10	-		57.0	1.000	1.755	1.00	1.755
	20	-		82.0	1.301	1.913	1.69	2.488
	30	-		107.5	1.477	2.031	2.18	2.999
	45	-		132.0	1.653	2.120	2.73	3.504
	60	-		155.5	1.778	2.191	3.16	3.895
	75	-		178.0	1.875	2.250	3.52	4.218
	90	-						
	120	-						
	150	-						
	180	-						
SUMAS				10.08	16.47	14.86	20.36	

$$a = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 1.22$$

$$d \text{ (mm)} = k \cdot T^m = \\ 16.97 \cdot 10^{0.53}$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.53$$

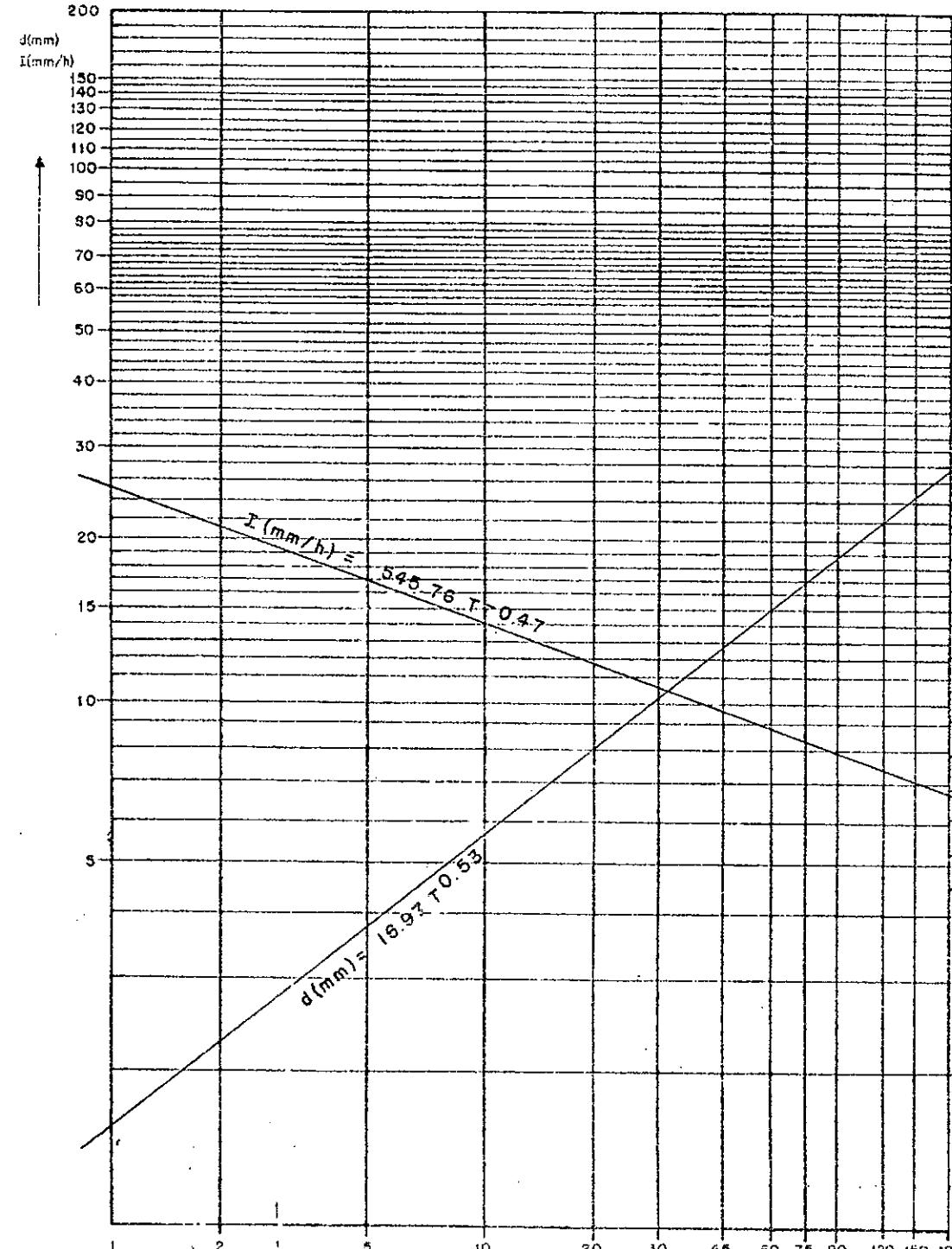
$$I \text{ (mm/h)} = K \cdot T^{m-1} = \\ 545.76 \cdot 10^{-0.47}$$

$$k = \text{antilog } a = 16.97$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 211.24$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 545.76$$

$$I_D = K \cdot T_b^{m-1} = 45.52$$



PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 2

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: SR PROFUNDIDAD:
 LOTE: CULTIVO: TOMATE
 PROPIETARIO: Jorge Geracaris ESTADO DEL SUELLO:
 FECHA: 04/08/81 HUMEDAD SUELLO:

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm.)	ENRASE (mm.)	d (mm.)	X = log. t	Y = log. d	X ² = log. t ²	X.Y = log. t.log. d
	0	28.3		0	0	0	0	0
	1	28.0		3	0	0.477	0	0
	2	27.9		4	0.301	0.602	0.090	0.181
	5	27.6		7	0.698	0.845	0.487	0.589
	10	27.4		9	1.000	0.954	1.000	0.954
	20	27.2		11	1.301	1.041	1.692	1.354
	30	27.0		13	1.477	1.113	2.181	1.643
	45	26.8		15	1.653	1.176	2.732	1.943
	60	26.6		17	1.778	1.230	3.161	1.187
	75	26.5		18	1.875	1.255	3.515	2.353
	90							
	120							
	150							
	180							
		SUMAS		10.08	8.96	14.86	11.20	

$$a = \frac{\sum Y \cdot X^2 - \sum X \cdot \sum XY}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.50$$

$$d \text{ (mm)} = k \cdot T^m = 3.20 \cdot T^{0.41}$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.41$$

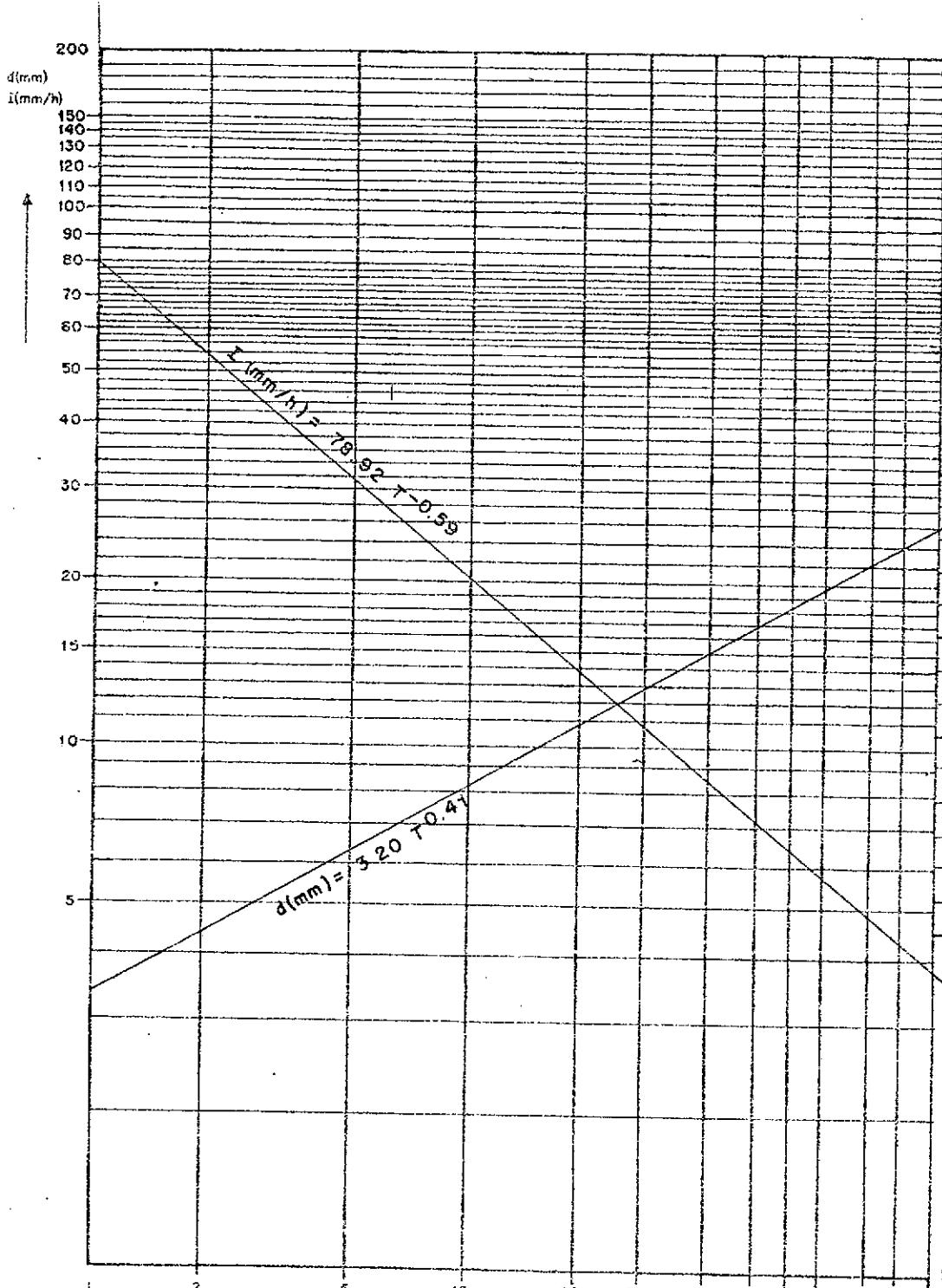
$$I \text{ (mm/h)} = K \cdot T^{m-1} = 78.92 \cdot T^{-0.59}$$

$$k = \text{antilog. } a = 3.20$$

$$T_b = \left[\frac{0.1}{(K \cdot (m-1))} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 47.70$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 78.92$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 8.09$$



PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 2'

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELTO: SR PROFUNDIDAD: _____
 LOTE: _____ CULTIVO: TOMATE
 PROPIETARIO: Jorge Geracaris ESTADO DEL SUELO: _____
 FECHA: 04/08/81 HUMEDAD SUELTO: 1

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm.)	ENRASE (mm.)	d (mm.)	X = log t	Y = log d	$X^2 = \log t^2$	$XY = \log t \cdot \log d$
	0	29.3		0	0	0	0	0
	1	29.1		2	0	0.301	0	0
	2	28.9		4	0.301	0.602	0.090	0.181
	5	28.6		7	0.698	0.845	0.487	0.590
	10	28.3		10	1.000	1.000	1.000	1.000
	20	27.9		14	1.301	1.146	1.692	1.491
	30	27.6		17	1.477	1.230	2.181	1.817
	45	27.4		19	1.653	1.279	2.732	2.114
	60	27.1		22	1.778	1.342	3.161	2.386
	75	26.9		24	1.875	1.380	3.515	2.587
	90							
	120							
	150							
	180							
				SUMAS	10.08	9.12	14.86	12.17

$$a = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.39$$

$$d \text{ (mm)} = k \cdot T^m = 2.51 \cdot T^{0.54}$$

$$m = \frac{n \sum XY - \sum X \sum Y}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.54$$

$$I \text{ (mm/h)} = K \cdot T^{m-1} = 82.52 T^{-0.46}$$

$$k = \text{antilog } a = 2.51$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{(K \cdot (m-1))} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 59.02$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 82.52$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 13.05$$

PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

ENsayo de infiltración N° X 2

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: PROFUNDIDAD:
 LOTE: CULTIVO:
 PROPIETARIO: ESTADO DEL SUELO:
 FECHA: HUMEDAD SUELO:

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm)	d (mm)	X = log I	Y = log d	X ² = log ² I	XY = log I.log d
	0			0	0	0	0	0
	1			2.5	0	0.397	0	0
	2			4.0	0.301	0.602	0.090	0.181
	5			7.0	0.698	0.845	0.487	0.589
	10			9.5	1.000	0.977	1.000	0.977
	20			12.5	1.301	1.096	1.692	1.425
	30			15.0	1.477	1.176	2.181	1.736
	45			17.0	1.653	1.230	2.732	2.033
	60			19.5	1.778	1.290	3.161	3.293
	75			21.0	1.875	1.322	3.515	2.478
	90							
	120							
	150							
	180							
SUMAS				10.08	8.93	14.86	11.71	

$$\alpha = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.45$$

$$d \text{ (mm)} = k \cdot T^m = \\ 2.85 \cdot T^{0.47}$$

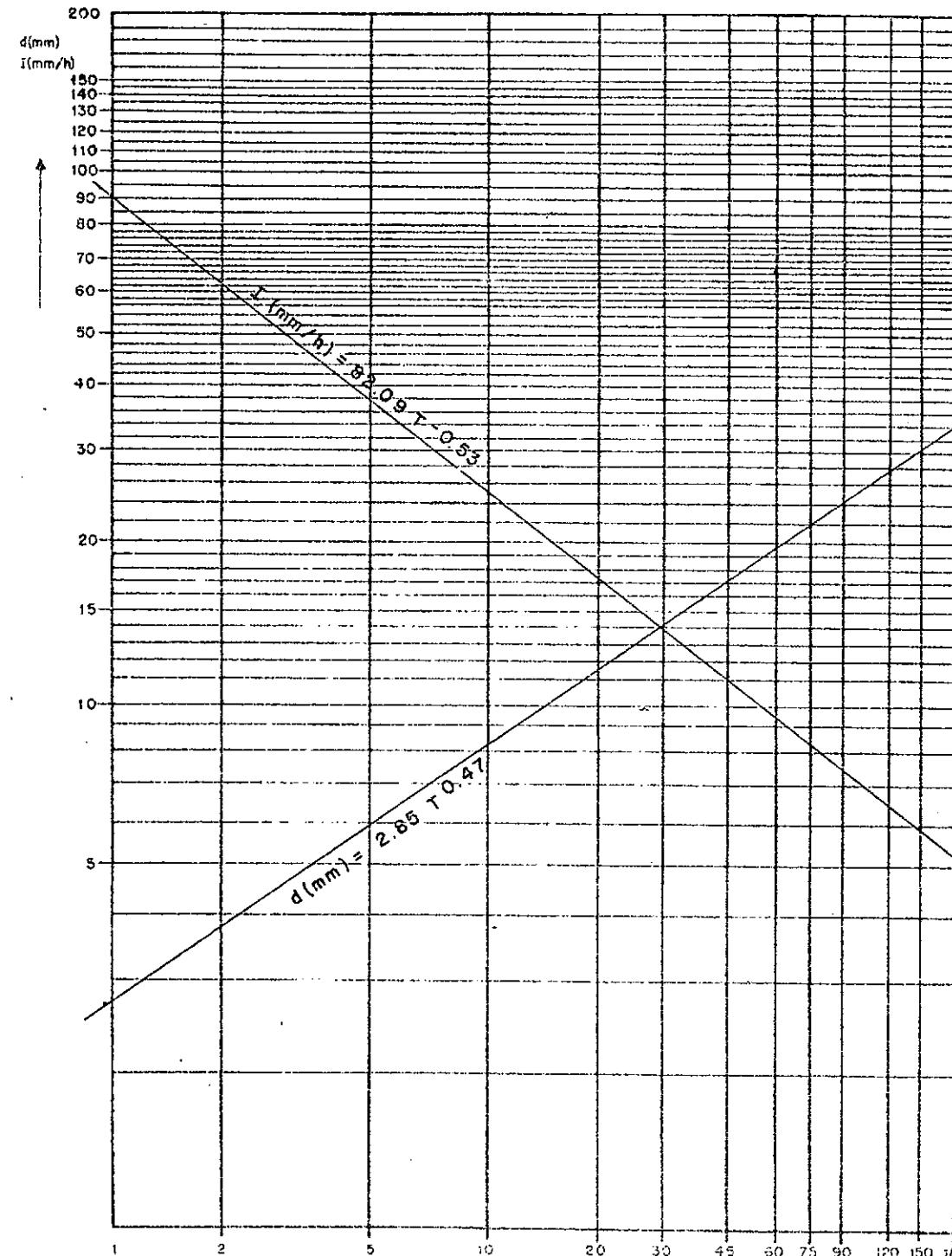
$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.47$$

$$I \text{ (mm/h)} = K \cdot T^{m-1} = \\ 82.09 \cdot T^{-0.53}$$

$$k = \text{antilog } \alpha = 2.85$$

$$T_b = \left[\frac{0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 53.65$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 10.28$$



PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 3

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: LT PROFUNDIDAD:
 LOTE: CULTIVO CITRUS
 PROPIETARIO: José Ortiz ESTADO DEL SUELLO:
 FECHA: 04/08/81 HUMEDAD SUELTO:

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm)	d (mm)	X = log. t	Y = log d	X ² = log ² t	X.Y = log t.log d
	0	29.0		0	0	0	0	0
	1	28.2		8	0	0.903	0	0
	2	27.7		13	0.301	1.114	0.090	0.335
	5	26.4		26	0.698	1.415	0.487	0.988
	10	24.8	29.2	42	1.000	1.623	1.000	1.623
	20	26.2		72	1.301	1.857	1.692	2.416
	30	23.5	29.5	99	1.477	1.996	2.181	2.948
	45	26.3	29.2	131	1.653	2.117	2.732	3.499
	60	25.9	29.1	164	1.778	2.215	3.161	3.938
	75	26.1		194	1.875	2.288	3.515	4.290
	90							
	120							
	150							
	180							
				SUMAS	10.08	15.52	14.86	20.03

$$a = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.89 \quad d \text{ (mm)} = k \cdot T^m = 7.85 \cdot 0.74$$

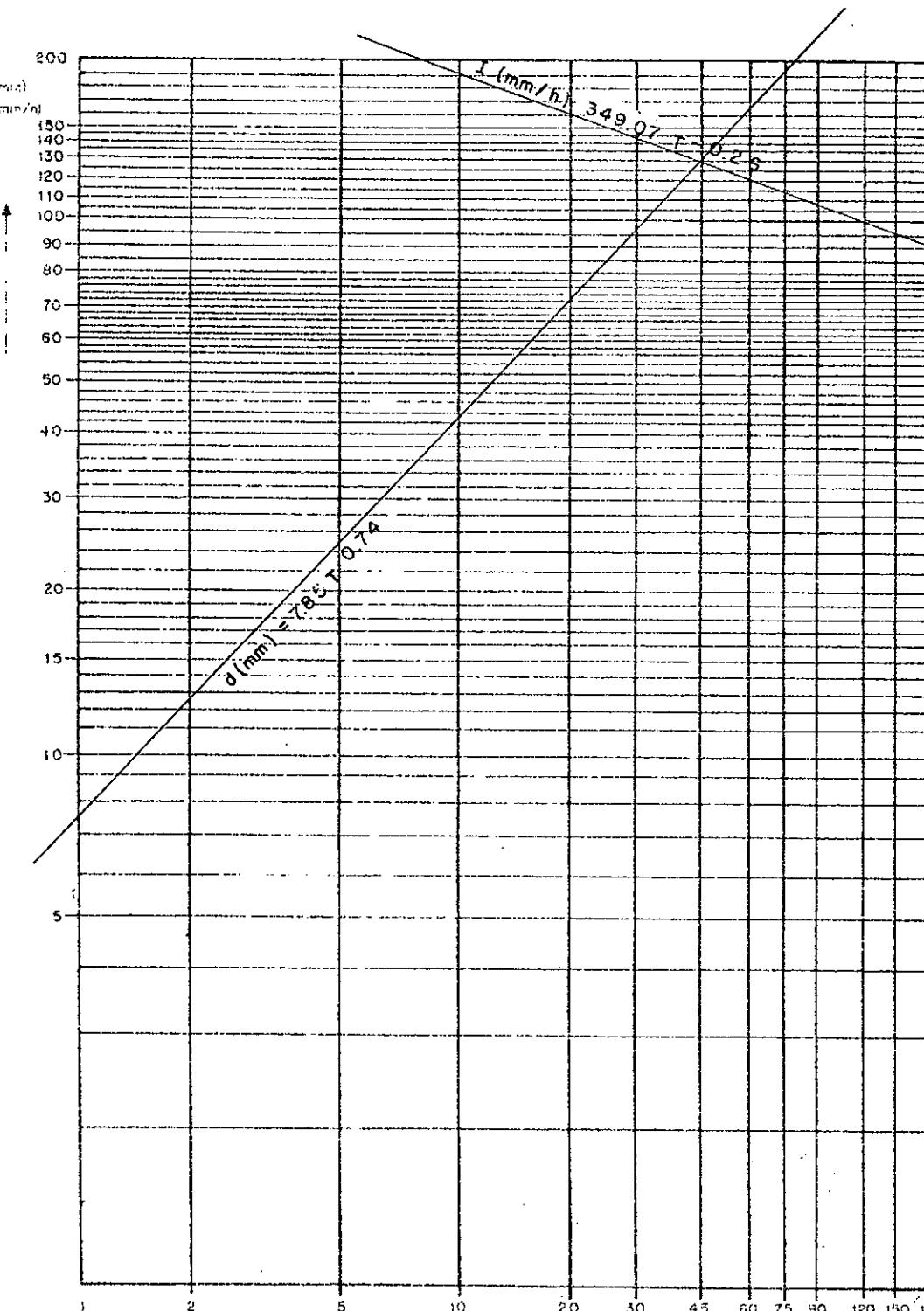
$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.74 \quad I \text{ (mm/h)} = K \cdot T^{m-1} = 349.07 \cdot 0.26$$

$$k = \text{antilog. } a = 7.85$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 349.07$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 222.89$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 86.07$$



PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 3¹

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: LT PROFUNDIDAD:
 LOTE: CULTIVO: CITRUS
 PROPIETARIO: José Ortiz ESTADO DEL SUELO:
 FECHA: 04/08/81 HUMEDAD SUELO:

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm.)	ENRASE (mm.)	d (mm.)	X = log. t	Y = log d	X ² = log ² t	X.Y = log t.log d
	0	29.2	.	0	0	0	0	0
	1	28.5		7	0	0.845	0	0
	2	28.0		12	0.301	1.079	0.090	0.325
	5	27.0		22	0.698	1.342	0.487	0.937
	10	25.7	29.2	35	1.000	1.544	1.000	1.544
	20	27.1		56	1.301	1.748	1.692	2.274
	30	25.0	29.2	77	1.477	1.886	2.181	2.786
	45	26.7	29.2	102	1.653	2.009	2.732	3.321
	60	26.9	29.2	125	1.778	2.097	3.161	3.728
	75	27.0		147	1.875	2.167	3.515	4.063
	90							
	120							
	150							
	180							
				SUMAS	10.08	14.72	14.86	18.98

$$q = \frac{\sum Y - \sum X \cdot Y}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.85$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X}$$

$$k = \text{antilog } a = 7.13$$

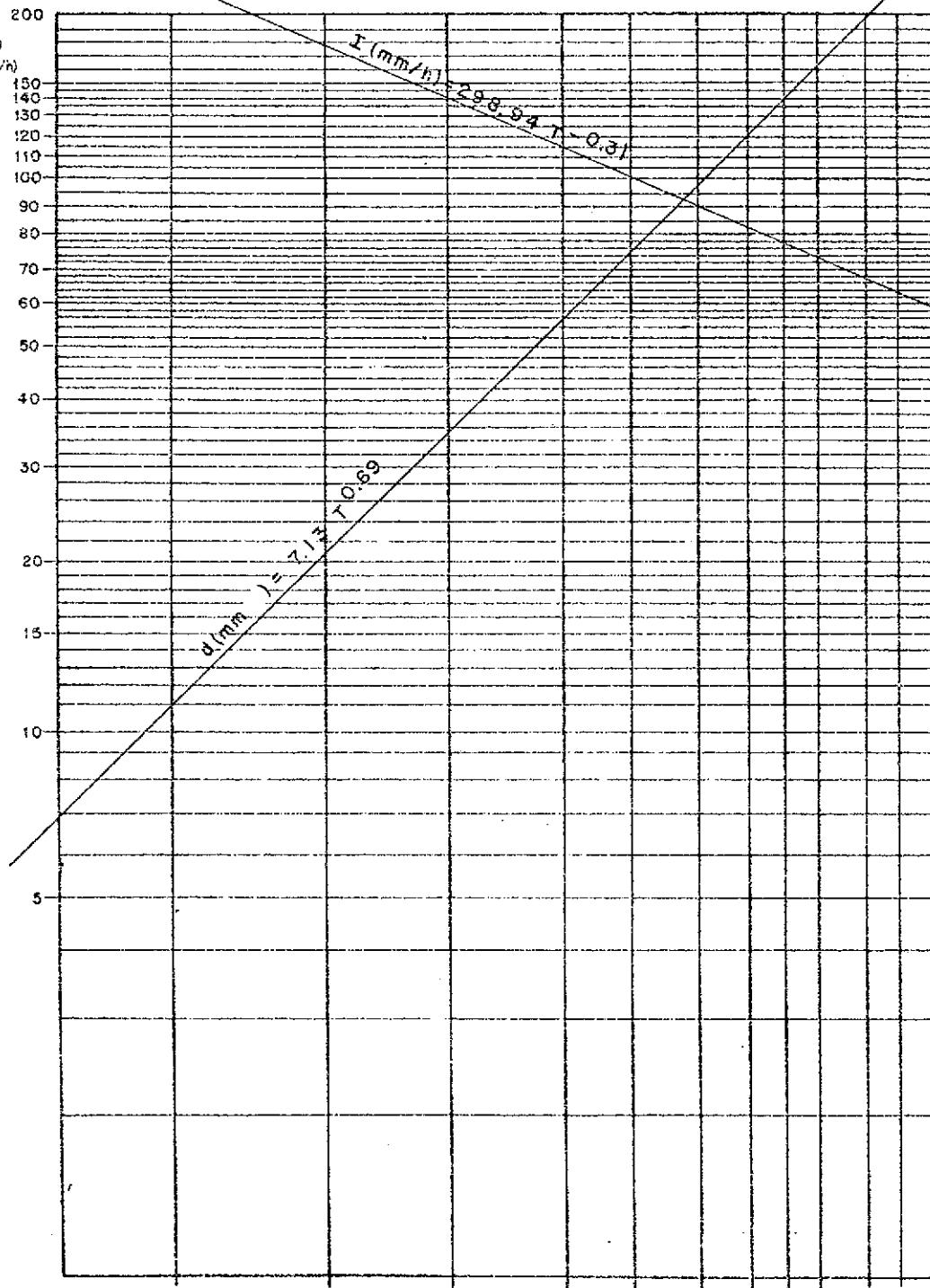
$$K = 60 \cdot k \cdot m = 298.94$$

$$d \text{ (mm)} = k \cdot T^m = 7.13 \cdot T^{0.69}$$

$$I \text{ (mm/h)} = K \cdot T^{m-1} = 298.94 \cdot T^{-0.31}$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 186.34$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 61.78$$



PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° X 3.....

SUBZONA: _____ SUELO: _____ PROFUNDIDAD: _____
 LOTE: _____ CULTIVO: _____
 PROPIETARIO: _____ ESTADO DEL SUELTO: _____
 FECHA: _____ HUMEDAD SUELTO: _____

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm)	d (mm)	X = log. t	Y = log. d	X ² = log ² t	XY = log t · log d
	0			0	0	0	0	0
	1			7.5	0	0.875	0	0
	2			12.5	0.301	1.096	0.090	0.329
	5			24.0	0.648	1.380	0.487	0.894
	10			38.5	1.000	1.585	1.000	1.585
	20			64.0	1.301	1.806	1.692	2.349
	30			88.0	1.477	1.944	2.181	2.871
	45			116.5	1.653	2.066	2.732	3.415
	60			144.5	1.778	2.159	3.161	3.838
	75			170.5	1.875	2.231	3.515	4.183
	90							
	120							
	150							
	180							
SUMAS				10.08	15.14	14.86	19.46	

$$a = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.89 \quad d \text{ (mm)} = k \cdot T^m = 7.88 \cdot T^{0.70}$$

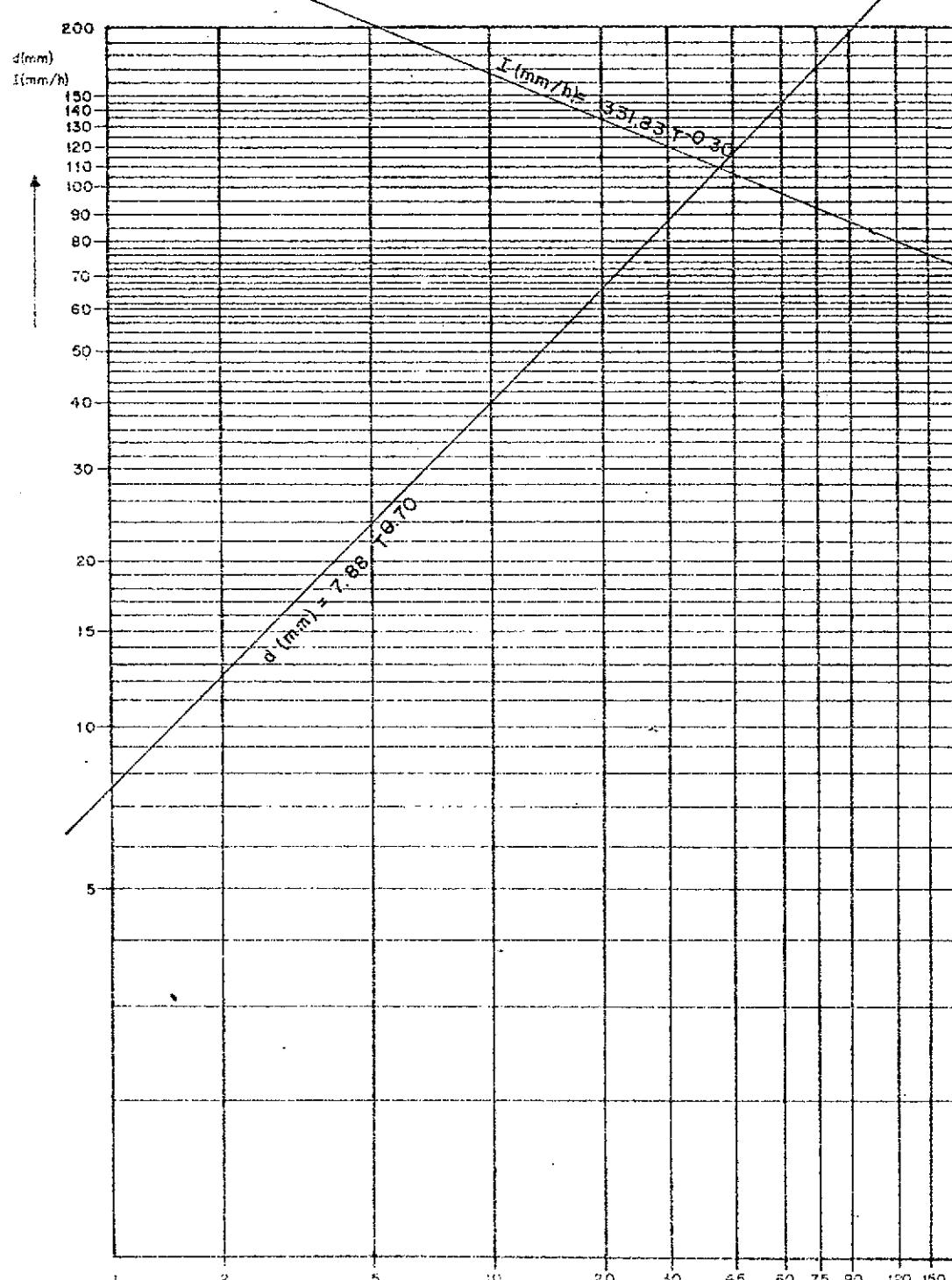
$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.70 \quad I \text{ (mm/h)} = K \cdot T^{m-1} = 331.83 \cdot T^{-0.30}$$

$$k = \text{antilog. } a = 7.88$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 331.83$$

$$T_b = \left[\frac{0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 202.72$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 67.82$$



PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

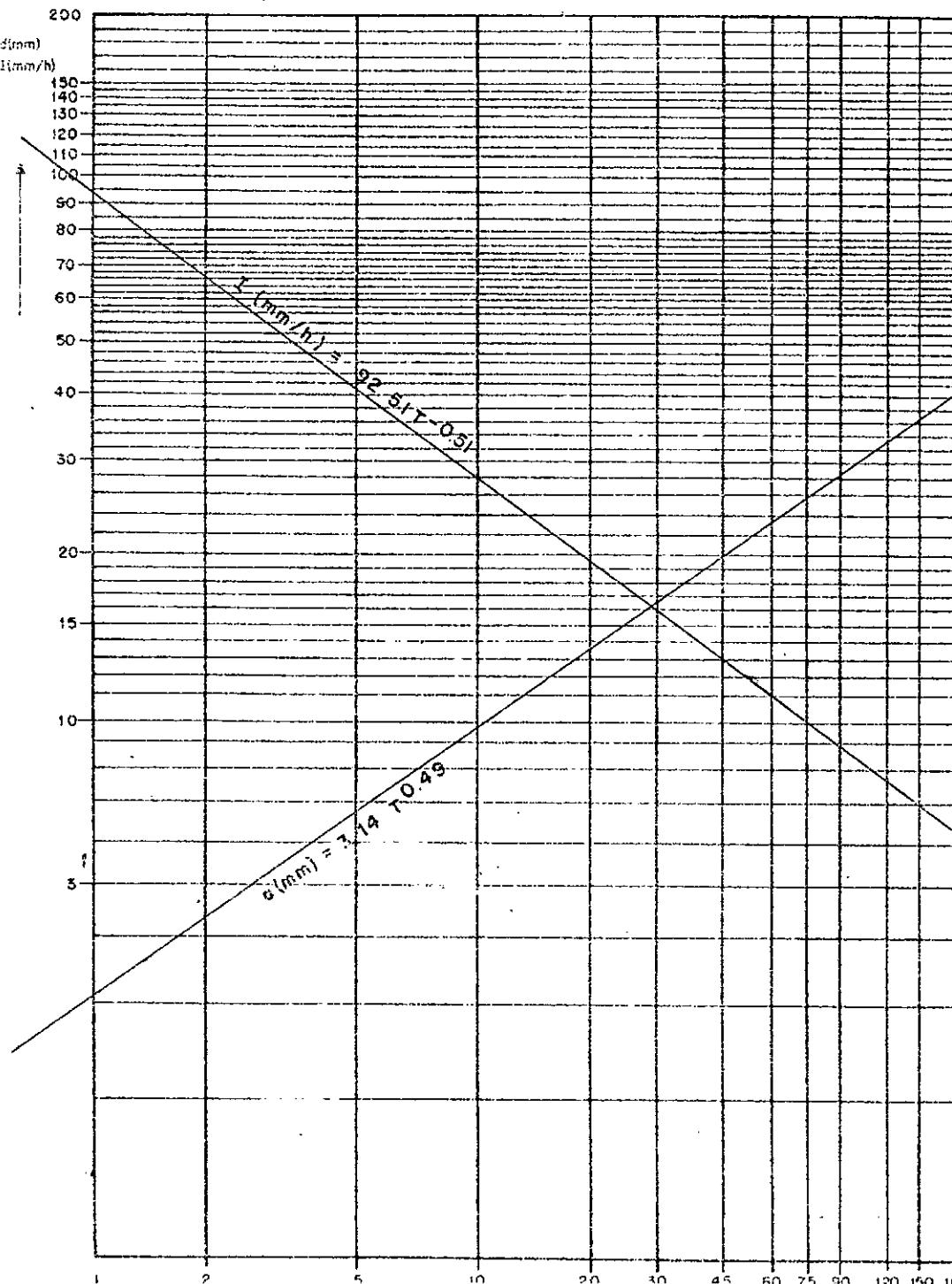
ENSAYO DE INFILTRACION N° 4

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: LI 2 PROFUNDIDAD:

LOTE: CULTIVO: TOMATE

PROPIETARIO: Jose Perez Prior ESTADO DEL SUELO:

FECHA: 04/08/81 HUMEDAD SUELO:



HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm.)	d (mm.)	X = log. t	Y = log d	$x^2 = \log^2 t$	XY = log t . log d
	0	29.4		0	0	0	0	0
	1	28.8		3	0	0.477	0	0
	2	28.0		5	0.301	0.699	0.090	0.210
	3	28.4		7	0.698	0.845	0.487	0.590
	10	28.2		9	1.000	0.954	1.000	0.954
	20	27.8		13	1.301	1.114	1.692	1.450
	30	27.5		16	1.477	1.204	2.181	1.778
	45	27.1		20	1.653	1.301	2.732	2.160
	60	26.6		25	1.778	1.398	3.161	2.486
	75	26.4		27	1.875	1.431	3.515	2.683
	90							
	120							
	150							
	180							
SUMAS				10.08	9.42	14.86	12.30	

$$a = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X^2} = 0.49 \quad d(\text{mm}) = k \cdot T^m = 3.14 \cdot T^{0.49}$$

$$m = \frac{n \sum XY - \sum X \sum Y}{n \sum X^2 - \sum X^2} = 0.49 \quad I(\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = 92.51 \cdot T^{-0.51}$$

$$k = \text{antilog. } a = 3.14$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 92.51$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 58.98$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 11.56$$

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 4

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: Li 2 PROFUNDIDAD:

LOTES: CULTIVO: TOMATE

PROPIETARIO: Jose Perez Prior ESTADO DEL SUELO:

FECHA: 04/08/81 HUMEDAD SUELO:

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm.)	d (mm.)	X = log. t	Y = log. d	X ² = log ² t	X.Y = log.t.logd
	0	29.1		0	0	0	0	0
	1	28.9		2	0	0.301	0	0
	2	28.7		4	0.301	0.602	0.090	0.181
	5	28.5		6	0.698	0.778	0.487	0.543
	10	28.3		8	1.000	0.903	1.000	0.903
	20	27.9		12	1.301	1.079	1.692	1.404
	30	27.6		15	1.477	1.176	2.181	1.737
	45	27.2		19	1.653	1.279	2.732	2.114
	50	26.8		23	1.778	1.362	3.161	2.422
	75	26.4		27	1.875	1.431	3.515	2.683
	90							
	120							
	150							
	180							
			SUMAS	10.08	8.91	14.86	11.99	

$$G = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.35 \quad d(\text{mm}) = k \cdot T^m = 2.28 \cdot T^{0.56}$$

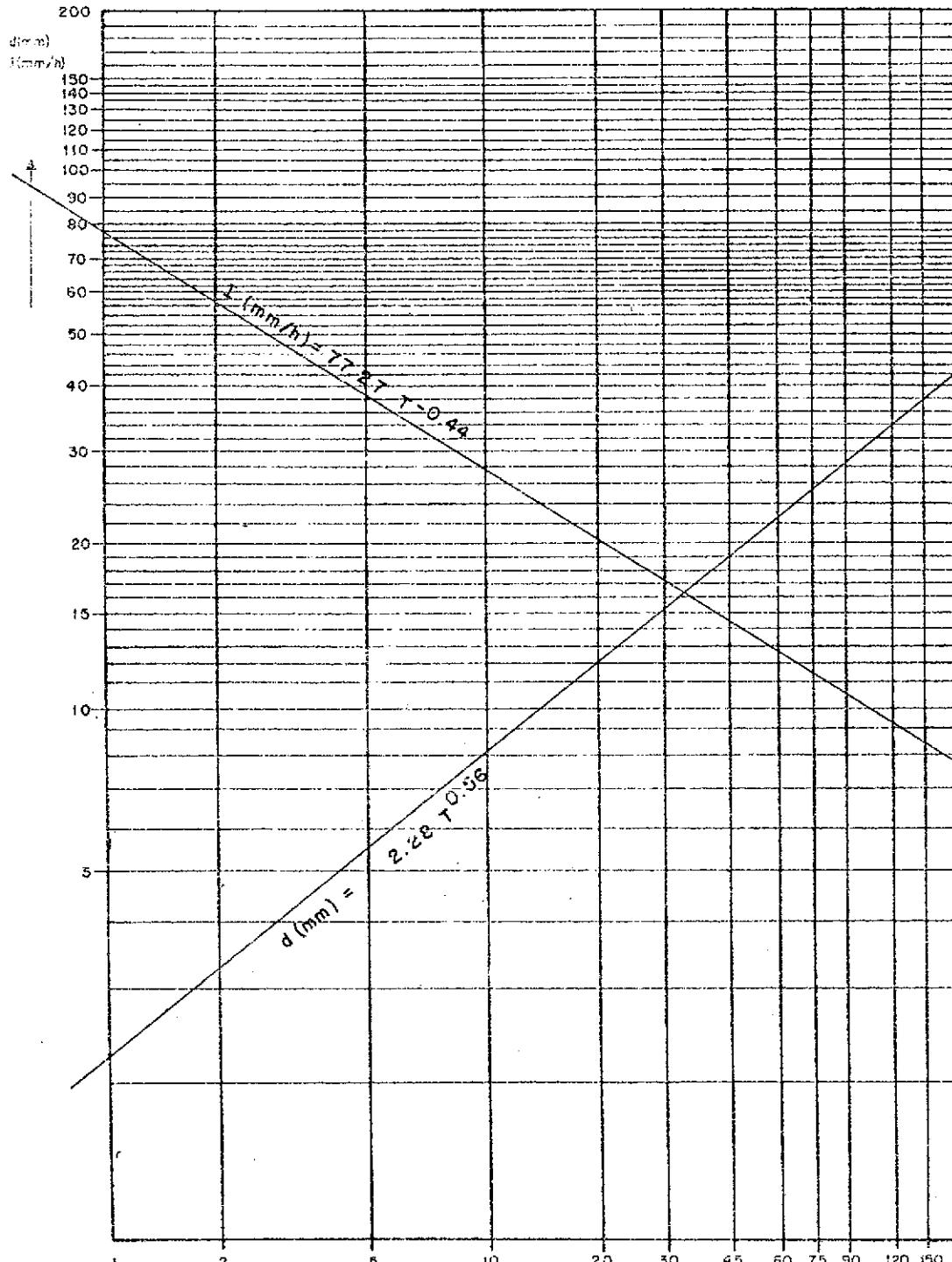
$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.56 \quad I(\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = 77.27 \cdot T^{-0.44}$$

$$k = \text{antilog. } G = 2.28$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 77.27$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 57.50$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 13.16$$



PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° X 4

SUBZONA: _____ SUELO: _____ PROFUNDIDAD: _____
 LOTE: _____ CULTIVO: _____
 PROPIETARIO: _____ ESTADO DEL SUELO: _____
 FECHA: _____ HUMEDAD SUELO: _____

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRAZENAM. (mm.)	d (mm.)	X = log t	Y = log d	X ² = log ² t	XY = log t log d
	0			0	0	0	0	0
	1			2.5	0	0.397	0	0
	2			4.5	0.301	0.653	0.090	0.196
	5			6.5	0.698	0.812	0.487	0.566
	10			8.5	1.000	0.929	1.000	0.929
	20			12.5	1.301	1.096	1.692	1.425
	30			15.5	1.477	1.190	2.181	1.757
	45			19.5	1.653	1.290	2.732	3.524
	60			24.0	1.778	1.380	3.161	2.453
	75			27.0	1.875	1.431	3.515	2.683
	90							
	120							
	150							
	180							
SUMAS				10.08	9.17	14.86	13.03	

$$a = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.15$$

$$d (\text{mm}) = k \cdot T^m =$$

$$1.42 T^{0.77}$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.77$$

$$I (\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} =$$

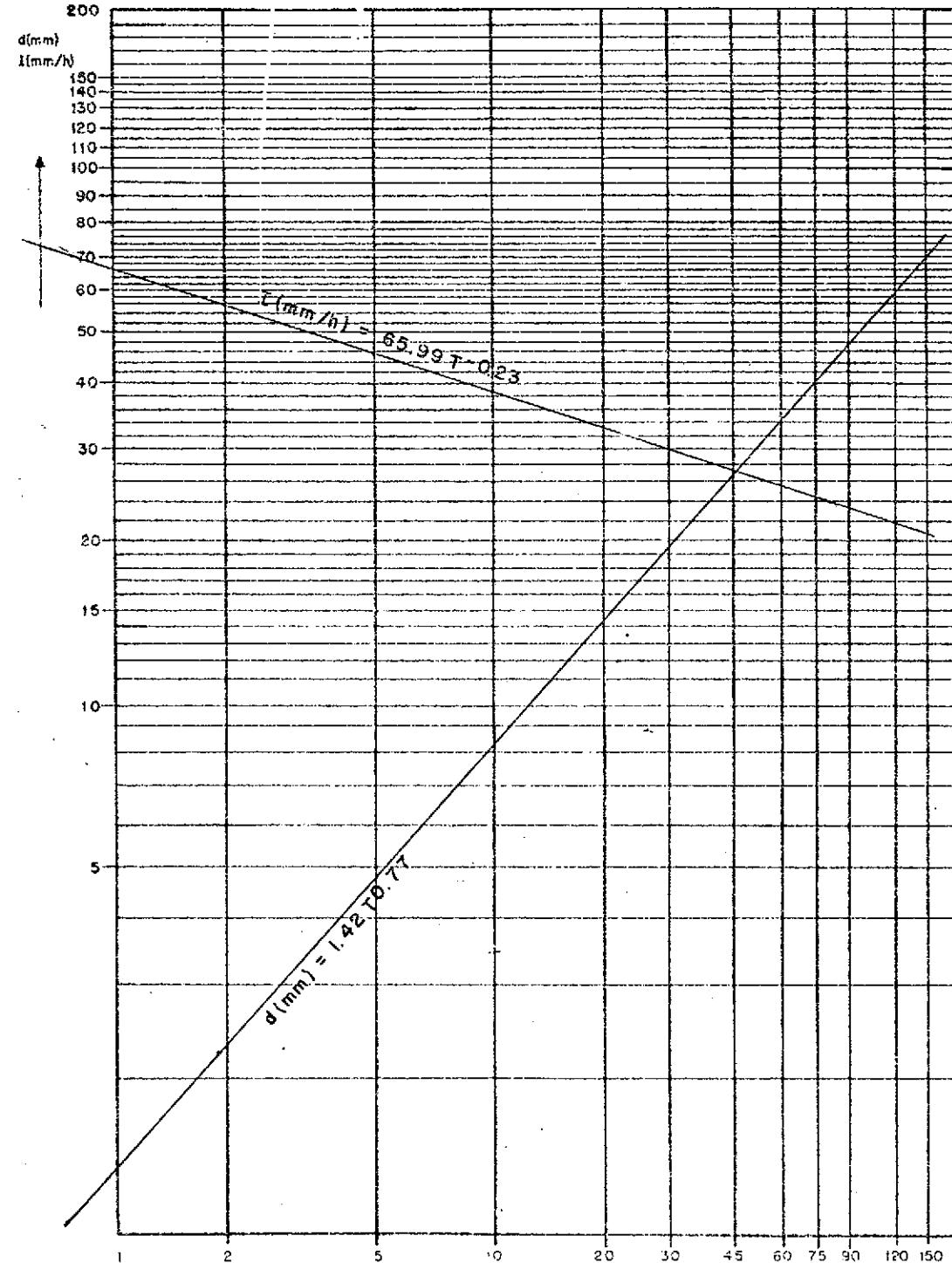
$$65.99 T^{-0.23}$$

$$k = \text{antilog } a = 1.42$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 59.30$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 65.99$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 26.11$$

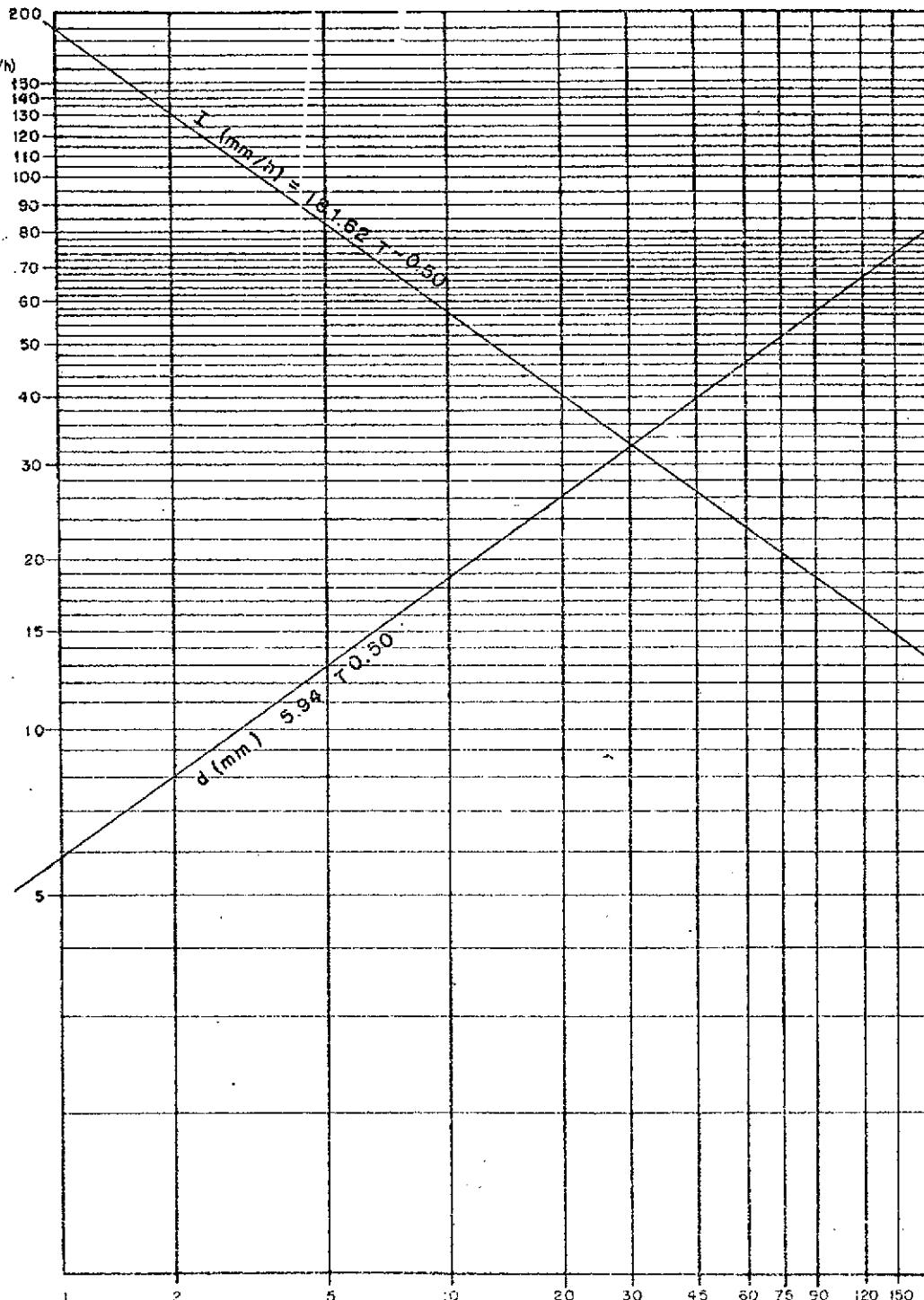


PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 5

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: Po PROFUNDIDAD:
 LOTE: CULTIVO: CITRUS
 PROPIETARIO: Miguel Gomez ESTADO DEL SUELLO:
 FECHA: 05/08/81 HUMEDAD SUELTO:



HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm.)	d (mm.)	X = log. t	Y = log. d	X^2 = log. t^2	X.Y = log. t.log.d
	0	29.1		0	0	0	0	0
	1	28.5		6	0	0.778	0	0
	2	28.3		8	0.301	0.903	0.090	0.272
	5	27.7		14	0.698	1.146	0.487	0.800
	10	27.1		20	1.000	1.301	1.000	1.301
	20	26.4		27	1.301	1.431	1.692	1.862
	30	25.7		34	1.477	1.531	2.181	2.261
	45	25.0		41	1.653	1.613	2.732	2.666
	60	24.4		47	1.778	1.672	3.161	2.973
	75	23.8		53	1.875	1.724	3.515	3.232
	90							
	120							
	150							
	180							
				SUMAS	10.08	12.10	14.86	15.37

$$a = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.77 \quad d(\text{mm}) = k \cdot T^m = 5.94 \cdot T^{0.50}$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.50 \quad I(\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = 181.62 \cdot T^{-0.50}$$

$$k = \text{antilog. } a = 5.94$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 181.62$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 95.24$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 19.40$$

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 5

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELTO: Po PROFUNDIDAD: _____
 LOTE: _____ CULTIVO: CITRUS
 PROPIETARIO: Miguel Gomez ESTADO DEL SUELO: _____
 FECHA: 05/08/81 HUMEDAD SUELTO: _____

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm.)	d (mm.)	X = log. t	Y = log d	X ² = log ² t	XY = log t.log d
	0	29.1		0	0	0	0	0
	1	28.7		4	0	0.602	0	0
	2	28.5		6	0.301	0.778	0.090	0.234
	5	28.2		9	0.698	0.954	0.487	0.666
	10	27.8		13	1.000	1.114	1.000	0.114
	20	27.2		19	1.301	1.279	1.692	1.664
	30	26.8		23	1.477	1.362	2.181	2.012
	45	26.2		29	1.653	1.462	2.732	2.417
	60	25.8		33	1.778	1.518	3.161	2.700
	75	25.4		37	1.875	1.568	3.515	2.94
	90							
	120							
	150							
	180							
SUMAS		10.08	9.64	14.86	12.75			

$$a = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = \frac{0.45}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.45$$

$$d (\text{mm}) = k \cdot T^m = 2.87 \cdot 0.54$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = \frac{0.54}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.54$$

$$I (\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = 94.31 \cdot 0.46$$

$$k = \text{antilog } a = 2.87$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{(K \cdot (m-1))} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 64.64$$

$$K = 60 \text{ k.m} = 94.31$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 14.27$$

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° X 5

SUBZONA: _____ SUELDO: _____ PROFUNDIDAD: _____
 LOTE: _____ CULTIVO: _____
 PROPIETARIO: _____ ESTADO DEL SUELO: _____
 FECHA: _____ HUMEDAD SUELTO: _____

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm.)	d (mm.)	X = log. t	Y = log. d	X ² = log ² t	XY = log t.log d
	0			0	0	0	0	0
	1			5.0	0	0.698	0	0
	2			7.0	0.301	0.845	0.090	0.254
	5			11.5	0.698	1.060	0.487	0.739
	10			16.5	1.000	1.217	1.000	1.217
	20			23.0	1.301	1.361	1.692	1.770
	30			28.5	1.477	1.454	2.181	2.147
	45			35.0	1.653	1.544	2.732	2.552
	60			40.0	1.778	1.602	3.161	2.848
	75			45.0	1.875	1.653	3.515	3.099
	90							
	120							
	150							
	180							
SUMAS				10.08	11.43	14.86	14.62	

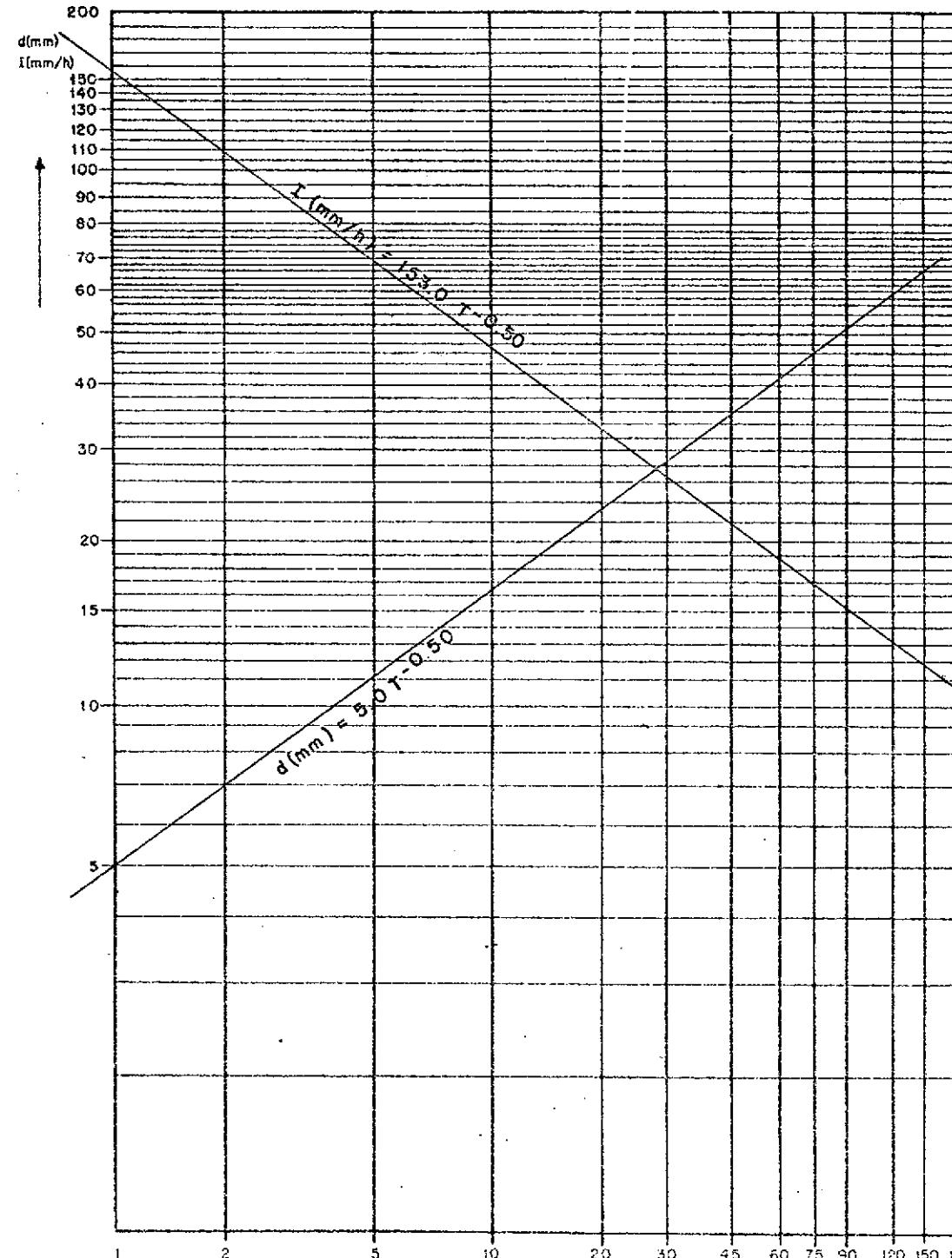
$$a = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.69 \quad d(\text{mm}) = k \cdot T^m = 5.00 \cdot T^{0.50}$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.50 \quad I(\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = 153.0 \cdot T^{-0.50}$$

$$k = \text{antilog. } a = 5.00$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 84.91$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 17.30$$



PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 6

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: LP4 PROFUNDIDAD:

LOTE: CULTIVO: SORGO NEGRO

PROPIETARIO: J. Gomez Martinez ESTADO DEL SUELO:

FECHA: 05/08/81 HUMEDAD SUELO:

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm)	d (mm.)	X = log. t	Y = log d	X ² = log ² t	X.Y = log t.log d
	0	29.1		0	0	0	0	0
	1	27.9		12	0	1.079	0	0
	2	27.2		19	0.301	1.279	0.090	0.385
	5	25.8		33	0.698	1.518	0.487	1.059
	10	24.2	29.3	49	1.000	1.690	1.000	1.690
	20	26.4		78	1.301	1.892	1.692	3.201
	30	24.3	29.4	99	1.477	1.996	2.181	2.948
	45	26.4		129	1.653	2.110	2.732	3.488
	60	24.0	28.1	153	1.778	2.185	3.161	3.885
	75	25.8		176	1.875	2.246	3.515	4.211
	90							
	120				*			
	150							
	180							
SUMAS		10.083	16.00	14.86	20.87			

$$\alpha = \frac{\sum Y - \sum X^2 - \sum X \sum Y}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.85 \quad d \text{ (mm)} = k \cdot T^m =$$

$$7.11 \cdot T^{0.82}$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.82 \quad I \text{ (mm/h)} = K \cdot T^{m-1} =$$

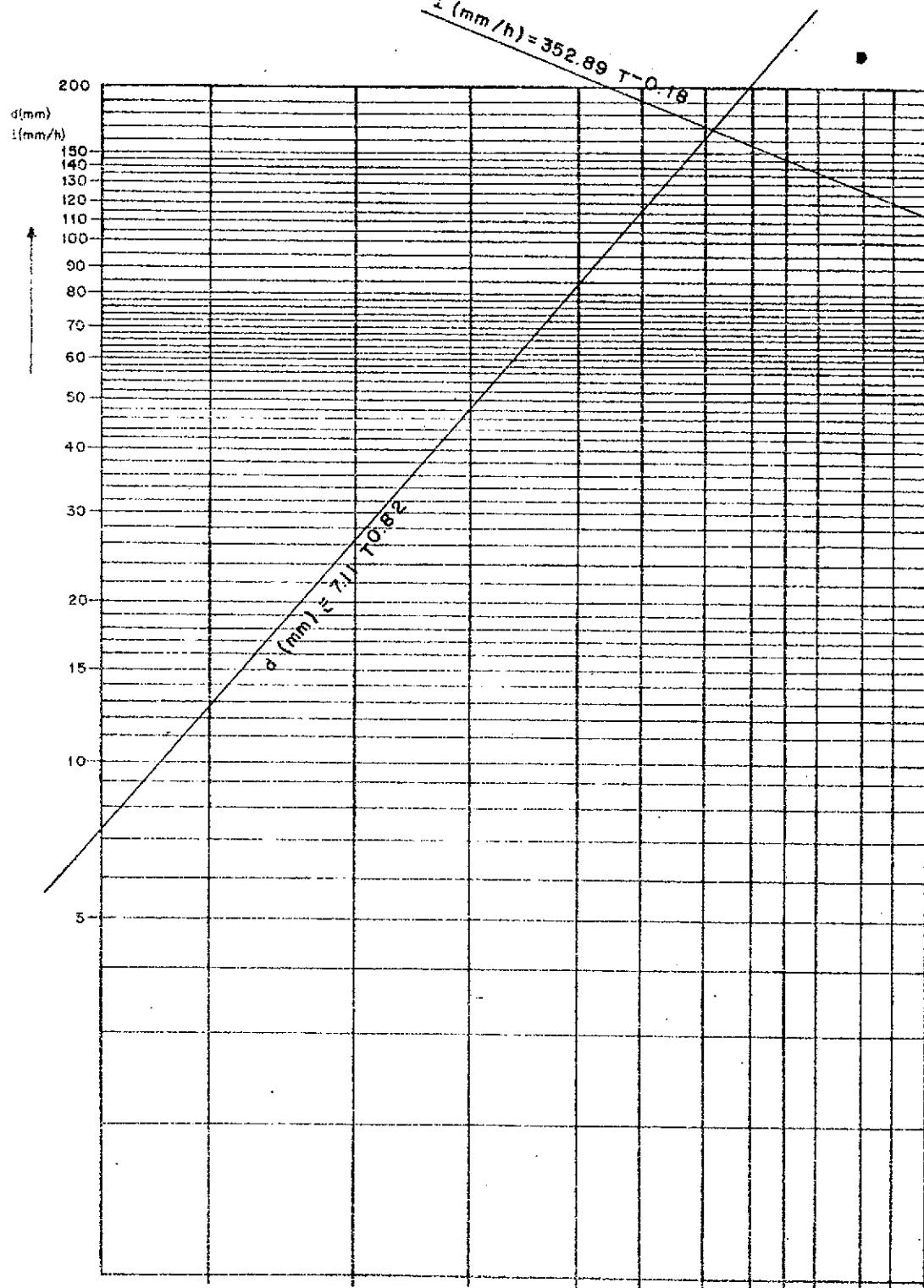
$$352.89 \cdot T - 0.18$$

$$T_b = \frac{[0.1]}{[K \cdot (m-1)]} = 237.09$$

$$k = \text{antilog. } \alpha = 7.11$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 352.89$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 136.45$$



PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 6

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: LP 4 PROFUNDIDAD:
 LOTE: CULTIVO: SORGO NEGRO
 PROPIETARIO: J. Gomez Martinez ESTADO DEL SUELLO:
 FECHA: 05 / 08 / 81 HUMEDAD SUELTO:

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm)	d (mm.)	X = log. t	Y = log. d	X^2 = log. t^2	XY = log. t.log. d
	0	29.2		0	0	0	0	0
	1	27.7		15	0.	1.176	0	0
	2	27.0		22	0.301	1.342	0.090	0.404
	5	25.9		33	0.698	1.518	0.487	1.059
	10	24.5	29.0	47	1.000	1.672	1.000	1.672
	20	26.4		73	1.301	1.863	1.692	2.423
	30	24.4	29.1	93	1.477	1.968	2.181	2.907
	45	26.2		122	1.653	2.086	2.732	3.448
	60	23.9	28.8	145	1.778	2.161	3.161	3.848
	75	26.5		168	1.875	2.225	3.515	4.172
	90					1.954		3.818
	120							
	150							
	180							
SUMAS				10.08	16.01	14.86	19.93	

$$\alpha = \frac{\sum Y \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum XY}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 1.15$$

$$d \text{ (mm)} = k \cdot T^m = 14.18 \cdot T^{0.55}$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.55$$

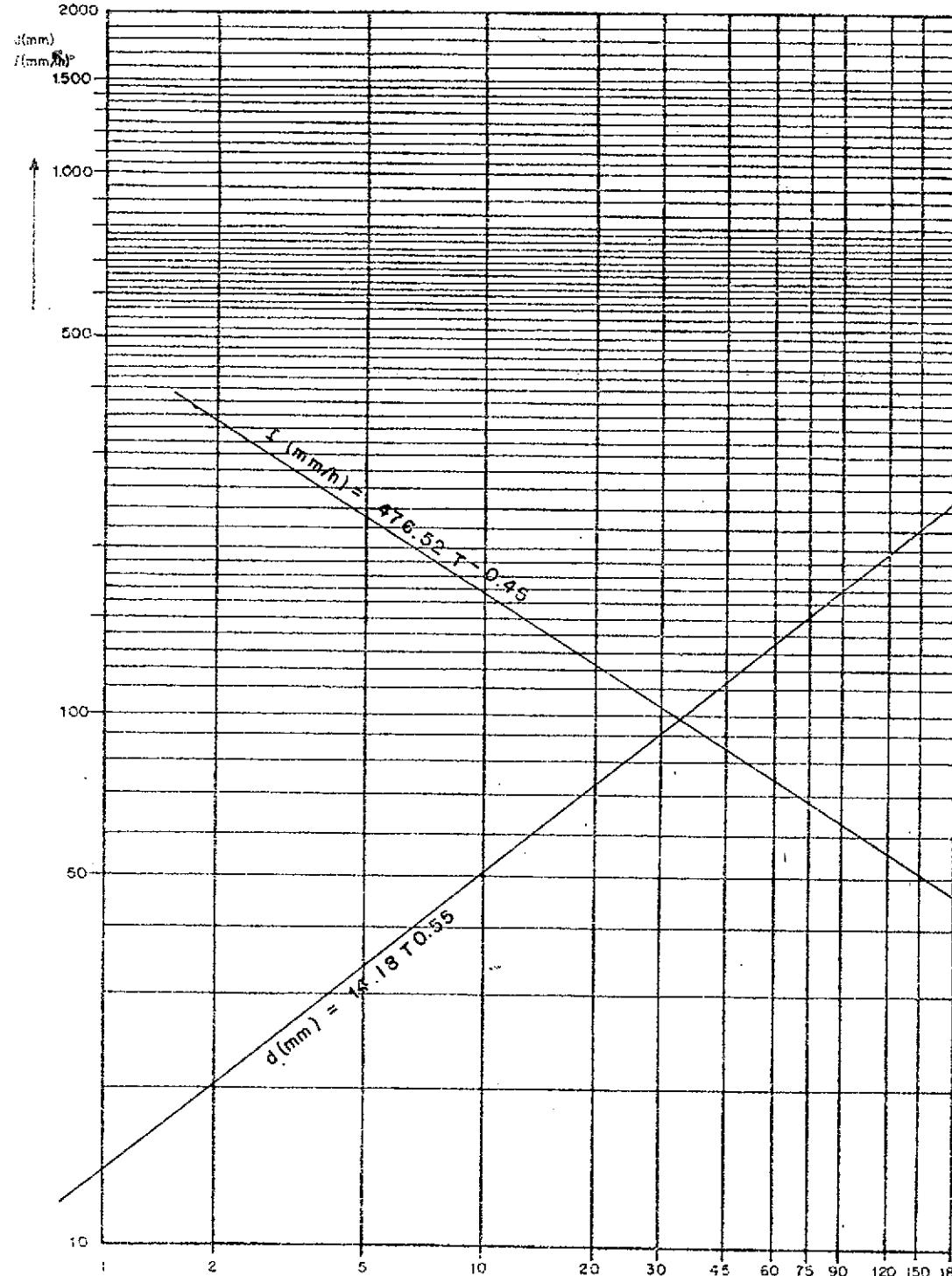
$$I \text{ (mm/h)} = K \cdot T^{m-1} = 476.52 \cdot T^{-0.45}$$

$$k = \text{antilog. } \alpha = 14.18$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{(K \cdot (m-1))} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 202.51$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 476.52$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 46.00$$



PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° X 6

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: PROFUNDIDAD:
 LOTE: CULTIVO:
 PROPIETARIO: ESTADO DEL SUELO:
 FECHA: HUMEDAD SUELO:

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm.)	ENRASE (mm.)	d (mm.)	X= log. t	Y= log. d	X ² =log ² t	XY=log.t.logd
	0			0	0	0	0	0
	1			13.5	0	1.130	0	0
	2			20.5	0.301	1.311	0.090	0.394
	5			33.0	0.698	1.518	0.487	1.059
	10			48.0	1.000	1.681	1.000	1.681
	20			75.5	1.301	1.877	1.692	2.441
	30			96.0	1.477	1.982	2.181	2.927
	45			125.5	1.653	2.098	2.732	3.467
	60			149.0	1.778	2.173	3.161	3.863
	75			172.0	1.875	2.235	3.515	4.190
	90							
	120							
	150							
	180							
SUMAS				10.08	16.00	14.86	20.02	

$$\alpha = \frac{\sum Y \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum XY}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 1.11$$

$$d \text{ (mm)} = k \cdot T^m = 13.15 T^{0.58}$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.58$$

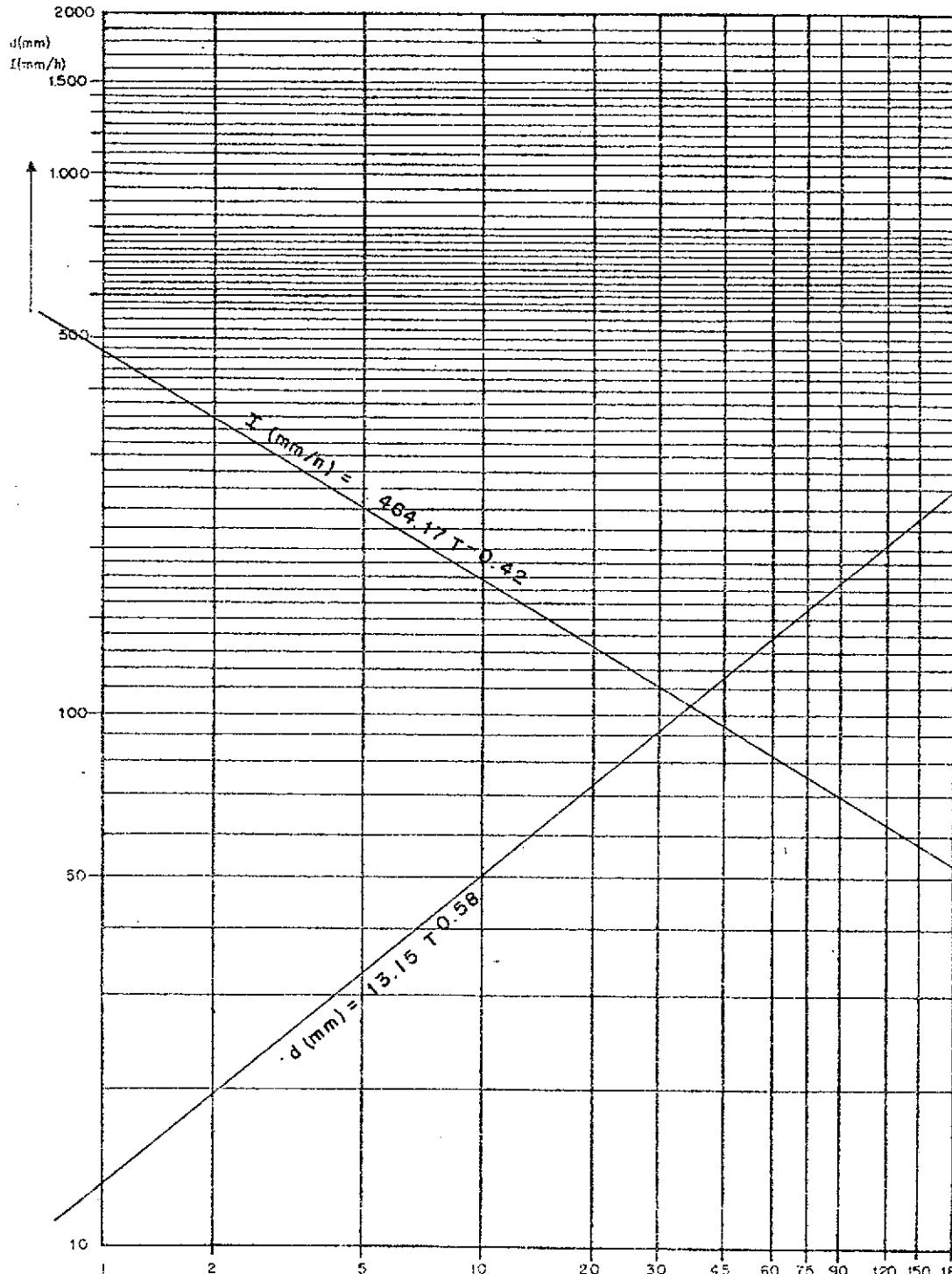
$$I \text{ (mm/h)} = K \cdot T^{m-1} = 464.17 T^{-0.42}$$

$$k = \text{antilog. } \alpha = 13.15$$

$$T_b = \left[\frac{0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 210.96$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 464.17$$

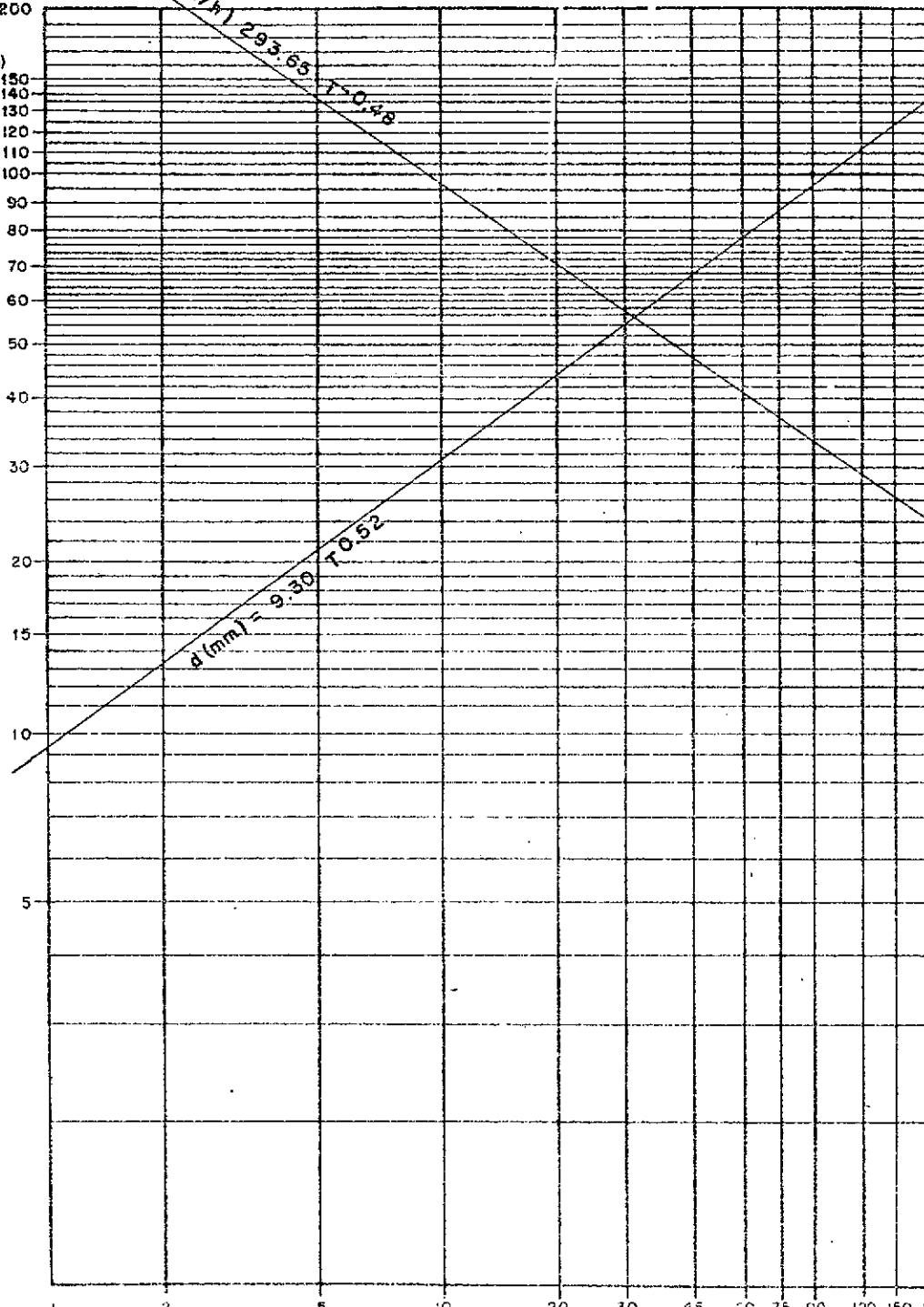
$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 51.22$$



PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 7

SUBZONA COLONIA SANTA ROSA SUELO: Ro PROFUNDIDAD:
 LOTE: CULTIVO: CITRUS
 PROPIETARIO: Suc. M. Gomez ESTADO DEL SUELLO:
 FECHA: 05/08/81 HUMEDAD SUELTO:



HORA	TIEMPO (minutes)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm.)	d (mm.)	$X = \log t$	$Y = \log d$	$X^2 = \log^2 t$	$XY = \log t \cdot \log d$
	0	29.1		0	0	0	0	0
	1	28.2		9	0	0.954	0	0
	2	27.6		15	0.301	1.176	0.090	0.354
	5	26.9		22	0.698	1.342	0.487	0.937
	10	26.2		29	1.000	1.482	1.000	1.462
	20	25.0	29.1	41	1.301	1.613	1.692	2.098
	30	27.3		53	1.477	1.724	2.181	2.546
	45	26.3		69	1.653	1.838	2.732	3.038
	60	24.8	29.0	84	1.778	1.924	3.161	3.421
	75	27.7		97	1.876	1.987	3.515	3.726
	90							
	120							
	150							
	180							
SUMAS				10.08	14.02	14.86	17.58	

$$\alpha = \frac{\sum Y \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum XY}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.96 \quad d \text{ (mm)} = k \cdot T^m = 9.30 \cdot t^{0.52}$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.52 \quad I \text{ (mm/h)} = K \cdot T^{m-1} = 293.65 \cdot t^{-0.48}$$

$$k = \text{antilog } \alpha = 9.30$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 293.65$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 135.70$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 28.62$$

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 7

SUBZONA: Colonia Santa Rosa SUELO: Ro PROFUNDIDAD _____
 LOTE: CULTIVO CITRUS
 PROPIETARIO: Suc. M. Gomez ESTADO DEL SUELLO _____
 FECHA: 05/08/81 HUMEDAD SUELTO: _____

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm)	d (mm.)	X = log t	Y = log d	X ² = log ² t	XY = log t log d
0	29.1			0	0	0	0	0
1	28.1			10	0	1.000	0	0
2	27.7			14	0.301	1.146	0.090	0.345
5	27.0			21	0.698	1.322	0.487	0.923
10	26.4			27	1.000	1.431	1.000	1.431
20	25.4	29.0	37	1.301	1.568	1.692	2.040	
30	28.0		47	1.477	1.672	2.181	2.470	
45	26.7		60	1.653	1.778	2.732	2.939	
60	25.4	28.9	73	1.778	1.863	3.161	3.312	
75	27.8		84	1.875	1.924	3.515	3.608	
90								
120								
150								
180								
SUMAS				10.08	13.70	14.86	17.07	

$$\alpha = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.98 \quad d (\text{mm}) = k \cdot T^m = 9.56 T^{0.48}$$

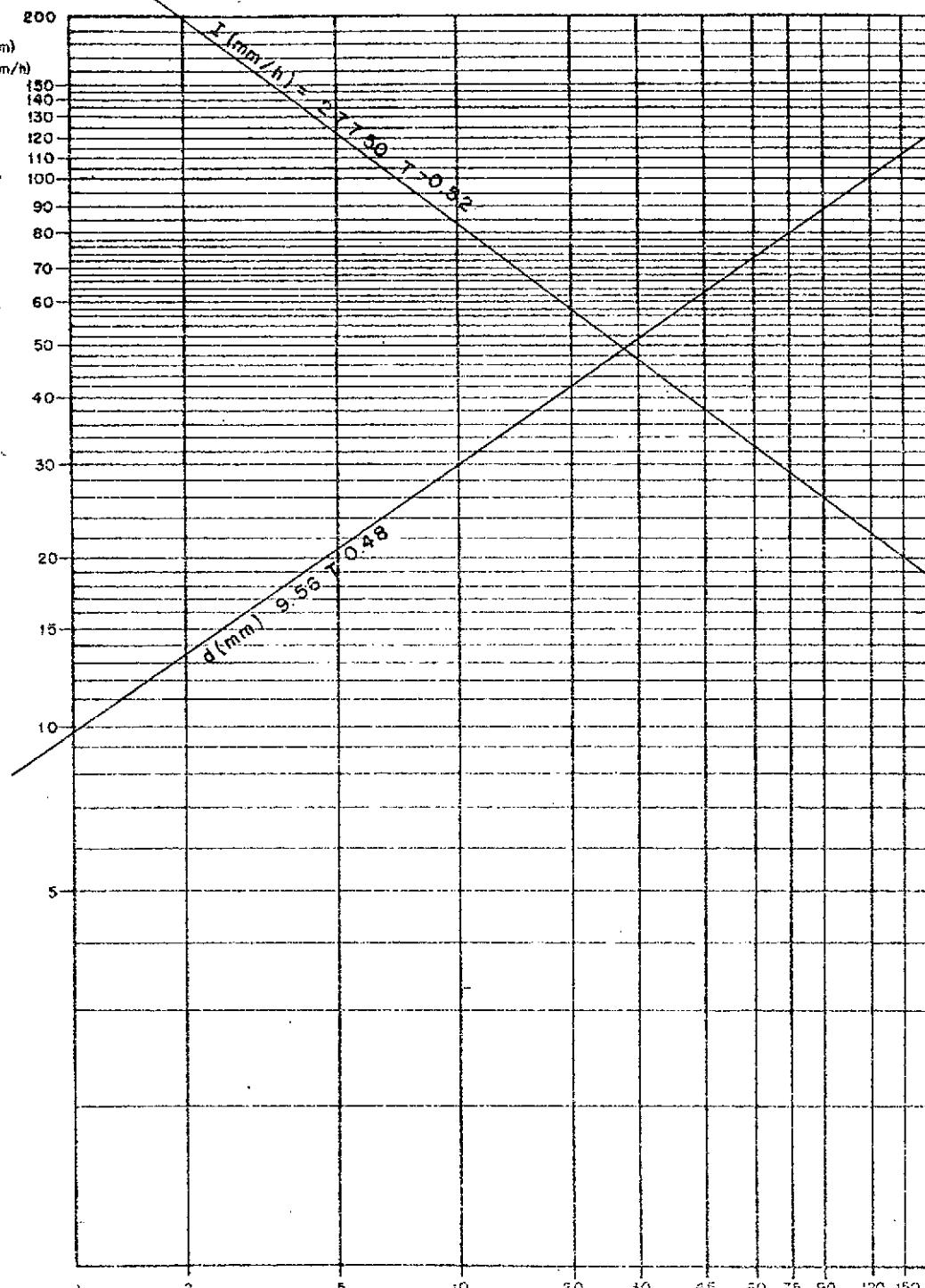
$$m = \frac{n \sum XY - \sum X \sum Y}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.48 \quad I (\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = 277.50 T^{-0.52}$$

$$k = \text{antilog } \alpha = 9.56$$

$$K = 60 \text{ k.m} = 277.50$$

$$T_b = \left[\frac{0.1}{(K \cdot (m-1))} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 120.57$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 23.34$$



PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° X 7

SUBZONA: _____ SUELO: _____ PROFUNDIDAD: _____

LOTÉ: _____ CULTIVO: _____

PROPIETARIO: _____ ESTADO DEL SUELO: _____

FECHA: _____ HUMEDAD SUELO: _____

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm.)	d (mm.)	X = log t	Y = log d	$X^2 = \log^2 t$	$X.Y = \log t \cdot \log d$
	0			0	0	0	0	0
	1			9.5	0	0.977	0	0
	2			14.5	0.301	1.161	0.090	0.349
	5			21.5	0.698	1.332	0.487	0.929
	10			28.0	1.000	1.447	1.000	1.447
	20			39.0	1.301	1.591	1.692	2.069
	30			50.0	1.477	1.698	2.181	2.507
	45			64.5	1.653	1.809	2.732	2.990
	60			78.5	1.778	1.894	3.161	3.367
	75			90.5	1.875	1.956	3.515	3.667
	90							
	120							
	150							
	180							
		SUMAS		100.8	13.46	14.86	17.35	

$$a = \frac{\sum Y - \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.97 \quad d(\text{mm}) = k \cdot T^m = 9.47 \cdot 0.50$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.50 \quad I(\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = 285.95 \cdot 0.50$$

$$k = \text{antilog } a = 9.47$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 285.95$$

$$T_b = \left[\frac{0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 127.69$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 25.70$$

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 8

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: V A PROFUNDIDAD:
 LOTE: _____ CULTIVO: PASTOS NATURALES
 PROPIETARIO: Atilio Abdala ESTADO DEL SUELO:
 FECHA: 05/08/81 HUMEDAD SUELO:

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm.)	ENRASE (mm.)	d (mm.)	X = log. t	Y = log. d	X ² = log ² t	X.Y = log. t.log.d
	0	29.0		0	0	0	0	0
	1	28.1		9	0	0.954	0	0
	2	27.3		17	0.301	1.230	0.090	0.370
	5	25.9		31	0.698	1.491	0.487	1.041
	10	24.5	29.2	45	1.000	1.653	1.000	1.653
	20	27.3		64	1.301	1.806	1.692	2.350
	30	26.0		77	1.477	1.886	2.181	2.786
	45	24.6	29.0	91	1.653	1.959	2.732	3.238
	60	28.0		101	1.778	2.004	3.161	3.563
	75	27.3		108	1.875	2.033	3.515	3.812
	90							
	120							
	150							
	180							
SUMAS		10.08	15.02	14.86	18.81			

$$a = \frac{\sum Y \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum XY}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 1.04$$

$$d (\text{mm}) = k \cdot T^m = \\ 11.10 \cdot T^{0.55}$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.55$$

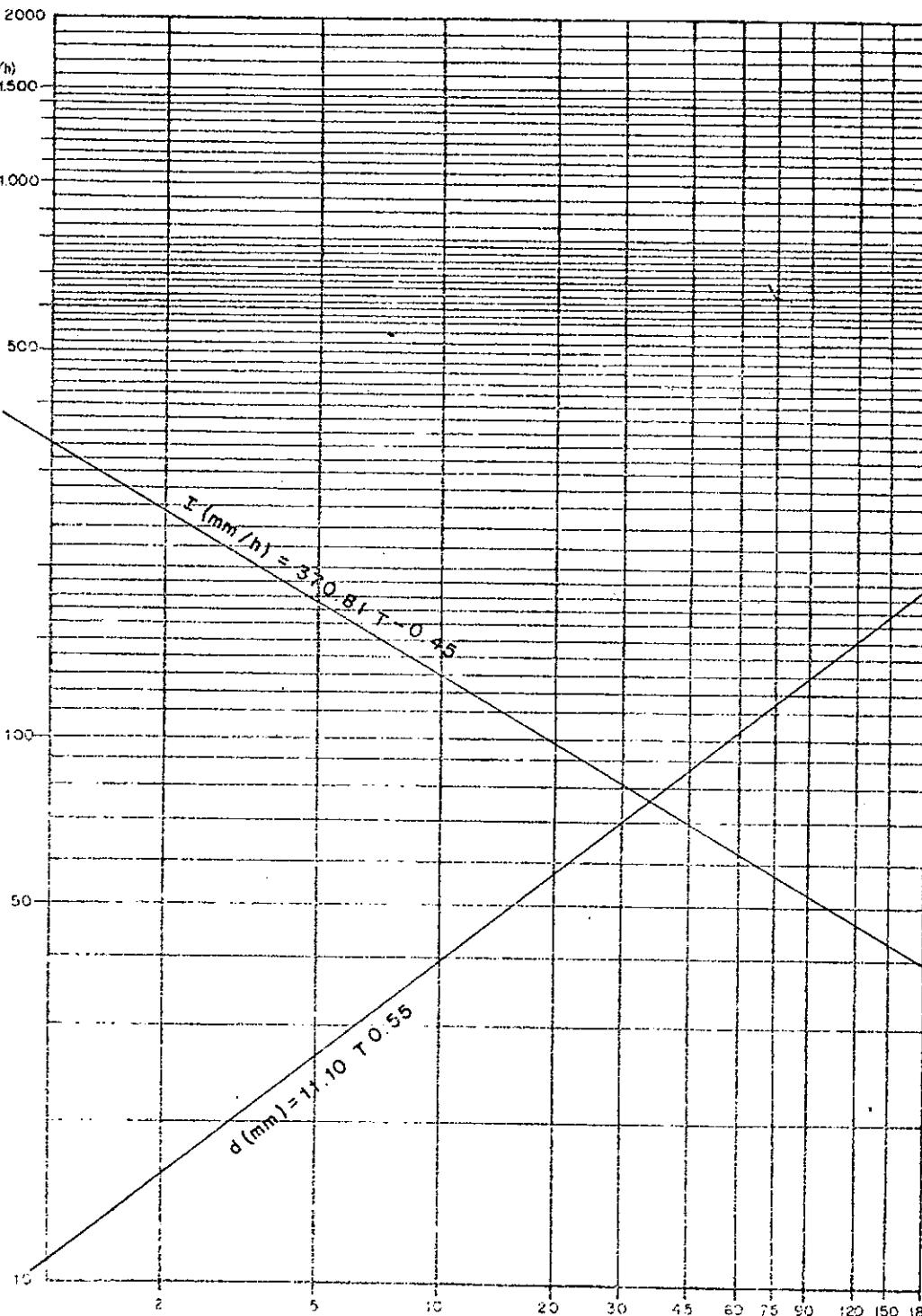
$$I (\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = \\ 370.81 \cdot T^{-0.45}$$

$$k = \text{antilog. } a = 11.10$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 169.09$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 370.81$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 38.14$$



PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 8

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: VA PROFUNDIDAD:
LOTES: CULTIVO: PASTOS NATURALES
PROPIETARIO: Atilio Abdala ESTADO DEL SUELLO:
FECHA: 05/08/81 NUMERAD SUELTO:

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm.)	d (min.)	X = log. t	Y = log. d	$X^2 = \log^2 t$	$XY = \log t \cdot \log d$
	0	29.0		0	0	0	0	0
	1	28.1		9	0	0.954	0	0
	2	27.6		14	0.301	1.146	0.090	0.345
	5	26.7		23	0.698	1.362	0.487	0.951
	10	25.8	29.1	32	1.000	1.505	1.000	1.505
	20	28.1		42	1.301	1.623	1.692	2.111
	30	27.3		50	1.477	1.699	2.181	2.509
	45	26.5		58	1.653	1.763	2.732	2.914
	60	26.0	28.4	63	1.778	1.800	3.161	3.200
	75	28.0		67	1.875	1.826	3.515	3.424
	90							
	120							
	150							
	180							
	SUMAS			10.08	13.68	14.86	16.96	

$$c = \frac{\sum Y \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum XY}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 1.00$$

$$d (\text{mm}) = k \cdot T^m = 10.14 \cdot T^{0.45}$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.45$$

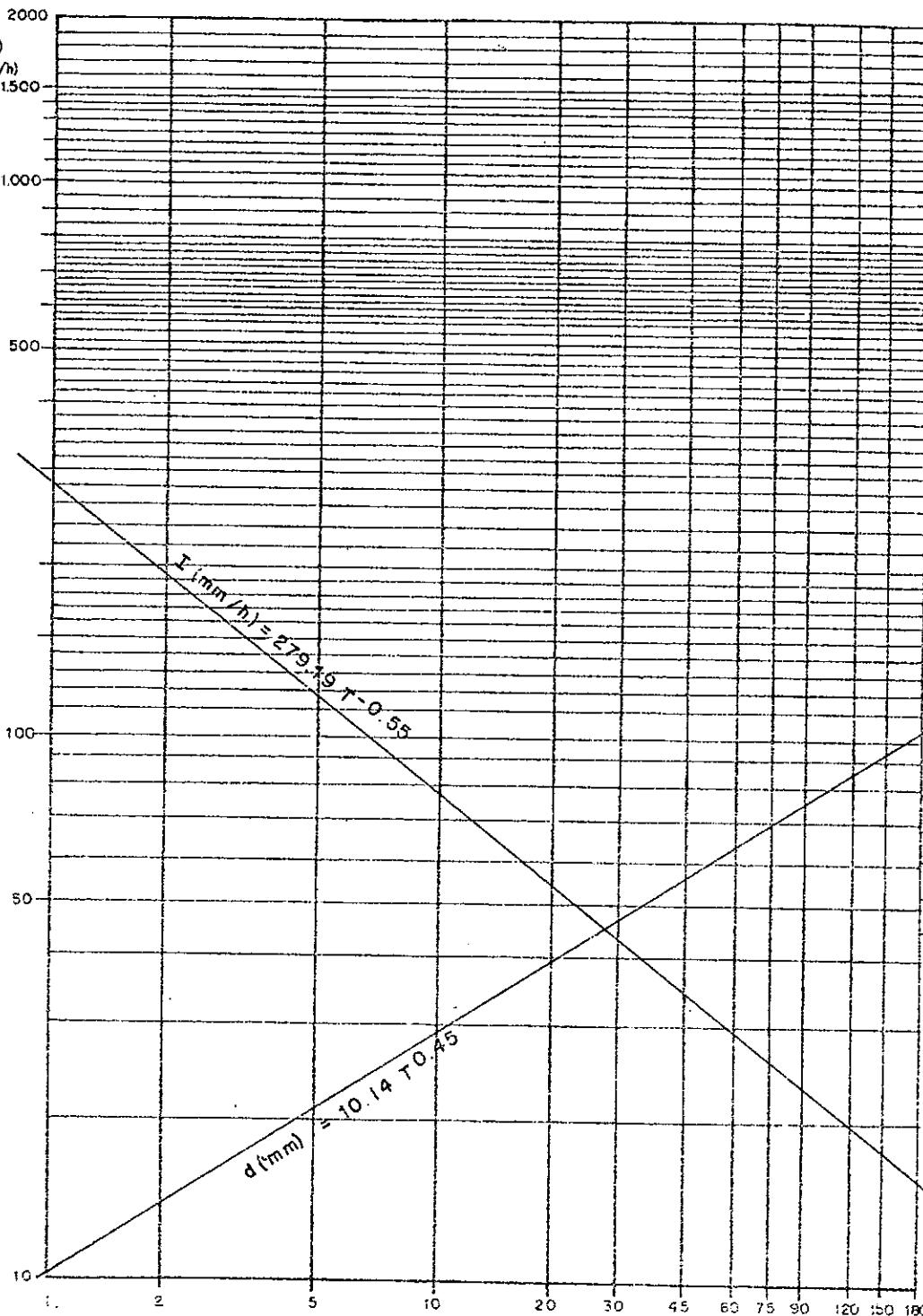
$$I (\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = 279.19 - 0.55$$

$$k = \text{antilog. } c = 10.14$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (n-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 115.58$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 279.19$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 21.36$$



PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° X 8

SUBZONA: _____ SUELO: _____ PROFUNDIDAD: _____
 LOTE: _____ CULTIVO: _____
 PROPIETARIO: _____ ESTADO DEL SUELO: _____
 FECHA: _____ HUMEDAD SUELO: _____

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm.)	ENRASE (min.)	d (mm.)	X = log. t	Y = log d	X ² = log ² t	X.Y = log t.log d
	0			0	0	0	0	0
	1			9	0	0.954	0	0
	2			15.5	0.301	1.190	0.090	0.358
	5			27.0	0.698	1.431	0.487	0.998
	10			38.5	1.000	1.585	1.000	1.585
	20			53.0	1.301	1.724	1.692	2.242
	30			63.5	1.477	1.802	2.181	2.661
	45			74.5	1.653	1.872	2.732	3.094
	60			82.0	1.778	1.913	3.161	3.401
	75			87.5	1.875	1.942	3.515	3.641
	90							
	120							
	150							
	180							
		SUMAS		10.08	14.41	14.86	17.98	

$$a = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 1.02$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.51$$

$$k = \text{antilog } a = 10.56$$

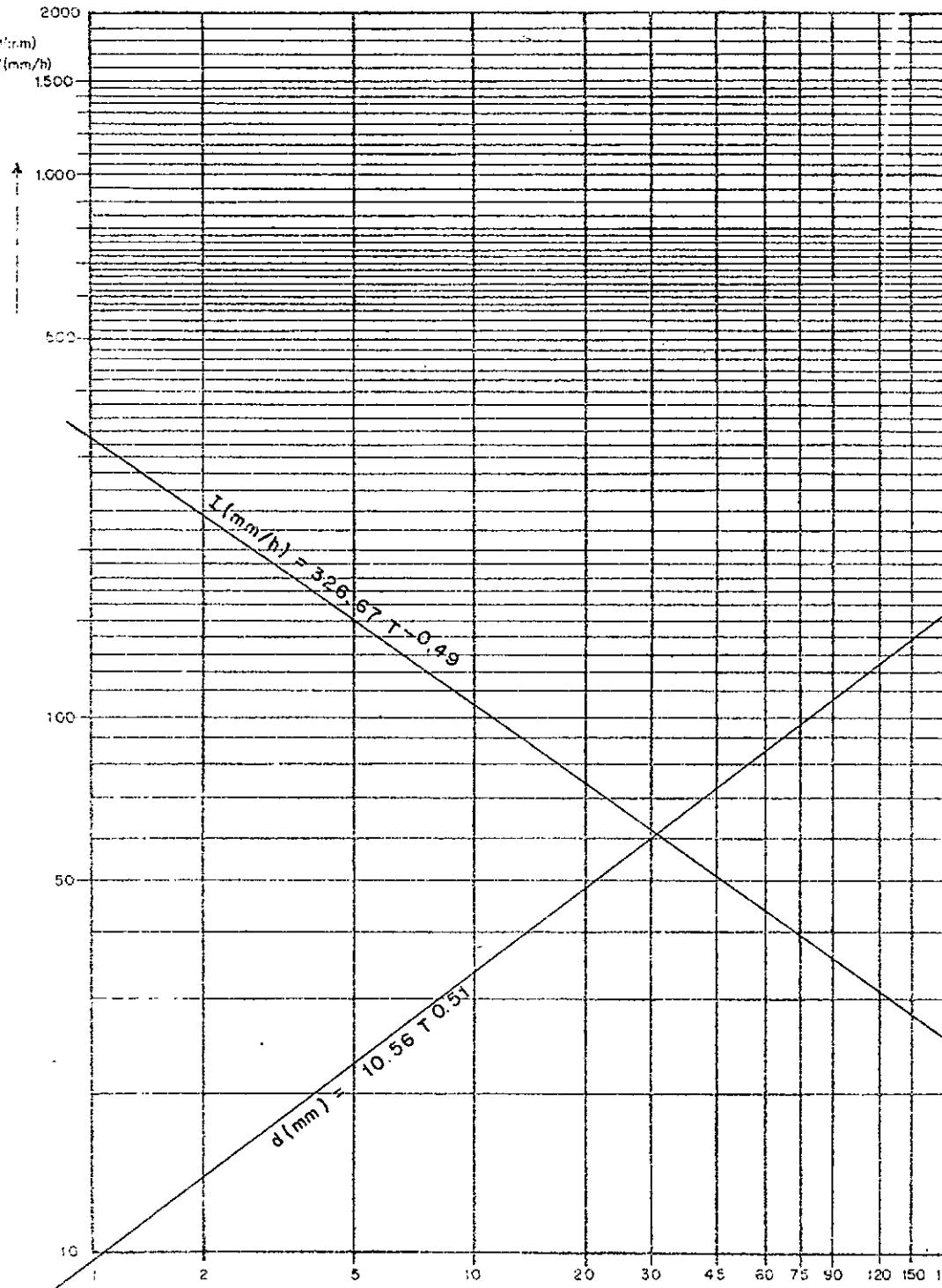
$$K = 60 \cdot k \cdot m = 326.67$$

$$d (\text{mm}) = k \cdot T^m = 10.56 T^{0.51}$$

$$I (\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = 326.67 T^{-0.49}$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 142.97$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 29.51$$



PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAZO DE INFILTRACION N° 9

SUBZONA COLONIA SANTA ROSA SUELO: SR6 PROFUNDIDAD _____
 LOTE: _____ CULTIVO PASTOS NATURALES _____
 PROPIETARIO J. Ortega Morales ESTADO DEL SUELLO: _____
 FECHA: 07/08/81 HUMEDAD SUELTO: _____

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm.)	ENRASE (mm.)	d (mm)	X = log t	Y = log d	$X^2 = \log^2 t$	$X.Y = \log t \log d$
	0	29.0		0	0	0	0	0
	1	28.6		4	0	0.602	0	0
	2	28.5		5	0.301	0.699	0.090	0.210
	5	28.2		8	0.698	0.903	0.487	0.630
	10	27.9		11	1.000	1.041	1.000	1.041
	20	27.5		15	1.301	1.176	1.692	1.530
	30	27.2		18	1.477	1.255	2.181	1.854
	45	26.9		21	1.653	1.322	2.732	2.185
	60	26.5		25	1.778	1.398	3.161	2.486
	75	26.2		28	1.875	1.447	3.515	2.713
	90							
	120							
	150							
	180							
SUMAS								
10.083 9.843 14.86 12.649								

$$a = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.58$$

$$d (\text{mm}) = k \cdot T^m = \\ 3.84 \cdot T^{0.45}$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.45$$

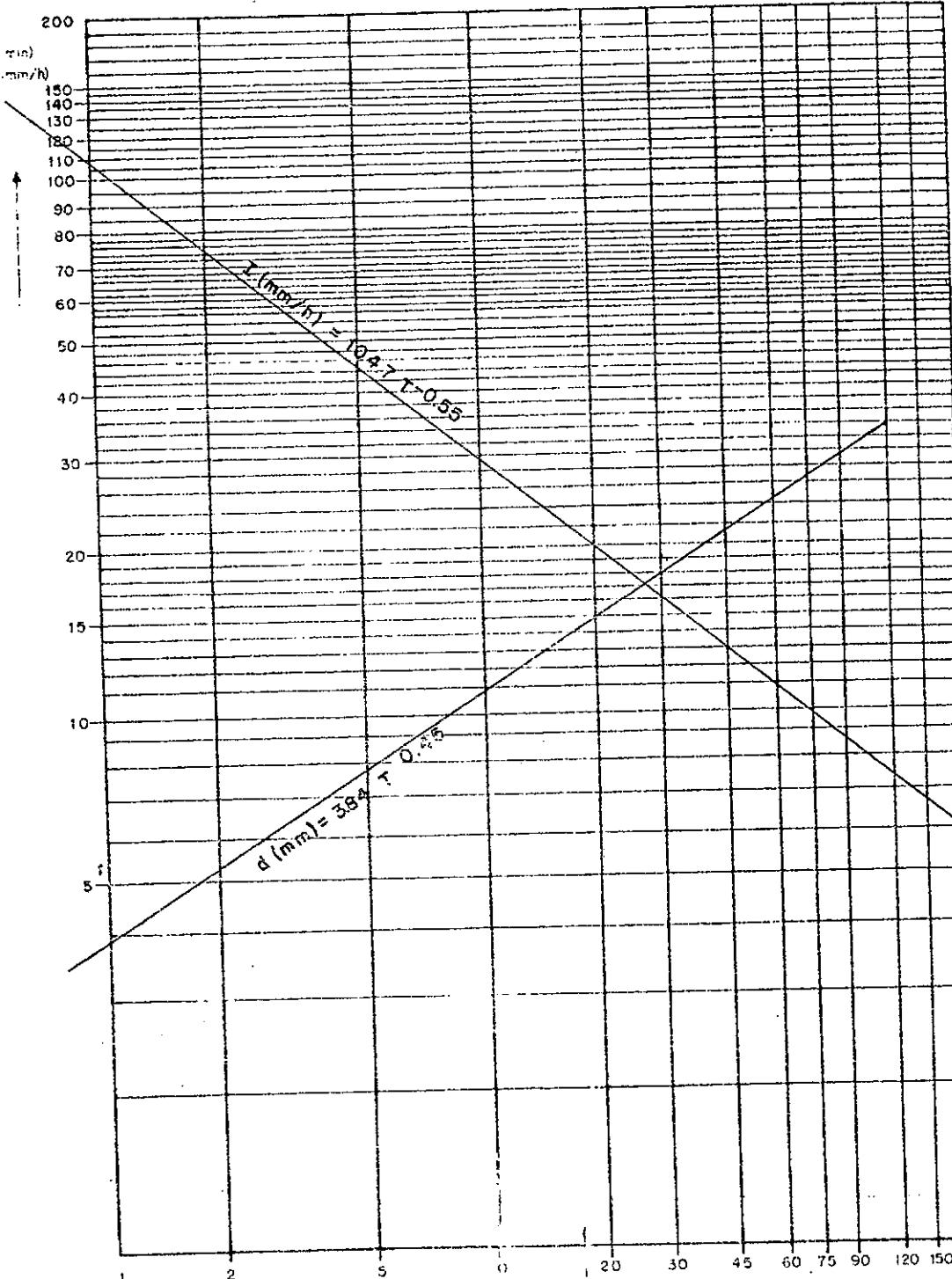
$$I (\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = \\ 104.74 \cdot T^{-0.55}$$

$$k = \text{antilog } a = 3.84$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 60.70$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 104.74$$

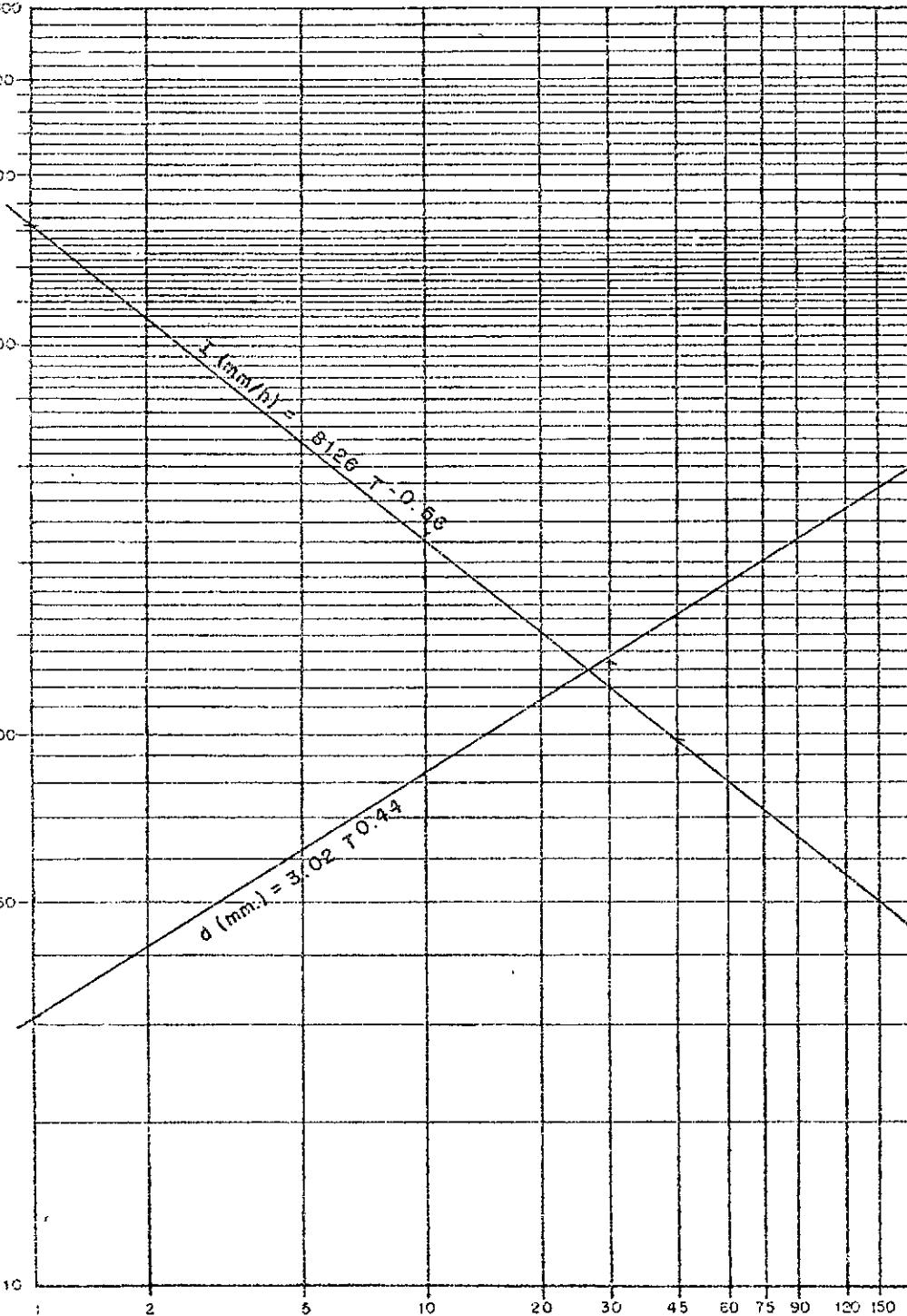
$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 11.10$$



PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 9

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: SR6 PROFUNDIDAD:
 LOTE: CULTIVO: P. NATURALES
 PROPIETARIO: J.Ortega Mordes ESTADO DEL SUELO:
 FECHA: 07/08/81 HUMEDAD SUELO:



$$c = \frac{\sum Y - \bar{X} \bar{Y}}{n \sum X^2 - \bar{X} \sum X} = 0.48$$

$$m = \frac{n \sum XY - \bar{X} \bar{Y}}{n \sum X^2 - \bar{X} \sum X} = 0.44$$

$$k = \text{antilog } c = 3.02$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 81.26$$

$$\delta (\text{mm}) = k \cdot T^m = 3.02 \text{ T}^{-0.44}$$

$$I (\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = 81.26 \text{ T}^{-0.56}$$

$$T_b = \left(\frac{0.1}{K \cdot (m-1)} \right)^{\frac{1}{m-2}} = 51.12$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 9.25$$

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° X 9

SUBZONA: _____ SUELO: _____ PROFUNDIDAD: _____
 LOTE: _____ CULTIVO: _____
 PROPIETARIO: _____ ESTADO DEL SUELTO: _____
 FECHA: _____ HUMEDAD SUELTO: _____

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm.)	ENRAGE (mm.)	d (mm.)	X = log. t	Y = log d	X ² = log ² t	XY = log t . log d
	0			0	0.0			0.0 0.0
	1			3.5	0.0	0.544	0.0	0.0
	2			4.5	0.301	0.653	0.090	0.196
	5			7.5	0.698	0.875	0.487	0.610
	10			9.5	1.000	0.977	1.000	0.977
	20			13.5	1.301	1.130	1.692	1.470
	30			15.5	1.477	1.190	2.181	1.757
	45			18.5	1.653	1.267	2.732	2.094
	60			22.0	1.770	1.342	3.161	2.386
	75			25.0	1.875	1.397	3.515	2.619
	90							
	120							
	150							
	180							
SUMAS		10.88	9.37	14.86	12.10			

$$\alpha = \frac{\sum Y \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum XY}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.53 \quad d \text{ (mm)} = k \cdot T^m = \\ 3.44 \cdot T^{0.44}$$

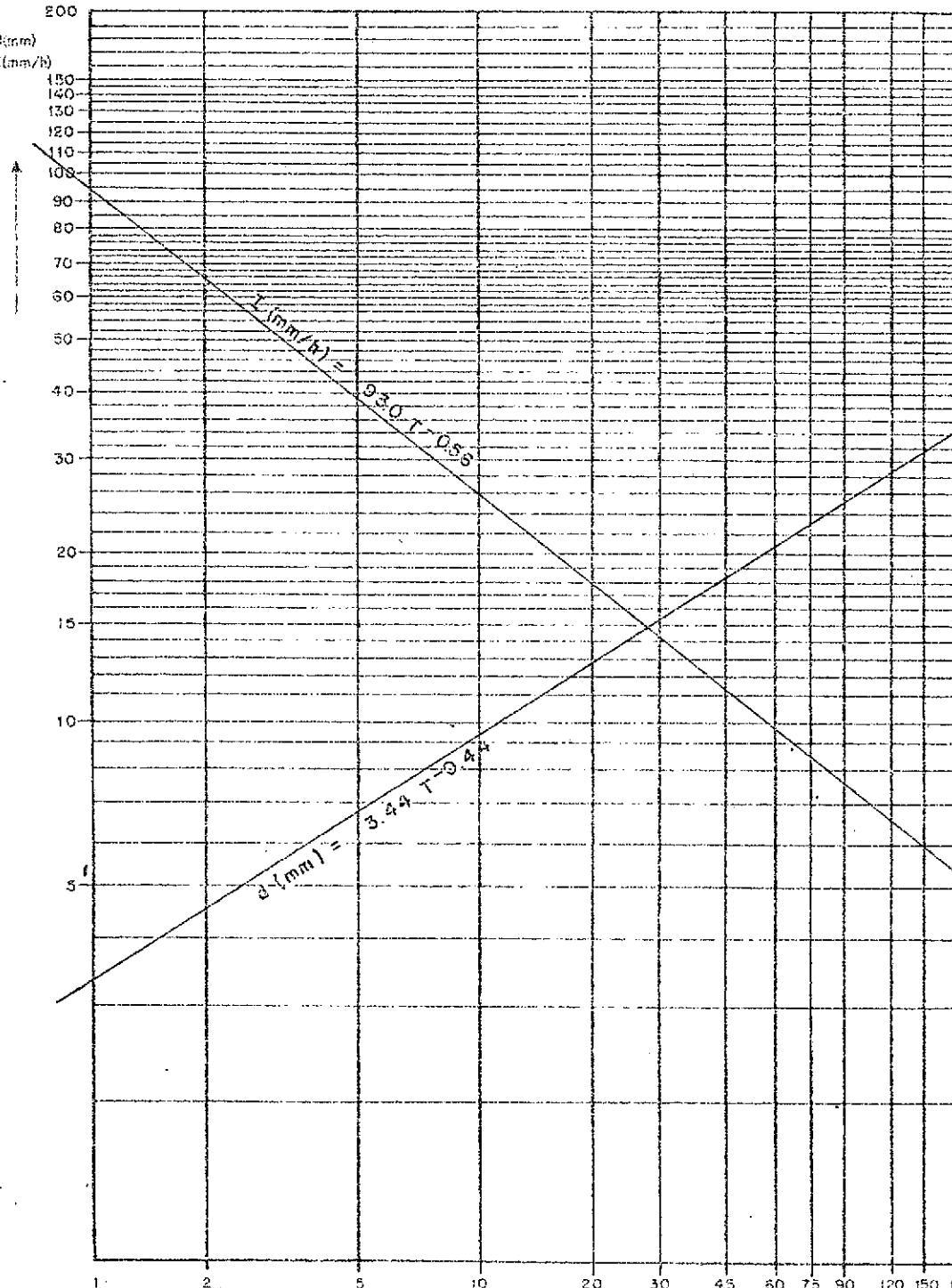
$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.44 \quad I \text{ (mm/h)} = K \cdot T^{m-1} = \\ 93.0 \cdot T^{-0.56}$$

$$k = \text{antilog. } \alpha = 3.44$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 93.00$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 55.90$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 10.15$$



PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 10

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: LP.5 PROFUNDIDAD:

LOTE: CULTIVO: CITRUS

PROPIETARIO: Miguel Gomez ESTADO DEL SUELTO:

FECHA: 07/08/81 HUMEDAD SUELTO:

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm)	d (mm.)	X = log. t	Y = log d	$x^2 = \log^2 t$	$XY = \log t \cdot \log d$
	0	29.2		0	0	0	0	0
	1	28.8		4	0	0.602	0	0
	2	28.5		7	0.301	0.845	0.090	0.254
	5	28.0		12	0.698	1.079	0.487	0.753
	10	27.3		19	1.000	1.279	1.000	1.279
	20	26.0		32	1.301	1.505	1.692	1.958
	30	24.8		44	1.477	1.643	2.181	2.427
	45	23.8		54	1.653	1.732	2.732	2.863
	60	22.5	28.4	67	1.778	1.826	3.161	3.247
	75	27.6		80	1.875	1.903	3.515	3.568
	90							
	120							
	150							
	180							
SUMAS		10.08	12.41	14.86	16.35			

$$a = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.61 \quad d(\text{mm}) = k \cdot T^m =$$

$$4.07 \cdot 0.68$$

$$m = \frac{n \sum XY - \sum X \sum Y}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.68 \quad I(\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} =$$

$$167.81 \cdot 0.32$$

$$k = \text{antilog. } a = 4.07$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{(K \cdot (m-1))} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 117.91$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 37.60$$

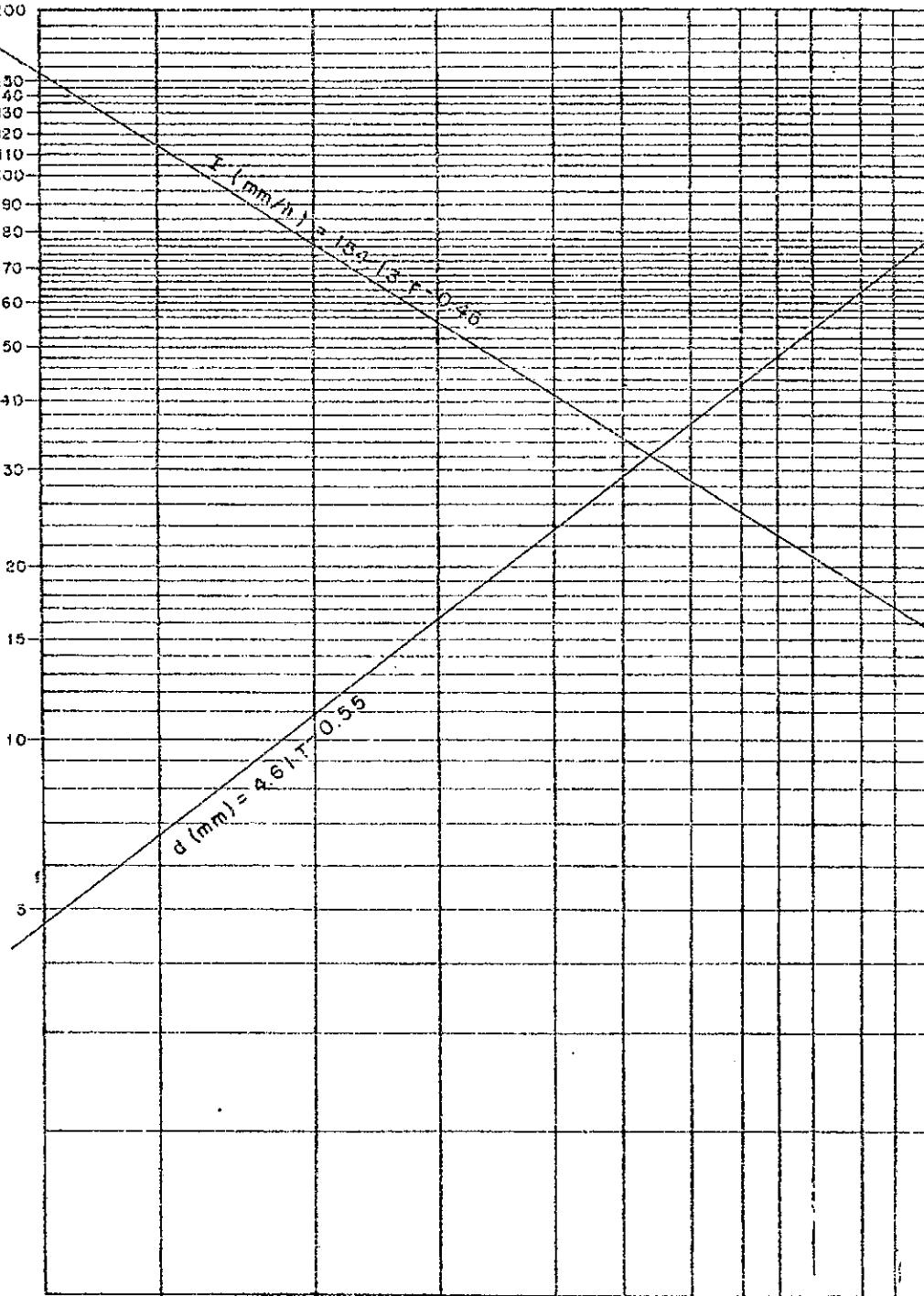
$$K = 60 \cdot k \cdot m = 167.81$$

PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 10

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: _____ PROFUNDIDAD: _____
 LOTE: _____ CULTIVO: CITRUS
 PROPIETARIO: Miguel Gomez ESTADO DEL SUELO: _____
 FECHA: 07/08/81 HUMEDAD SUELO: _____



	SUMAS	10.08	11.59	14.86	14.97
$a = \frac{\sum Y - \bar{X} \bar{Y}}{n \sum X^2 - \bar{X} \bar{X}} =$		0.66			
$n = \sum X^2 - \bar{X} \bar{X}$					
$m = \frac{n \bar{X} \bar{Y} - \sum X \sum Y}{n \sum X^2 - \bar{X} \bar{X}} =$		0.56			
$k = \text{antilog. } a = 4.61$					
$K = 60 \cdot k \cdot m = 154.13$					

$$d(\text{mm}) = k \cdot T^m = 4.61 T^{0.55}$$

$$I(\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = 154.13 T^{-0.45}$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{(K \cdot (m-1))} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 92.10$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 20.74$$

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° X 10

SUBZONA: _____ SUELTO: _____ PROFUNDIDAD: _____
 LOTE: _____ CULTIVO: _____
 PROPIETARIO: _____ ESTADO DEL SUELO: _____
 FECHA: _____ HUMEDAD SUELO: _____

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm.)	ENRASE (min.)	d (min.)	X = log. t	Y = log. d	X ² = log. t ²	X.Y = log. t.log.d
	0			0	0	0	0	0
	1			4.5	0	0.653	0	0
	2			7.0	0.301	0.845	0.090	0.254
	5			11.0	0.648	1.041	0.487	0.674
	10			17.5	1.000	1.243	1.000	1.243
	20			27.5	1.301	1.439	1.692	1.872
	30			37.0	1.477	1.568	2.181	2.315
	45			46.0	1.653	1.662	2.732	2.747
	60			57.0	1.778	1.755	3.161	3.120
	75			68.0	1.875	1.832	3.515	3.435
	90							
	120							
	150							
	180							
		SUMAS		10.08	12.03	14.86	15.66	

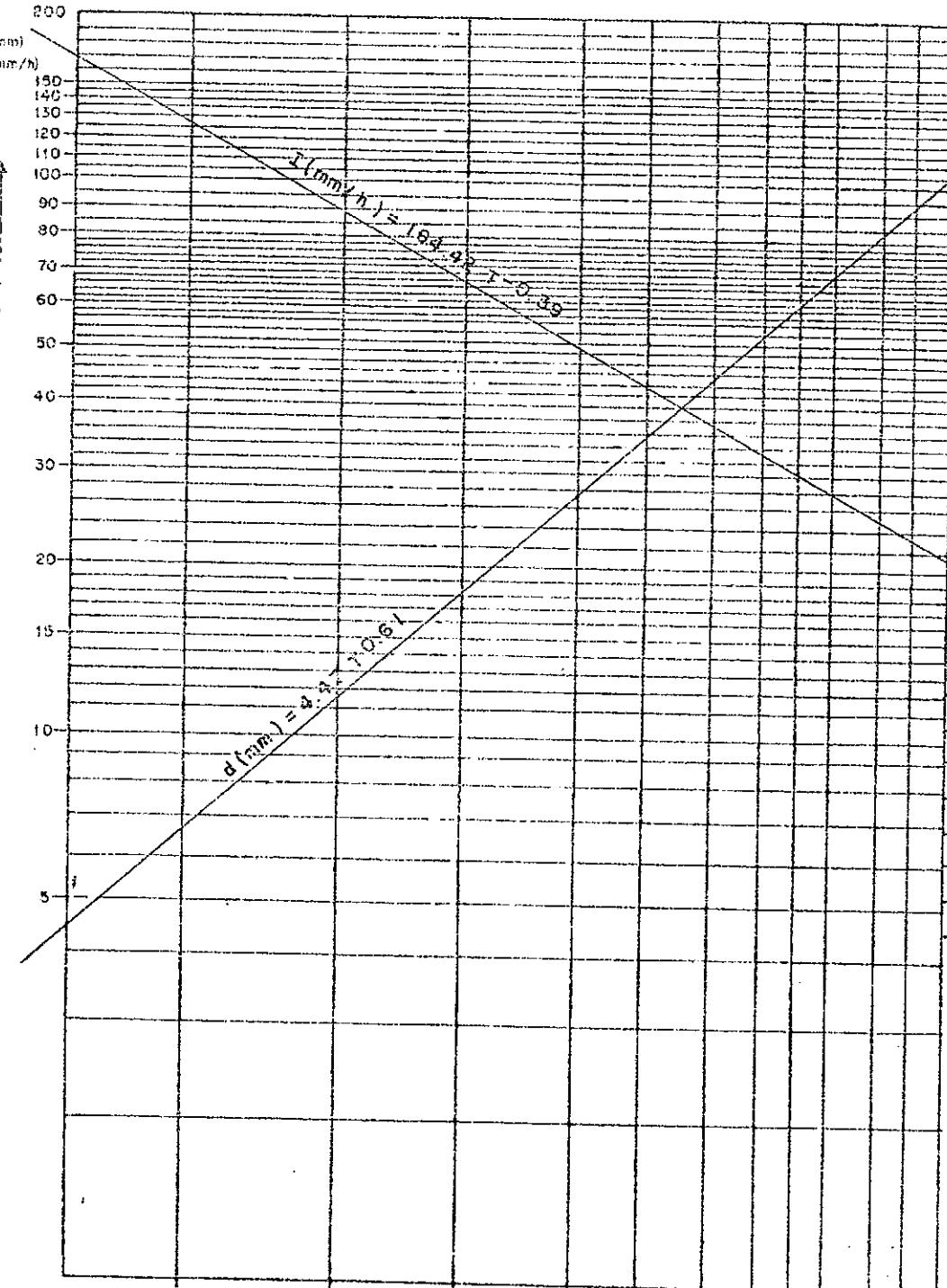
$$d = \frac{\sum Y \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum XY}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.65 \quad d(\text{mm.}) = k \cdot T^m = \\ 4.47 \cdot 10^{0.61}$$

$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.61 \quad I(\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = \\ 164.42 \cdot 10^{-0.39}$$

$$k = \text{antilog } a = 4.47 \quad T_b = \frac{1}{[K \cdot (m-1)]} = 1130$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 164.42 \cdot 4.47 \cdot 0.61 = 1130$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 27.07$$



PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 11

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA SUELO: Vg PROFUNDIDAD _____
 LOTE: CULTIVO: PASTOS NATURALES
 PROPIETARIO: Cantero Hnos. ESTADO DEL SUELLO: _____
 FECHA: 07/08/81 HUMEDAD SUELTO: _____

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm.)	ENRASE (mm.)	d (mm.)	X = log. t	Y = log d	X ² = log ² t	XY = log t log d
	0	29.3		0	0	0	0	0
	1	29.2		1	0	0	0	0
	2	29.2		1	0.301	0	0.090	0
	5	29.15		1.5	0.698	0.176	0.487	0.123
	10	29.1		2	1.000	0.301	1.000	0.301
	20	29.05		2.5	1.301	0.398	1.692	0.518
	30	29.0		3	1.477	0.477	2.181	0.704
	45	29.0		3	1.653	0.477	2.732	0.788
	60	29.0		3	1.778	0.477	3.161	0.848
	75	28.95		3.5	1.875	0.544	3.515	1.020
	90							
	120							
	150							
	180							
SUMAS				10.08	2.85	14.86	4.30	

$$a = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = -003 \quad d (\text{mm}) = k \cdot T^m = \\ 0.93 \cdot T^{0.31}$$

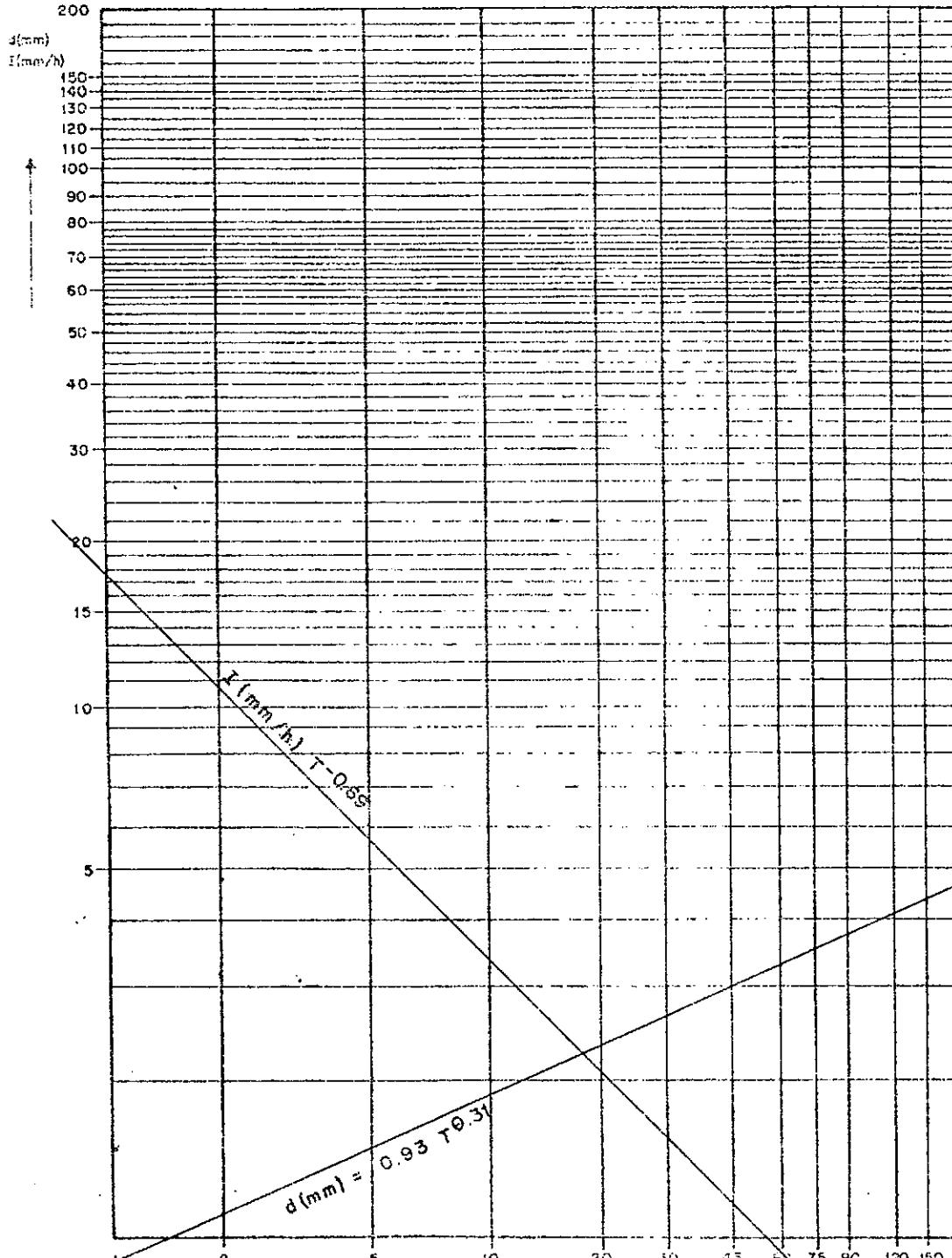
$$m = \frac{n \sum XY - \sum X \sum Y}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.31 \quad I (\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = \\ 17.34 \cdot T^{-0.69}$$

$$k = \text{antilog. } a = 0.93$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 17.34$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{m-2} = 16.98$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 2.46$$



PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACION N° 11'

SUBZONA COLONIA SANTA ROSA SUELO: V A PROFUNDIDAD
 LOTE: _____ CULTIVO: PASTOS NATURALES
 PROPIETARIO: Cantero Hnos ESTADO DEL SUELO: _____
 FECHA: 07/08/81 HUMEDAD SUELO: _____

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm)	d (mm)	X = log. t	Y = log d	X ² = log ² t	X.Y = log.t.logd
	0	29.3*		0	0	0	0	0
	1	29.25		0.5	0	-0.301	0	0
	2	29.25		0.5	0.301	-0.301	0.090	-0.091
	5	29.2		1	0.698	0	0.487	0
	10	29.15		1.5	1.000	0.176	1.000	0.176
	20	29.1		2	1.301	0.301	1.692	0.392
	30	29.05		2.5	1.447	0.398	2.181	0.588
	45	29.0		3	1.653	0.477	2.732	0.788
	60	29.0		3	1.778	0.477	3.161	0.848
	75	28.95		3.5	1.875	0.544	3.515	1.020
	90							
	120							
	150							
	180							
SUMAS								

$$a = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = -0.40 \quad d \text{ (mm)} = k \cdot T^m = 0.39 T^{0.53}$$

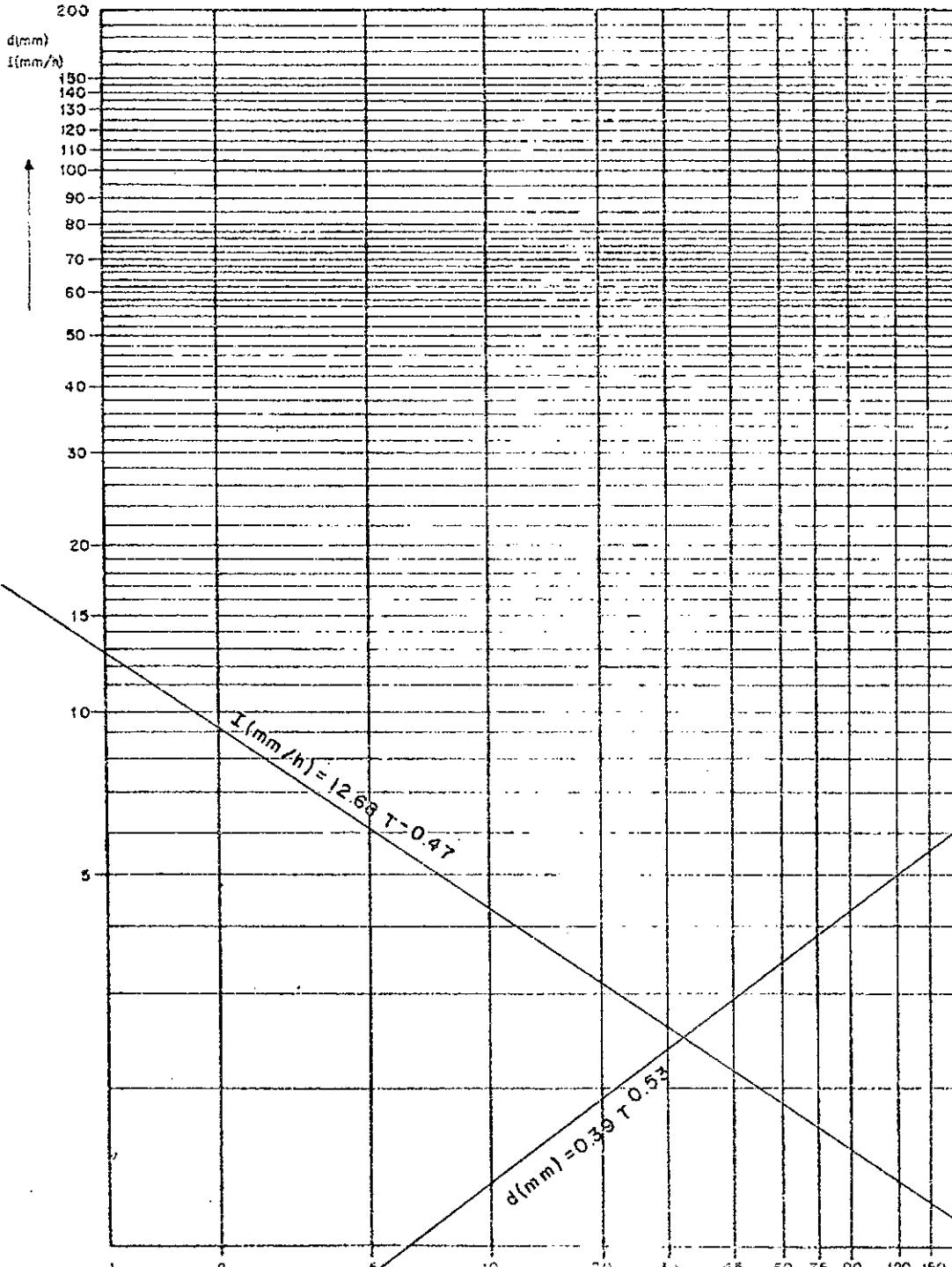
$$m = \frac{n \sum XY - \sum X \sum Y}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.53 \quad I \text{ (mm/h)} = K \cdot T^{m-1} = 12.68 T^{-0.47}$$

$$k = \text{antilog } a = 0.39$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 16.18$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 3.4$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 12.68$$



PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

ENSAYO DE INFILTRACIÓN N° X 11

SUBZONA: _____ SUELO: _____ PROFUNDIDAD: _____
 LOTE: _____ CULTIVO: _____
 PROPIETARIO: _____ ESTADO DEL SUELO: _____
 FECHA: _____ HUMEDAD SUELO: _____

HORA	TIEMPO (minutos)	LECTURA (mm)	ENRASE (mm)	d (mm)	X = log t	Y = log d	X^2 = log^2 t	XY = log t log d
	0			0	0	0	0	0
	1			0.75	0	-0.124	0	0
	2			0.75	0.301	-0.124	0.090	-0.037
	5			1.25	0.698	0.096	0.487	0.067
	10			1.75	1.000	0.243	1.000	0.243
	20			2.25	1.301	0.352	1.692	0.457
	30			2.75	1.477	0.439	2.181	0.648
	45			3.00	1.653	0.477	2.732	0.788
	60			3.00	1.778	0.477	3.161	0.848
	75			3.50	1.875	0.544	3.515	1.020
	90							
	120							
	150							
	180							
SUMAS				10.08	2.38	14.86	4.034	

$$\alpha = \frac{\sum Y \sum X^2 - \sum X \sum XY}{n \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = -0.16 \quad d(\text{mm}) = k \cdot T^m = 0.68 T^{0.38}$$

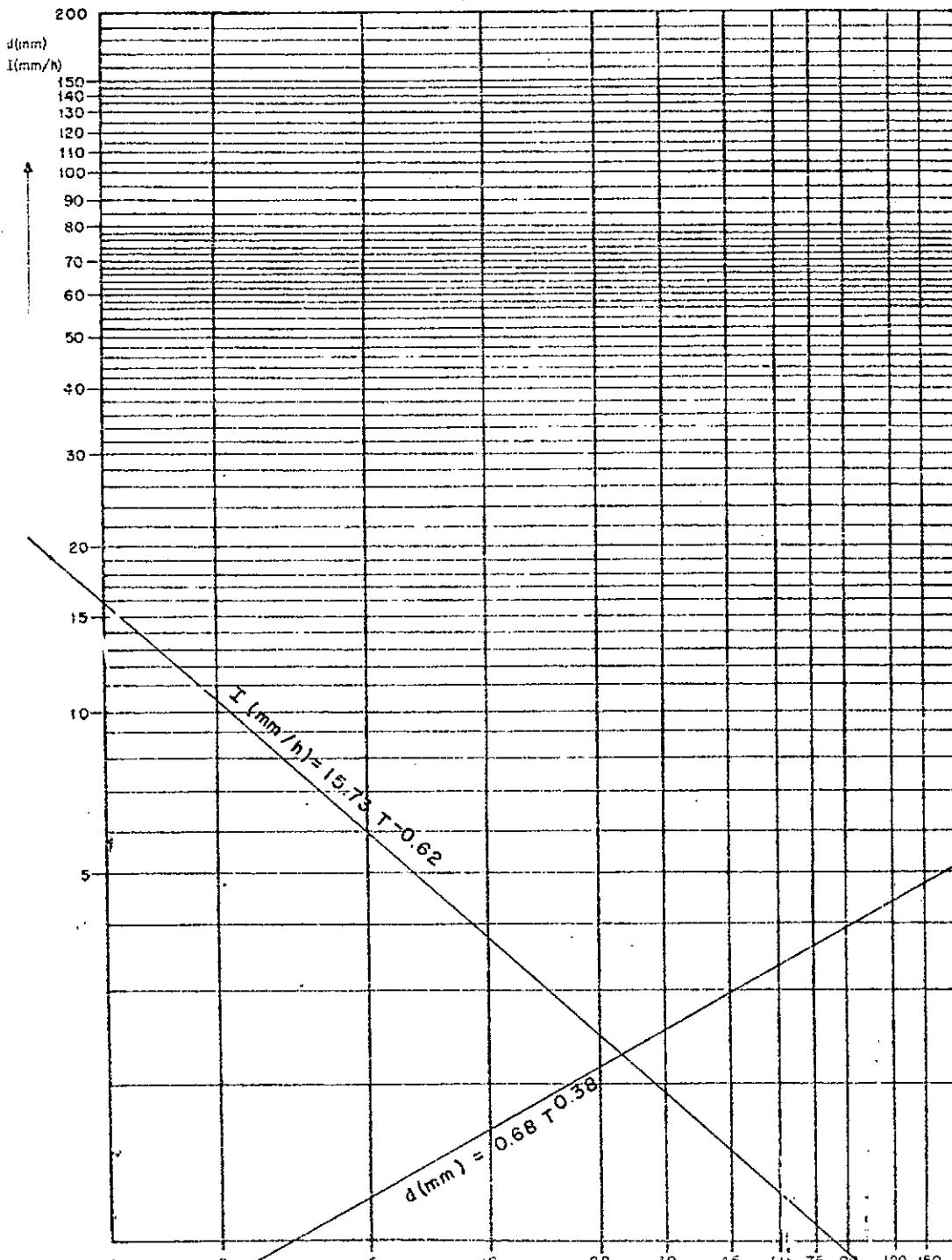
$$m = \frac{n \cdot \sum XY - \sum X \cdot \sum Y}{n \cdot \sum X^2 - \sum X \cdot \sum X} = 0.38 \quad I(\text{mm/h}) = K \cdot T^{m-1} = 15.73 T^{-0.62}$$

$$k = \text{antilog. } \alpha = 0.68$$

$$K = 60 \cdot k \cdot m = 15.73$$

$$T_b = \left[\frac{-0.1}{K \cdot (m-1)} \right]^{\frac{1}{m-2}} = 16.94$$

$$I_b = K \cdot T_b^{m-1} = 2.74$$



A N E X O IV

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: TOMATE (1ra. Epoca)

		ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO													
													
													
													
SUELOS: —	U.C.	71.3	79.3	117.8	102.0	63.8	36.6							470.8
Wu: 140	P.P.ef.	146.7	122.9	81.0	50.4	14.0	3.2							418.2
dr: 70	nº r.n.	2 x 20	00	0.52 x 70	0.74 x 70	0.71 x 70	0.48 x 70							0.005 l/s
	nº r.M.	2 x 20	0.25 x 70	1.10 x 70	1.09 x 70	0.81 x 70	0.5 x 70							0.005 l/s
SUPERFICIE: —	V.r.n.	400	00	364	518	498	334							13.3 2127.3
	V.r.M.	400	175	770	763	568	350							13.3 3039.3
SUELOS:	U.C.													
Wu:	P.P.ef.													
dr:	nº r.n.													
SUPERFICIE:	nº r.M.													
SUELOS:	V.r.n.													
Wu:	V.r.M.													
SUPERFICIE:	U.C.													
Wu:	P.P.ef.													
dr:	nº r.n.													
SUPERFICIE:	nº r.M.													
SUELOS:	V.r.n.													
Wu:	V.r.M.													
SUPERFICIE:	U.C.													
Wu:	P.P.ef.													
dr:	nº r.n.													
SUPERFICIE:	nº r.M.													
SUELOS:	V.r.n.													
Wu:	V.r.M.													
SUPERFICIE:	V.r.n.													
SUELOS:	V.r.M.													
PROMEDIO PONDERADO	V.r.n.	400	00	364	518	498	334							13.3 2127.3
	V.r.M.	400	175	770	763	568	350							13.3 3039.3

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: TOMATE (2^{da.} Epoca)

		ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO													
SUELOS: -														
Wu:	U.C.				54.0	49.6	57.0	80.6	77.5	84.0				402.7
dr:	P.P. ef.				50.4	14.0	3.2	3.4	8.4	15.2				94.6
nº r.n.				0.005 l/s	2 x 20	0.50 x 70	0.76 x 70	1.10 x 70	0.98 x 70	0.98 x 70				
nº r.M.				0.005 l/s	2 x 20 + 0.56 x 70	0.60 x 70	0.79 x 70	1.12 x 70	1.04 x 70	1.09 x 70				
SUPERFICIE: -				V.r.n.	13.3	400	350	532	770	686	686			3437.3
V.r.M.					13.3	652	420	553	784	728	763			3913.3
SUELOS:				U.C.										
Wu:	P.P. ef.													
dr:	nº r.n.													
nº r.M.														
SUPERFICIE:				V.r.n.										
V.r.M.														
SUELOS:				U.C.										
Wu:	P.P. ef.													
dr:	nº r.n.													
nº r.M.														
SUPERFICIE:				V.r.n.										
V.r.M.														
SUELOS:				U.C.										
Wu:	P.P. ef.													
dr:	nº r.n.													
nº r.M.														
SUPERFICIE:				V.r.n.										
V.r.M.														
PROMEDIO PONDERADO				V.r.n.	13.3	400	350	532	770	686	686			3437.3
POND. M.					13.3	652	420	553	784	728	763			3913.3

PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: PIMIENTO (1^{ra}. Epoca)

		ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO													
SUELOS: —	U.C.		44.8	71.3	87.0	68.2	51.0	62.0						364.3
Wu: 140	P.P.ef.		122.9	81.0	50.4	14.0	3.2	3.4						274.9
dr: 70	nºr.n.	0.005! /s	2 x 20	00	0.52 x 70	0.77 x 70	0.68 x 70	0.83 x 70						
SUPERFICIE:	nºr.M.	0.005! /s	2 x 20	0.44 x 70	0.88 x 70	0.87 x 70	0.70 x 70	0.86 x 70						
SUELOS:	V.r.n.		13.3	400	00	364	539	476	581					2373.2
Wu:	V.r.M.		13.3	400	308	616	609	490	602					3038.3
dr:														
SUPERFICIE:														
SUELOS:	U.C.													
Wu:	P.P.ef.													
dr:	nºr.n.													
SUPERFICIE:	nºr.M.													
SUELOS:	V.r.n.													
Wu:	V.r.M.													
dr:														
SUPERFICIE:														
SUELOS:	U.C.													
Wu:	P.P.ef.													
dr:	nºr.n.													
SUPERFICIE:	nºr.M.													
SUELOS:	V.r.n.													
Wu:	V.r.M.													
dr:														
SUPERFICIE:														
PROMEDIO	V.r.n.	13.3	400	00	364	539	476	581	581	581	581	581	581	2373.3
MONTEADO	V.r.M.	13.3	400	308	616	609	490	602	602	602	602	602	602	3038.3

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: PIMIENTO (2^{da.} Epoca)

	ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO			XXXXXXXXXX		XXXXXXXXXX								
SUELOS: —	U.C.			40.2	45.2	57.0	80.6	96.1	111.0				430.1
Wu:	P.P. ef.			50.4	14.0	3.2	3.4	8.4	15.2				94.6
dr:	140	nº r.n.	0.005l/s	2 x 20	0.44 x 70	0.76 x 70	1.10 x 70	1.25 x 70	1.36 x 70				
	nº r.M.	0.005l/s	2 x 20 + 0.21 x 70	0.54 x 70	0.79 x 70	1.12 x 70	1.31 x 70	1.47 x 70					
SUPERFICIE:	V.r.n.		13.3	400	308	532	770	875	952				3906.3
	V.r.M.		13.3	547	378	553	784	917	1029				4221.3
SUELOS:	U.C.												
Wu:	P.P. ef.												
dr:	nº r.n.												
	nº r.M.												
SUPERFICIE:	V.r.n.												
	V.r.M.												
SUELOS:	U.C.												
Wu:	P.P. ef.												
dr:	nº r.n.												
	nº r.M.												
SUPERFICIE:	V.r.n.												
	V.r.M.												
PROMEDIO	V.r.n.			13.3	400	308	532	770	875	952			3906.3
PONDERADO	V.r.M.			13.3	547	378	553	784	917	1029			4221.3

PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: BERENJENA (1ra. Epoca)

		ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO														
SUELOS: —	U.C.	44.8	68.2	87.0	71.3	51.0	58.9							384.3
Wu:	P.P. ef.	122.9	81.0	50.4	14.0	3.2	3.4							274.9
dr:	nº r.n.	0.005 l/s	2x20	00	0.52x70	0.81x70	0.68x70	0.79x70						
	nº r.M.	0.006 l/s	2x20	0.39x70	0.88x70	0.91x70	0.71x70	0.81x70						
SUPERFICIE:	V.r.n.	13.3	400	00	364	567	476	553						2373.3
	V.r.M.	13.3	400	273	616	637	497	567						3003.3
SUELOS:	U.C.													
Wu:	P.P. ef.													
dr:	nº r.n.													
	nº r.M.													
SUPERFICIE:	V.r.n.													
	V.r.M.													
SUELOS:	U.C.													
Wu:	P.P. ef.													
dr:	nº r.n.													
	nº r.M.													
SUPERFICIE:	V.r.n.													
	V.r.M.													
SUELOS:	U.C.													
Wu:	P.P. ef.													
dr:	nº r.n.													
	nº r.M.													
SUPERFICIE:	V.r.n.													
	V.r.M.													
PROMEDIO	V.r.n.	13.3	400	00	364	567	476	553						2373.3
ONDERADO	V.r.M.	13.3	400	273	616	637	497	567						3003.3

PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: BERENJENA (2da. Epoca)

		ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO														
SUELOS: —	U.C.													
Wu:	140													403.6
P.P.ef.														94.5
nº r.n.														
dr:	70													
nº r.M.														
V.r.n.														
V.r.M.														
SUPERFICIE: —														
SUELOS:	U.C.													
Wu:														
P.P.ef.														
nº r.n.														
dr:														
nº r.M.														
SUPERFICIE:	V.r.n.													
V.r.M.														
SUELOS:	U.C.													
Wu:														
P.P.ef.														
nº r.n.														
dr:														
nº r.M.														
SUPERFICIE:	V.r.n.													
V.r.M.														
SUELOS:	U.C.													
Wu:														
P.P.ef.														
nº r.n.														
dr:														
nº r.M.														
SUPERFICIE:	V.r.n.													
V.r.M.														
PROMEDIO PONDERADO	V.r.n.			13.3	400	294	504	707	812	868				3598.3
	V.r.M.			13.3	570	364	518	721	854	938				3978.3

PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: POROTO CHAUCHA (1^{ra.} Epoca)

		ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO														
SUELOS: —	U.C.			58.9	69.0	71.3	51.0	62.0						312.2
Wu:	P.P. ef.				81.0	50.4	14.0	3.2	3.4					152.0
dr:	nº r.n.			00	0.26x70	0.81x70	0.68x70	0.83x70						
	nº r.M.				0.26x70	0.62x70	0.91x70	0.70x70	0.86x70					
SUPERFICIE: —	V.r.n.			00	182	567	476	581						1.306.0
	V.r.M.			182	434	637	490	602						2345.0
SUELOS:	U.C.													
Wu:	P.P. ef.													
dr:	nº r.n.													
SUPERFICIE:	nº r.M.													
SUELOS:	V.r.n.													
Wu:	V.r.M.													
SUPERFICIE:														
SUELOS:	U.C.													
Wu:	P.P. ef.													
dr:	nº r.n.													
SUPERFICIE:	nº r.M.													
SUELOS:	V.r.n.													
Wu:	V.r.M.													
SUPERFICIE:														
PROMEDIO PONDERADO	V.r.n.			00	182	567	476	581						1806.0
	V.r.M.			182	434	637	490	602						2345.0

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE
BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: POROTO CHAUCHA (2^{da.} Epoca)

		ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO														
SUELOS: —		U.C.												
Wu: 140		P.P.ef.												
dr: 70		nº r.n.												
SUPERFICIE: —		nº r.M.												
		V.r.n.												
		V.r.M.												
SUELOS:		U.C.												
Wu:		P.P.ef.												
dr:		nº r.n.												
SUPERFICIE:		nº r.M.												
		V.r.n.												
		V.r.M.												
SUELOS:		U.C.												
Wu:		P.P.ef.												
dr:		nº r.n.												
SUPERFICIE:		nº r.M.												
		V.r.n.												
		V.r.M.												
SUELOS:		V.r.n.												
Wu:		V.r.M.												
dr:														
SUPERFICIE:														
PROMEDIO PONDERADO		V.r.n.												
		V.r.M.												
								49.6	80.6	132.0	158.1	141.0		561.3
								3.4	8.4	15.2	16.3	80.0		123.3
								0.66x70	1.03x70	1.66x70	2.02x70	0.87x70		
								0.68x70	1.09x70	1.77x70	2.14x70	1.44x70		
								462	721	1162	1414	609		4368
								476	763	1239	1498	1008		4984

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: ZAPALLO PLOMIZO

	ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO			/ / / /										
SUELOS: —	U.C.		52.7	57.0	65.1	54.0	58.9	74.4					362.1
Wu: 140	P.P.ef.		81.0	50.4	14.0	3.2	3.4	8.4					160.4
dr: 70	nº r.n.		00	0.09x70	0.73x70	0.72x70	0.79x70	0.84x70					
SUPERFICIE: —	nº r.M.		0.17x70	0.45x70	0.83x70	0.74x70	0.81x70	1.00x70					
SUELOS:	V.r.n.		00	63	511	504	553	658					2289
Wu:	V.r.M.		119	315	581	518	567	700					2800
SUPERFICIE:	U.C.												
SUELOS:	P.P.ef.												
Wu:	nº r.n.												
dr:	nº r.M.												
SUPERFICIE:	V.r.n.												
SUELOS:	V.r.M.												
SUPERFICIE:	U.C.												
Wu:	P.P.ef.												
dr:	nº r.n.												
SUPERFICIE:	nº r.M.												
SUELOS:	V.r.n.												
Wu:	V.r.M.												
PROMEDIO PONDERADO	V.r.n.		00	63	511	504	553	658					2289
PROMEDIO PONDERADO	V.r.M.		119	315	581	518	567	700					2.800

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: ZAPALLITO (1^{ra}. Epoca)

	ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO													
SUELOS: —	U.C.	64.4	99.3	84.0	43.4								291.1
Wu: 140	P.P. ef.	122.9	81.0	50.4	14.0								268.3
dr: 70	nº r.n.	0.25x70	0.26x70	0.48x70	0.42x70								
SUPERFICIE: —	nº r.M.	0.25x70	0.84x70	0.84x70	0.52x70								
SUELOS:	V.r.n.	175	182	336	294								987
Wu:	V.r.M.	175	588	588	364								1715
SUPERFICIE:	U.C.												
SUELOS:	P.P. ef.												
Wu:	nº r.n.												
dr:	nº r.M.												
SUPERFICIE:	V.r.n.												
SUELOS:	V.r.M.												
Wu:	U.C.												
dr:	P.P. ef.												
SUPERFICIE:	nº r.n.												
SUELOS:	nº r.M.												
Wu:	V.r.n.												
dr:	V.r.M.												
SUPERFICIE:	V.r.M.												
PROMEDIO	V.r.n.	175	182	336	294								987
PONDERADO	V.r.M.	175	588	588	364								1715

PROYECTO NCA HIDRICO
SEGUNDA FASE

BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: ZAPALLITO (2da. Epoca)

		ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO														
SUELOS: —														
Wu:	U.C.					54.0	58.9	54.0	31.0					197.9
140	P.P.ef.					50.4	14.0	3.2	3.4					71.0
dr:	nº.r.n.					1x20 + 0.05x70	0.64x70	0.72x70	0.39x70					
70	nº.r.M.					1x20 + 0.41x70	0.74x70	0.74x70	0.41x70					
SUPERFICIE: —														
SUPERFICIE:	V.r.n.					435	448	504	273					1660
V.r.M.						687	518	518	287					2010
SUELOS: —														
Wu:	U.C.													
	P.P.ef.													
	nº.r.n.													
	nº.r.M.													
SUPERFICIE: —														
SUPERFICIE:	V.r.n.													
	V.r.M.													
SUELOS: —														
Wu:	U.C.													
	P.P.ef.													
	nº.r.n.													
	nº.r.M.													
SUPERFICIE: —														
SUPERFICIE:	V.r.n.													
	V.r.M.													
SUELOS: —														
Wu:	U.C.													
	P.P.ef.													
	nº.r.n.													
	nº.r.M.													
SUPERFICIE: —														
SUPERFICIE:	V.r.n.													
	V.r.M.													
PROMEDIO	V.r.n.					435	448	504	273					1660
PONDERADO	V.r.M.					687	518	518	287					2010

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: ZAPALLITO (Tardio)

		ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO														
SUELOS: —	U.C.													
Wu: 140	P.P.ef.								58.9	111.0	161.2	102.0		4331
dr: 70	nºr.n.								8.4	15.2	16.3	80		119.9
SUPERFICIE: —	nºr.M.								0.97x70	1.56x70	2.07x70	0.31x70		
	V.r.n.								1.03x70	1.47x70	2.18x70	0.88x70		
	V.r.M.								679	952	1449	217		3297
SUELOS:	U.C.													
Wu:	P.P.ef.													
dr:	nºr.n.													
SUPERFICIE:	nºr.M.													
	V.r.n.													
	V.r.M.													
SUELOS:	U.C.													
Wu:	P.P.ef.													
dr:	nºr.n.													
SUPERFICIE:	nºr.M.													
	V.r.n.													
	V.r.M.													
SUELOS:	U.C.													
Wu:	P.P.ef.													
dr:	nºr.n.													
SUPERFICIE:	nºr.M.													
	V.r.n.													
	V.r.M.													
PROMEDIO PONDERADO	V.r.n.								679	952	1449	217		3297
	V.r.M.								721	1029	1526	616		3892

PROYECTO NUA HIDRICO

SEGUNDA FASE

BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: CHOCLO (2da. Época)

	ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO													
SUELOS: —	U.C.						46.5	89.9	144.0	186.0	153.0		619.4
Wu:	140	P.P.ef.					3.4	8.4	15.2	16.3	80.0		123.3
dr:	70	nº r.n.					0.86x70	1.16x70	1.84x70	2.42x70	1.04x70		
		nº r.M.					0.89x70	1.22x70	1.95x70	2.50x70	1.61x70		
SUPERFICIE:	V.r.n.						602	812	1288	1694	728		5124
	V.r.M.						623	854	1365	1750	1127		5719
SUELOS:	U.C.												
Wu:	P.P.ef.												
dr:	nº r.n.												
	nº r.M.												
SUPERFICIE:	V.r.n.												
	V.r.M.												
SUELOS:	U.C.												
Wu:	P.P.ef.												
dr:	nº r.n.												
	nº r.M.												
SUPERFICIE:	V.r.n.												
	V.r.M.												
SUELOS:	U.C.												
Wu:	P.P.ef.												
dr:	nº r.n.												
	nº r.M.												
SUPERFICIE:	V.r.n.												
	V.r.M.												
PROMEDIO	V.r.n.						602	812	1288	1694	728		5124
PONDERADO	V.r.M.						623	854	1365	1750	1127		5719

PROYECTO INTEGRAL HIDRICO
SEGUNDA FASE
BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: CAÑA DE AZÚCAR

		ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL	
PRACTICAS DE CULTIVO															
SUELOS: —		U.C.	186.0	100.8	74.4	51.0	58.9	54.0	77.5	111.6	144.0	192.2	192.2	192.2	1434.8
Wu: 140		P.P.ef.	146.7	122.9	81.0	50.4	140	3.2	3.4	8.4	15.2	16.3	80.0	121.2	662.7
dr: 70		nºr.n.	0.56x70	00	00	00	0.64x70	0.72x70	1.05x70	1.47x70	1.64x70	2.51x70	1.60x70	1.01x70	
		nºr.M.	1.61x70	0.56x70	0.48x70	0.36x70	0.74x70	0.74x70	1.06x70	1.53x70	1.94x70	2.62x70	2.17x70	1.89x70	
SUPERFICIE: —		V.r.n.	392	00	00	00	448	504	735	1029	1288	1004	1120	707	7227
		V.r.M.	1127	292	336	252	518	518	756	1071	1358	1834	1519	1316	10997
SUELOS:		U.C.													
Wu:		P.P.ef.													
dr:		nºr.n.													
		nºr.M.													
SUPERFICIE:		V.r.n.													
		V.r.M.													
SUELOS:		U.C.													
Wu:		P.P.ef.													
dr:		nºr.n.													
		nºr.M.													
SUPERFICIE:		V.r.n.													
		V.r.M.													
SUELOS:		U.C.													
Wu:		P.P.ef.													
dr:		nºr.n.													
		nºr.M.													
SUPERFICIE:		V.r.n.													
		V.r.M.													
PROMEDIO	V.r.n.	392	00	00	00	448	504	735	1029	1288	1004	1120	707	7227	
PODERADO	V.r.M.	1127	292	336	252	518	518	756	1071	1358	1834	1519	1316	10997	

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE
BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: PEPINO (1^{ra} Epoca)

		ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO														
SUELOS: —		U.C.		56.0	105.4	102.0	58.9							322.3
Wu: 140		P.P.ef.		122.9	81.0	50.4	14.0							268.3
dr: 70		nº r.n.		00	0.34x70	0.73x70	0.64x70							
SUPERFICIE: —		nº r.M.		00	0.57x70	1.09x70	0.74x70							
		V.r.n.		00	238	511	448							1197
		V.r.M.		00	399	763	518							1680
SUELOS:		U.C.												
Wu:		P.P.ef.												
dr:		nº r.n.												
SUPERFICIE:		nº r.M.												
		V.r.n.												
		V.r.M.												
SUELOS:		U.C.												
Wu:		P.P.ef.												
dr:		nº r.n.												
SUPERFICIE:		nº r.M.												
		V.r.n.												
		V.r.M.												
SUELOS:		U.C.												
Wu:		P.P.ef.												
dr:		nº r.n.												
SUPERFICIE:		nº r.M.												
		V.r.n.												
		V.r.M.												
PROMEDIO	V.r.n.		00	238	511	448								1197
PONDERADO	V.r.M.		00	399	763	518								1680

PROYECTO NOA HIDRICO

SEGUNDA FASE

BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: PEPINO (2da. Epoca)

		ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO														
SUELOS: —	U.C.													
Wu:	P.P. ef.													
dr:	nº r.n.													
SUPERFICIE: —	nº r.M.													
SUELOS:	V.r.n.													
Wu:	V.r.M.													
SUPERFICIE:	U.C.													
SUELOS:	P.P. ef.													
Wu:	nº r.n.													
SUPERFICIE:	nº r.M.													
SUELOS:	V.r.n.													
Wu:	V.r.M.													
SUPERFICIE:	U.C.													
SUELOS:	P.P. ef.													
Wu:	nº r.n.													
SUPERFICIE:	nº r.M.													
SUELOS:	V.r.n.													
Wu:	V.r.M.													
PROMEDIO PONDERADO	V.r.n.									632	987	1477	609	3605
	V.r.M.									708	1064	1561	1008	4341

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA CULTIVO: CITRUS

		ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO														
SUELOS: --	U.C.	114.7	81.2	80.6	60.0	49.6	39.0	49.6	68.2	90.0	117.8	114.0	117.8	1178.4
Wu: 140	P.P.ef.	146.7	122.9	81.0	50.4	14.0	3.2	3.4	8.4	15.2	16.3	80.0	121.2	562.7
dr: 70	nº r.n.	00	00	00	0.13x70	0.50x70	0.51x70	0.66x70	0.85x70	1.06x70	1.45x70	0.48x70	00	
SUPERFICIE: —	nº r.M.	0.59x70	0.28x70	0.57x70	0.49x70	0.60x70	0.53x70	0.68x70	0.91x70	1.17x70	1.56x70	1.05x70	0.81x70	
SUPERFICIE: —	V.r.n.	00	00	00	91	350	357	462	595	742	1015	336	00	3948
SUPERFICIE: —	V.r.M.	413	196	399	343	420	371	476	637	819	1092	735	567	6468
SUELOS:	U.C.													
Wu:	P.P.ef.													
dr:	nº r.n.													
SUPERFICIE:	nº r.M.													
SUELOS:	V.r.n.													
SUPERFICIE:	V.r.M.													
SUELOS:	U.C.													
Wu:	P.P.ef.													
dr:	nº r.n.													
SUPERFICIE:	nº r.M.													
SUELOS:	V.r.n.													
SUPERFICIE:	V.r.M.													
PROMEDIO	V.r.n.	00	00	00	91	350	357	462	595	742	1015	336	00	3948
	V.r.M.	413	196	399	343	420	371	476	637	819	1092	735	567	6468

PROYECTO NOA HIDRICO
SEGUNDA FASE

BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA

CULTIVO: TABACO (Burley)

		ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
PRACTICAS DE CULTIVO														
SUELOS: —	U.C.	161.2								51.0	148.8	177.0	179.8	717.8
Wu:	P.P. ef.	146.7								15.2	16.3	80.0	121.2	
dr:	nº r.n.	0.20 x 70							0.01 l/s	0.51 x 70	1.89 x 70	1.38 x 70	0.83 x 70	
dr:	nº r.M.	1.25 x 70							0.01 l/s	0.62 x 70	2.00 x 70	1.95 x 70	1.70 x 70	
SUPERFICIE: —	V.r.n.	140								26.5	357	1323	966	581
SUPERFICIE: —	V.r.M.	875								26.5	434	1400	1365	1190
SUELOS:	U.C.													
Wu:	P.P. ef.													
dr:	nº r.n.													
SUPERFICIE:	nº r.M.													
SUELOS:	V.r.n.													
SUPERFICIE:	V.r.M.													
SUELOS:	U.C.													
Wu:	P.P. ef.													
dr:	nº r.n.													
SUPERFICIE:	nº r.M.													
SUELOS:	V.r.n.													
SUPERFICIE:	V.r.M.													
PROMEDIO	V.r.n.	140								265	357	1323	966	581
TONELADA PONDERADO	V.r.M.	875								265	434	1400	1365	1190

BALANCE HIDRICO DE LOS CULTIVOS

SUBZONA: COLONIA SANTA ROSA CULTIVO: BANANO

%

	ENE	FEB	MAR	ABR	MAY	JUN	JUL	AGO	SET	OCT	NOV	DIC	ANUAL
Prácticas de cultivo													
Suelos: --	U.C.	176.7	100.8	93.0	66.0	52.7	45.0	68.2	111.6	144.0	192.2	177.0	182.9
	P.P.ref.	146.7	122.9	81.0	50.4	14.0	3.2	3.4	8.4	15.2	16.3	80.0	121.2
Wu: 140	nº r.n.	0.42x70	00	0.17x70	0.22x70	0.55x70	0.59x70	0.92x70	1.47x70	1.84x70	2.51x70	1.38x70	0.88x70
dr: 70	nº r.M.	1.47x70	0.56x70	0.75x70	0.58x70	0.65x70	0.62x70	0.95x70	1.53x70	1.94x70	2.62x70	1.95x70	1.74x70
Superficie: --	V.r.n.	294	00	119	154	385	413	644	1029	1288	1757	966	616
	V.r.M.	1029	392	525	406	455	434	665	1071	1358	1834	1365	1218
Suelos:	U.C.												
	P.P.ref.												
Wu:	nº r.n.												
dr:	nº r.M.												
Superficie:	V.r.n.												
	V.r.M.												
Suelos:	U.C.												
	P.P.ref.												
Wu:	nº r.n.												
dr:	nº r.M.												
Superficie:	V.r.n.												
	V.r.M.												
Promedio Ponderado	V.r.n.	294	00	119	154	385	413	644	1029	1288	1757	966	616
	V.r.M.	1029	392	525	406	455	434	665	1071	1358	1834	1365	1218

